

## II

(Nem jogalkotási aktusok)

## RENDELETEK

## A BIZOTTSÁG (EU) 2017/654 FELHATALMAZÁSON ALAPULÓ RENDELETE

(2016. december 19.)

az (EU) 2016/1628 európai parlamenti és tanácsi rendeletnek a nem közúti mozgó gépek belső égésű motorjainak kibocsátási határértékeire és típusjóváhagyására vonatkozó műszaki és általános követelmények tekintetében történő kiegészítéséről

AZ EURÓPAI BIZOTTSÁG,

tekintettel az Európai Unió működéséről szóló szerződésre,

tekintettel a nem közúti mozgó gépek belső égésű motorjainak a gáz- és szilárd halmazállapotú szennyezőanyag-kibocsátási határértékeire és típusjóváhagyására vonatkozó követelményekről, az 1024/2012/EU és a 167/2013/EU rendelet módosításáról, valamint a 97/68/EK irányelv módosításáról és hatályon kívül helyezéséről szóló, 2016. szeptember 14-i (EU) 2016/1628 európai parlamenti és tanácsi rendeletre <sup>(1)</sup> és különösen annak 24. cikke (11) bekezdésére, 25. cikke (4) bekezdésének a), b) és c) pontjára, 26. cikke (6) bekezdésére, 34. cikke (9) bekezdésére, 42. cikke (4) bekezdésére, 43. cikke (5) bekezdésére és 48. cikkére,

mivel:

- (1) Az (EU) 2016/1628 rendelettel létrehozott keret teljessé tételéhez meg kell határozni a kibocsátási határértékekkel kapcsolatos műszaki és általános követelményeket és vizsgálati módszereket, a nem közúti mozgó gépek belső égésű motorjaira vonatkozó EU-típusjóváhagyási eljárásokat, a gyártásmegfeleléssel kapcsolatos intézkedéseket, továbbá az e motorok tekintetében a műszaki szolgálatok számára előírt követelményeket és eljárásokat.
- (2) A 97/836/EK tanácsi határozattal <sup>(2)</sup> az Unió csatlakozott az ENSZ Európai Gazdasági Bizottságának (ENSZ EGB) a kerek járművekre és az azokba szerelhető, illetve az azokon használható berendezésekre és tartozékokra vonatkozó egységes műszaki előírások elfogadásáról, valamint az ezen előírások alapján kibocsátott jóváhagyások kölcsönös elismerésének feltételeiről szóló megállapodásához.
- (3) Annak biztosítása érdekében, hogy a nem közúti mozgó gépekbe beépítendő motorok szerkezetére vonatkozó rendelkezések igazodjanak a műszaki fejlődéshez, a nyilvánosság számára hozzáférhető CEN/Cenelec, illetve ISO szabványok legújabb verzióit kell alkalmazni bizonyos követelmények tekintetében.
- (4) Az EU-típusjóváhagyási eljárás szerves részét képezi a motorok vonatkozó műszaki követelményeknek való megfelelésének ellenőrzése a teljes gyártási folyamat alatt. A gyártásmegfelelés ellenőrzésére szolgáló eljárásokat ezért tovább kell fejleszteni, és a közúti járművekre vonatkozó szigorúbb eljárásokhoz kell igazítani, hogy az EU-típusjóváhagyási eljárás összességében véve hatékonyabb legyen.
- (5) Annak érdekében, hogy a műszaki szolgálatok valamennyi tagállamban ugyanolyan magas szintű teljesítménynormáknak feleljenek meg, e rendeletben meg kell határozni azokat a harmonizált követelményeket, amelyeknek a műszaki szolgálatoknak meg kell felelniük, továbbá a megfelelés értékelésének és akkreditációjának eljárását.

<sup>(1)</sup> HL L 252., 2016.9.16., 53. o.

<sup>(2)</sup> A Tanács határozata (1997. november 27.) az Európai Közösségnek az ENSZ Európai Gazdasági Bizottságának a kerek járművekre és az azokba szerelhető, illetve az azokon használható berendezésekre és tartozékokra vonatkozó egységes műszaki előírások elfogadásáról, valamint az ezen előírások alapján kibocsátott jóváhagyások kölcsönös elismerésének feltételeiről szóló megállapodásához („1958. évi felülvizsgált megállapodás”) való csatlakozásáról (HL L 346., 1997.12.17., 78. o.).

- (6) Az egyértelműség érdekében össze kell hangolni az e rendeletben meghatározott vizsgálati eljárások számozását a 11. sz. globális műszaki előírás <sup>(1)</sup> és a 96. sz. ENSZ EGB-előírás <sup>(2)</sup> számozásával,

ELFOGADTA EZT A RENDELETET:

### 1. cikk

#### Fogalommeghatározások

E rendelet alkalmazásában:

1. „Wobbe-index” vagy „W”: az egységnyi térfogatú gáz megfelelő fűtőértékének és az azonos referenciaviszonyok mellett mért relatív sűrűsége négyzetgyökének hányadosa:

$$W = H_{\text{gas}} \times \sqrt{\rho_{\text{air}} / \rho_{\text{gas}}}$$

2. „ $\lambda$ -eltolási tényező” vagy „ $S_\lambda$ ”: az a kifejezés, amely a motorvezérlő rendszer megkívánt flexibilitását írja le a  $\lambda$  levegőfelesleg-hányados változása esetén, ha a motor a tiszta metántól különböző összetételű gázzal üzemel;
3. „folyékony üzemmód”: egy vegyes üzemű motor azon szokásos üzemmódja, amelynek során a motor semmilyen üzemállapotban nem használ gáz-halmazállapotú tüzelőanyagot;
4. „vegyes üzemmód”: egy vegyes üzemű motor azon szokásos üzemmódja, amelynek során a motor egyes üzemállapotokban egyszerre használ folyékony tüzelőanyagot és gáz-halmazállapotú tüzelőanyagot;
5. „részecske-utókezelő rendszer”: olyan kipufogógáz-utókezelő rendszer, amelyet arra terveztek, hogy mechanikai, aerodinamikai, diffúziós vagy inerciális leválasztással csökkentse a szilárd halmazállapotú szennyező anyagok kibocsátását;
6. „fordulatszám-szabályozó”: a motorfordulatszámot vagy -terhelést automatikusan szabályozó berendezés vagy szabályozási stratégia; eltér az NRSh kategóriájú motorba épített fordulatszám-korlátozótól, amely kizárólag abból a célból korlátozza a motor maximális fordulatszámát, hogy a motor ne üzemeljen bizonyos határértéket meghaladó fordulatszámon;
7. „környezeti hőmérséklet”: laboratóriumi környezet (például szűrőmérő helyiség vagy kamra) esetében az adott laboratóriumi környezeten belüli hőmérséklet;
8. „kibocsátásszabályozási alapstratégia”: olyan kibocsátásszabályozási stratégia, amely a motor teljes üzemi terhelés- és fordulatszám-tartományában mindenkor kifejti hatását, kivéve, ha kibocsátásszabályozási segédstratégia lép életbe;
9. „reagens”: bármely olyan fogyó vagy nem újratemelő anyag, amelyre a kipufogógáz-utókezelő rendszer hatékony működéséhez szükség van, illetve amelyet erre használnak;
10. „kibocsátásszabályozási segédstratégia”: olyan kibocsátásszabályozási stratégia, amely valamely konkrét cél érdekében és a környezeti és/vagy üzemállapotok valamely együttesére válaszként lép életbe, és kizárólag e feltételek fennállásának ideje alatt átmenetileg módosítja a kibocsátásszabályozási alapstratégiát;
11. „helyes műszaki gyakorlat”: az általánosan elfogadott tudományos és műszaki elveknek, valamint a rendelkezésre álló információknak megfelelő döntések;
12. „nagy fordulatszám” vagy „ $n_{hi}$ ”: az a legmagasabb motor-fordulatszám, amelynél a motor a legnagyobb teljesítmény 70 %-át adja le;
13. „kis fordulatszám” vagy „ $n_{lo}$ ”: az a legalacsonyabb motor-fordulatszám, amelynél a motor a legnagyobb teljesítmény 50 %-át adja le;
14. „legnagyobb teljesítmény” vagy „ $P_{max}$ ”: a gyártó által tervezett legnagyobb teljesítmény kW-ban;
15. „részáramú hígítás”: a kipufogógáz elemzésére szolgáló módszer, amelynek értelmében a teljes kipufogógáz-áramból egy részt le kell választani, majd össze kell keverni megfelelő mennyiségű hígító levegővel, mielőtt elérné a részecske-mintavevő szűrőt;

<sup>(1)</sup> [http://www.unece.org/trans/main/wp29/wp29wgs/wp29gen/wp29glob\\_registry.html](http://www.unece.org/trans/main/wp29/wp29wgs/wp29gen/wp29glob_registry.html)

<sup>(2)</sup> HL L 88., 2014.3.22., 1. o.

16. „eltolódás”: a nullázó jel vagy a kalibráló jel és a mérőeszköz által közvetlen azután kijelzett érték közötti eltérés, hogy a berendezést kibocsátásvizsgálat során használták;
17. „mérési tartomány kalibrálása”: egy mérőkészülék oly módon történő beállítása, hogy megfelelő választ adjon a készülék mérési tartománya vagy várt használati tartománya legnagyobb értékének 75–100 %-át képviselő hitelesítő etalonra;
18. „mérésitartomány-kalibráló gáz”: a gázelemzők mérési tartományának kalibrálására használt, tisztított gázkeverék;
19. „HEPA-szűrő”: olyan, nagy hatásfokú levegőszűrők, amelyek kezdeti névleges részecskeeltávolítási hatásfoka 99,97 % az ASTM F 1471–93 szabványt követve;
20. „kalibrálás”: a mérési rendszer által kijelzett értékek bemeneti jelhez való beállítása oly módon, hogy azok meghatározott referenciajелеk tartományával összhangban legyenek;
21. „fajlagos kibocsátások”: a g/kWh-ban kifejezett kibocsátott tömegek;
22. „kezelői parancs”: a motor kezelője által a motor teljesítményének szabályozása érdekében alkalmazott bevitel;
23. „a legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszám”: a gyártó által tervezett, a motorról levehető legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszám;
24. „a motor által szabályozott fordulatszám”: beépített fordulatszám-szabályozó által szabályozott üzemi motorfordulatszám;
25. „nyitott forgattyúházából származó kibocsátások”: egy motor forgattyúházából közvetlenül a környezetbe irányuló bármely kibocsátás;
26. „szonda”: az átvezető cső azon első szakasza, amely a mintát a mintavevő rendszer következő eleméhez továbbítja;
27. „vizsgálati intervallum”: egy olyan időszak, amely alatt meghatározzák a fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátásokat;
28. „nullázó gáz”: olyan gáz, amely a gázelemző készülékbe bevezetve nulla értéket eredményez;
29. „nullázott”: a mérőkészülék úgy van beállítva, hogy nullapontválaszt adjon a nulla hitelesítő etalonra, például tisztított nitrogénre vagy tisztított levegőre;
30. „változó fordulatszámú, nem közúti, állandósult állapotú vizsgálati ciklus” (a továbbiakban: változó fordulatszámú NRSC): az állandó fordulatszámú NRSC-től eltérő, nem közúti, állandósult állapotú vizsgálati ciklus;
31. „állandó fordulatszámú, nem közúti, állandósult állapotú vizsgálati ciklus” (a továbbiakban: állandó fordulatszámú NRSC): valamely következő, az (EU) 2016/1628 rendelet IV. mellékletében meghatározott nem közúti, állandósult állapotú vizsgálati ciklus: D2, E2, G1, G2 vagy G3;
32. „mérésaktualizálás”: az a gyakoriság, amellyel az elemzőberendezés új, aktuális értékeket ad;
33. „kalibráló gáz”: a gázelemzők kalibrálására használt, tisztított gázkeverék;
34. „sztöchiometrikus”: a levegő és a tüzelőanyag azon aránya, amelynél a tüzelőanyag teljes mértékű oxidálódása esetén nem maradna sem tüzelőanyag, sem oxigén;
35. „tárolóközeg”: részecskeszűrő, mintavevő zsák vagy bármilyen más, tételes mintavételre használt tárolóeszköz;
36. „teljes áramú hígítás”: az a módszer, amely szerint a kipufogógáz-áramot összekeverik hígító levegővel, mielőtt mintát vennének a hígított kipufogógáz áramából az elemzéshez;
37. „tűrés”: az az intervallum, amelyen belül az egy mennyiséghez tartozó mért értékek 95 %-a elhelyezkedik, míg a fennmaradó 5 %-uk eltérhet ettől a toleranciaintervallumtól;
38. „karbantartási üzemmód”: a vegyes üzemű motor olyan különleges üzemmódja, amelynek célja javítás vagy a nem közúti mozgó gép forgalomból való eltávolítása, ha a vegyes üzemű motor működésképtelen.

## 2. cikk

### **Egyéb megadott tüzelőanyagokra, tüzelőanyag-keverékekre vagy emulziós tüzelőanyagokra vonatkozó követelmények**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 25. cikkének (2) bekezdésében említett referencia-tüzelőanyagoknak és a gyártó által az EU-típusjóváhagyás iránti kérelemben megadott egyéb tüzelőanyagoknak, tüzelőanyag-keverékeknek és emulziós tüzelőanyagoknak az e rendelet I. mellékletében foglalt műszaki jellemzőkkel kell rendelkezniük, leírásuknak pedig szerepelnie kell az ugyanott előírt adatközlő mappában.

*3. cikk***A gyártásmegfelelésre vonatkozó intézkedések**

Annak érdekében, hogy a gyártás alatt álló motorok az (EU) 2016/1628 rendelet 26. cikkének (1) bekezdése szerint megfeleljenek a jóváhagyott típusnak, a jóváhagyó hatóságoknak meg kell tenniük az e rendelet II. mellékletében meghatározott intézkedéseket, és követniük kell az ugyanott előírt eljárásokat.

*4. cikk***A laboratóriumi kibocsátásvizsgálatok eredményeinek a romlási tényezők beszámításával történő kiigazítására szolgáló módszer**

A laboratóriumi kibocsátásvizsgálatok eredményeit az e rendelet III. mellékletében meghatározott módszerrel ki kell igazítani úgy, hogy magukba foglalják a romlási tényezőket, köztük az (EU) 2016/1628 rendelet 25. cikke (3) bekezdésének d) pontjában és (4) bekezdésének d) és e) pontjában említett, a részecskeszám mérésével és gázüzemű motorokkal kapcsolatos romlási tényezőket.

*5. cikk***A kibocsátásszabályozási stratégiákra, az NO<sub>x</sub>-szabályozásra és a részecskeszabályozásra szolgáló megoldásra vonatkozó követelmények**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 25. cikke (3) bekezdése f) pontjának i. alpontja szerinti kibocsátásszabályozási stratégiák és az ugyanazon rendelet 25. cikke (3) bekezdése f) pontjának ii. alpontja szerinti NO<sub>x</sub>-szabályozás tekintetében végzett méréseknek és vizsgálatoknak, a szilárd halmazállapotú szennyezőanyagok kibocsátására vonatkozó szabályozásoknak, valamint az ezek igazolására előírt dokumentációnak meg kell felelniük az e rendelet IV. mellékletében meghatározott műszaki követelményeknek.

*6. cikk***A nem közúti, állandósult állapotú vizsgálati ciklushoz tartozó tartományra vonatkozó mérések és vizsgálatok**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 25. cikke (3) bekezdése f) pontjának iii. alpontja szerinti tartományra vonatkozó méréseket és vizsgálatokat az e rendelet V. mellékletében meghatározott részletes műszaki követelményeknek megfelelően kell elvégezni.

*7. cikk***A vizsgálatok elvégzésének feltételei és módszerei**

A vizsgálatok elvégzésére vonatkozóan az (EU) 2016/1628 rendelet 25. cikke (3) bekezdésének a) és b) pontjában foglalt feltételeknek, a motorterhelés és -fordulatszám meghatározására vonatkozóan az ugyanazon rendelet 24. cikke szerinti módszereknek, a kartergáz-kibocsátás figyelembevételére vonatkozóan az ugyanazon irányelv 25. cikke (3) bekezdése e) pontjának i. alpontjában hivatkozott módszereknek, valamint a kipufogógáz-utókezelő rendszerek folyamatos vagy időszakos regenerációjának meghatározására és figyelembevételére vonatkozóan az ugyanazon rendelet 25. cikke (3) bekezdése e) pontjának ii. alpontjában említett módszereknek meg kell felelniük az e rendelet VI. mellékletének 5. és 6. szakaszában előírt követelményeknek.

*8. cikk***A vizsgálatok elvégzéséhez szükséges eljárások**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 25. cikke (3) bekezdésének a) pontjában és f) pontjának iv. alpontjában említett vizsgálatokat az e rendelet VI. mellékletének 7. szakaszában és VIII. mellékletében megállapított eljárások szerint kell elvégezni.

*9. cikk***A kibocsátásméréshez és mintavételhez szükséges eljárások**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 25. cikke (3) bekezdésének b) pontjában említett kibocsátásmérést és mintavételt az e rendelet VI. mellékletének 8. szakaszában és ugyanazon melléklet 1. függelékében megállapított eljárások szerint kell elvégezni.

*10. cikk***A vizsgálatok elvégzéséhez, valamint a kibocsátásméréshez és mintavételhez szükséges berendezések**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 25. cikke (3) bekezdésének a) pontjában említett, a vizsgálatok elvégzéséhez szükséges berendezéseknek, valamint az ugyanazon rendelet 25. cikke (3) bekezdésének b) pontjában említett, kibocsátásméréshez és mintavételhez szükséges berendezéseknek meg kell felelniük az e rendelet VI. mellékletének 9. szakaszában előírt műszaki követelményeknek, és rendelkezniük kell az ugyanott megadott jellemzőkkel.

*11. cikk***Az adatok kiértékelésére és kiszámítására szolgáló módszer**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 25. cikke (3) bekezdésének c) pontjában említett adatokat az e rendelet VII. mellékletében meghatározott módszerrel kell értékelni és kiszámítani.

*12. cikk***A referencia-tüzelőanyagok műszaki jellemzői**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 25. cikkének (2) bekezdésében említett referencia-tüzelőanyagoknak az e rendelet IX. mellékletében meghatározott műszaki jellemzőkkel kell rendelkezniük.

*13. cikk***A motor és a kipufogógáz-utókezelő rendszer külön történő leszállítására vonatkozó részletes műszaki előírások és feltételek**

Ha a gyártó az (EU) 2016/1628 rendelet 34. cikkének (3) bekezdése szerint a kipufogógáz-utókezelő rendszertől külön szállít motort egy eredetiberendezés-gyártónak az Unióban, akkor a szállítást az e rendelet X. mellékletében foglalt részletes műszaki előírásoknak és feltételeknek megfelelően kell teljesítenie.

*14. cikk***A helyszíni vizsgálat céljára való ideiglenes forgalomba hozatalra vonatkozó részletes műszaki előírások és feltételek**

Az (EU) 2016/1628 rendelet szerinti EU-típusjóváhagyással nem rendelkező motorok esetében az ugyanazon rendelet 34. cikkének (4) bekezdése szerint engedélyezhető a helyszíni vizsgálat céljára való ideiglenes forgalomba hozataluk, ha a motorok megfelelnek az e rendelet XI. mellékletében foglalt részletes műszaki előírásoknak és feltételeknek.

*15. cikk***Különleges rendeltetésű motorokra vonatkozó részletes műszaki előírások és feltételek**

A különleges rendeltetésű motorok EU-típusjóváhagyását és forgalombahozatali engedélyét az (EU) 2016/1628 rendelet 34. cikke (5) és (6) bekezdésének rendelkezései szerint meg kell adni, amennyiben az e rendelet XII. mellékletében foglalt részletes műszaki előírások és feltételek teljesülnek.

## 16. cikk

**Egyenértékű motor-típusjóváahagyások elfogadása**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 42. cikke (4) bekezdésének a) pontjában hivatkozott ENSZ EGB-előírásokat és azok módosításait, valamint az ugyanazon rendelet 42. cikke (4) bekezdésének b) pontjában hivatkozott uniós jogi aktusokat e rendelet XIII. melléklete tartalmazza.

## 17. cikk

**Az eredetiberendezés-gyártóknak szóló lényeges információk és utasítások részletei**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 43. cikkének (2), (3) és (4) bekezdésében említett, az eredetiberendezés-gyártóknak szóló információk és utasítások részleteit e rendelet XIV. melléklete tartalmazza.

## 18. cikk

**A végfelhasználóknak szóló lényeges információk és utasítások részletei**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 43. cikkének (3) és (4) bekezdésében említett, a végfelhasználóknak szóló információk és utasítások részleteit e rendelet XV. melléklete tartalmazza.

## 19. cikk

**A műszaki szolgálatok teljesítménynormái és értékelése**

- (1) A műszaki szolgálatoknak meg kell felelniük a XVI. mellékletben meghatározott teljesítménynormáknak.
- (2) A jóváhagyó hatóságoknak az e rendelet XVI. mellékletében foglalt eljárásoknak megfelelően kell értékelniük a műszaki szolgálatokat.

## 20. cikk

**Az állandósult állapotú és a tranziens vizsgálati ciklusok jellemzői**

Az (EU) 2016/1628 rendelet 24. cikkében említett állandósult állapotú és tranziens vizsgálati ciklusoknak az e rendelet XVII. mellékletében meghatározott jellemzőkkel kell rendelkezniük.

## 21. cikk

**Hatálybalépés és alkalmazás**

Ez a rendelet az *Európai Unió Hivatalos Lapjában* való kihirdetését követő huszadik napon lép hatályba.

Ez a rendelet teljes egészében kötelező és közvetlenül alkalmazandó valamennyi tagállamban.

Kelt Brüsszelben, 2016. december 19-én.

a Bizottság részéről  
az elnök  
Jean-Claude JUNCKER

## MELLÉKLETEK

Melléklet száma	Melléklet címe	Oldal
I.	Egyéb megadott tüzelőanyagokra, tüzelőanyag-keverékekre vagy emulziós tüzelőanyagokra vonatkozó követelmények	
II.	A gyártásmegfelelőségre vonatkozó intézkedések	
III.	A laboratóriumi kibocsátásvizsgálatok eredményeinek a romlási tényezők beszámításával történő kiigazítására szolgáló módszer	
IV.	A kibocsátásszabályozási stratégiákra, az NO <sub>x</sub> -szabályozásra és a részecskeszabályozásra vonatkozó követelmények	
V.	A nem közúti, állandósult állapotú vizsgálati ciklushoz tartozó tartományra vonatkozó mérések és vizsgálatok	
VI.	A vizsgálatok elvégzéséhez, a kibocsátásméréshez és mintavételhez szükséges feltételek, módszerek, eljárások és berendezések	
VII.	Az adatok kiértékelésére és kiszámítására szolgáló módszer	
VIII.	Vegyes üzemű motorokra vonatkozó teljesítménykövetelmények és vizsgálati eljárások	
IX.	A referencia-tüzelőanyagok műszaki jellemzői	
X.	A motor kipufogógáz-utókezelő rendszertől külön történő leszállítására vonatkozó részletes műszaki előírások és feltételek	
XI.	A helyszíni vizsgálat céljára való ideiglenes forgalomba hozatalra vonatkozó részletes műszaki előírások és feltételek	
XII.	Különleges rendeltetésű motorokra vonatkozó részletes műszaki előírások és feltételek	
XIII.	Egyenértékű motor-típusjóvá hagyások elfogadása	
XIV.	Az eredetiberendezés-gyártóknak szóló lényeges információk és utasítások részletei	
XV.	A végfelhasználóknak szóló lényeges információk és utasítások részletei	
XVI.	A műszaki szolgálatok teljesítménynormái és értékelése	
XVII.	Az állandósult állapotú és tranziens vizsgálati ciklusok jellemzői	

## I. MELLÉKLET

**Egyéb megadott tüzelőanyagokra, tüzelőanyag-keverékekre vagy emulziós tüzelőanyagokra vonatkozó követelmények****1. Folyékony tüzelőanyagokkal működő motorokra vonatkozó követelmények**

1.1. EU-típusjóváhagyás kérelmezésekor a gyártók az alábbi lehetőségek közül választhatnak a motor tüzelőanyag-tartományát illetően:

- a) tüzelőanyag-tartomány tekintetében szabványos motor az 1.2. pontban előírtaknak megfelelően; vagy,
- b) tüzelőanyag-specifikus motor az 1.3. pontban előírtaknak megfelelően.

1.2. Tüzelőanyag-tartomány tekintetében szabványos (dízel-, benzin-) motorra vonatkozó követelmények

A tüzelőanyag-tartomány tekintetében szabványos motoroknak az 1.2.1–1.2.4. pontban meghatározott követelményeknek kell megfelelniük.

1.2.1. Az alapmotorok az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletében meghatározott vonatkozó határértékeknek, valamint az e rendeletben előírt követelményeknek kell megfelelnie, amennyiben a motor a IX. melléklet 1.1. vagy 2.1. pontjában megadott referencia-tüzelőanyagokkal működik.

1.2.2. Amennyiben a nem közúti mozgó gépekben használt gázolajra vonatkozóan nem áll rendelkezésre az Európai Szabványügyi Bizottság által kiadott szabvány (a továbbiakban: CEN-szabvány), vagy a 98/70/EK európai parlamenti és tanácsi irányelv<sup>(1)</sup> nem tartalmaz a nem közúti mozgó gépekben használt gázolaj tüzelőanyag-jellemzőit összefoglaló táblázatot, akkor a IX. melléklet szerinti dízel (nem közúti mozgó gépekben használt gázolaj) referencia-tüzelőanyag képviseli a legfeljebb 10 mg/kg kéntartalmú, legalább 45 cetánszámú és legfeljebb 7,0 térfogatszázalék zsírsav-metil-észter-tartalmú, kereskedelmi forgalomban kapható, nem közúti mozgó gépekben használt gázolajakat. Az 1.2.2.1., 1.2.3. és 1.2.4. pont szerint megengedett kivételektől eltekintve a gyártónak erre a XV. melléklet követelményeinek megfelelően nyilatkozatot kell tennie a végfelhasználók részére arról, hogy a motor a nem közúti mozgó gépekben használt gázolajon kívül csak olyan tüzelőanyagokkal üzemeltethető, amelyek kéntartalma legfeljebb 10 mg/kg (a végső forgalmazás helyén 20 mg/kg), cetánszáma legalább 45, zsírsav-metil-észter-tartalma pedig legfeljebb 7,0 térfogatszázalék. A gyártó dönthet úgy is, hogy további paramétereket is megad (például a kenőképeségre vonatkozóan).

1.2.2.1. A motorgyártó az EU-típusjóváhagyás időpontjában csak akkor jelezheti, hogy valamely motortípus vagy motorcsalád üzemeltethető az e pontban meghatározott követelményeknek megfelelő tüzelőanyagoktól eltérő, kereskedelmi forgalomban kapható tüzelőanyagokkal az Unió területén, ha a gyártó az 1.2.3. pontban foglalt követelményeknek is eleget tesz.

- a) Benzin esetében a 98/70/EK irányelv vagy az EN 228:2012 CEN-szabvány. Kenőolaj a gyártó előírása szerint hozzáadható;
- b) Dízel (a nem közúti mozgó gépekben használt gázolajtól eltérő tüzelőanyag) esetében a 98/70/EK európai parlamenti és tanácsi irányelv vagy az EN 590:2013 CEN-szabvány;
- c) Dízel (a nem közúti mozgó gépekben használt gázolaj) esetében a 98/70/EK irányelv, valamint a cetánszám legalább 45 és a zsírsav-metil-észter legfeljebb 7,0 % térfogatszázalék.

1.2.3. Ha a gyártó megengedi, hogy a motorok az 1.2.2. pontban megjelölt tüzelőanyagoktól eltérő egyéb, kereskedelmi forgalomban kapható tüzelőanyagokkal, például B100-zal (EN 14214:2012+A1:2014 szabvány), B20-szal vagy B30-cal (EN 16709:2015 szabvány), illetve megadott tüzelőanyagokkal, tüzelőanyag-keverékekkel vagy emulziós tüzelőanyagokkal is üzemeljenek, akkor a gyártónak az 1.2.2.1. pontban foglalt követelmények teljesítésén túlmenően minden alábbi intézkedést is meg kell tennie:

- a) az (EU) 2017/656 bizottsági végrehajtási rendelet<sup>(2)</sup> szerinti adatközlő lapon közölnie kell a motorcsalád üzemeltetésére használható, kereskedelembe forgalmazott tüzelőanyagok, tüzelőanyag-keverékek vagy emulziós tüzelőanyagok leírását;
- b) igazolnia kell az alapmotor arra vonatkozó képességét, hogy teljesítse e rendelet megadott tüzelőanyagokra, tüzelőanyag-keverékekre vagy emulziós tüzelőanyagokra vonatkozó előírásait;

<sup>(1)</sup> Az Európai Parlament és a Tanács 98/70/EK irányelve (1998. október 13.) a benzin és a dízelüzemanyagok minőségéről, valamint a 93/12/EGK tanácsi irányelv módosításáról (HL L 350., 1998.12.28., 58 o.).

<sup>(2)</sup> A Bizottság (EU) 2017/656 végrehajtási rendelete (2016. december 19.) a nem közúti mozgó gépek belső égésű motorjainak kibocsátási határértékeivel és típusjóváhagyásával kapcsolatos adminisztratív követelményeknek az (EU) 2016/1628 európai parlamenti és tanácsi rendelettel összhangban történő meghatározásáról (lásd e Hivatalos Lap 364. oldalát).



- c) felel az (EU) 2017/655 felhatalmazáson alapuló bizottsági rendelet <sup>(1)</sup> használat közbeni megfigyelésre vonatkozó előírásainak a megadott tüzelőanyagok, tüzelőanyag-keverékek vagy emulziós tüzelőanyagok (ideértve azok bármilyen elegyét is), valamint az 1.2.2.1 pontban megjelölt, kereskedelmi forgalomban kapható tüzelőanyag tekintetében történő teljesítéséért.
- 1.2.4. Szikragyújtású motorok esetében a gyártó által ajánlott tüzelőanyag/olaj arányt kell alkalmazni. A tüzelőanyag/kenőanyag keverékhez felhasznált olaj százalékos arányát rögzíteni kell az adminisztratív követelményekről szóló (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet szerinti adatközlő lapon.
- 1.3. Tüzelőanyag-specifikus (ED 95 vagy E 85) motorra vonatkozó követelmények
- A tüzelőanyag-specifikus (ED 95 vagy E 85) motoroknak az 1.3.1. és 1.3.2. pontban meghatározott követelményeknek kell megfelelniük.
- 1.3.1. ED 95 esetében az alapmotorok az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletében meghatározott vonatkozó határértékeknek, valamint az e rendeletben előírt követelményeknek kell megfelelnie, amennyiben a motor a IX. melléklet 1.2. pontjában megadott referencia-tüzelőanyaggal működik.
- 1.3.2. E 85 esetében az alapmotorok az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletében meghatározott vonatkozó határértékeknek, valamint az e rendeletben előírt követelményeknek kell megfelelnie, amennyiben a motor a IX. melléklet 2.2. pontjában megadott referencia-tüzelőanyaggal működik.
2. **Földgáz/biométán- vagy LPG- (cseppfolyós propán-bután) motorokra (a vegyes üzemű motorokat is beleértve) vonatkozó követelmények**
- 2.1. EU-típusjóváhagyás kérelmezésekor a gyártók az alábbi lehetőségek közül választhatnak a motor tüzelőanyag-tartományát illetően:
- a) tüzelőanyag-tartomány tekintetében általános motor a 2.3. pontban előírtaknak megfelelően;
- b) tüzelőanyag-tartomány tekintetében korlátozott motor a 2.4. pontban előírtaknak megfelelően;
- c) tüzelőanyag-specifikus motor a 2.5. pontban előírtaknak megfelelően.
- 2.2. A földgáz-/biométán-, az LPG- és a vegyes üzemű motorok EU-típusjóváhagyására vonatkozó követelményeket összefoglaló táblázatokat az 1. függelék tartalmazza.
- 2.3. Tüzelőanyag-tartomány tekintetében általános motorra vonatkozó követelmények
- 2.3.1. Földgáz-/biométánmotorok esetében (a vegyes üzemű motorokat is beleértve) a gyártónak az alapmotor tekintetében igazolnia kell, hogy az alapmotor a kereskedelmi forgalomban kapható bármely földgáz-/biométán-összetételhez képes alkalmazkodni. Ezt az igazolási eljárást e 2. szakasz szerint kell végrehajtani, illetve vegyes üzemű motorok esetében a VIII. melléklet 6.4. pontjában a tüzelőanyag minőségéhez való alkalmazkodás eljárására vonatkozó további rendelkezéseket is figyelembe kell venni.
- 2.3.1.1. Sűrített földgáz- (CNG)/biométánmotorok esetében általában két tüzelőanyag-típus létezik: nagy fűtőértékű tüzelőanyag (H-gáz) és kis fűtőértékű tüzelőanyag (L-gáz), de mindkét tartományon belül nagyok az eltérések; a gázok jelentős mértékben különböznek egymástól Wobbe-indexszel kifejezett energiatartalmukban és  $\lambda$ -eltolódási tényezőjükben ( $S_\lambda$ ). A 0,89 és 1,08 közötti  $\lambda$ -eltolódási tényezőjű földgázokat ( $0,89 \leq S_\lambda \leq 1,08$ ) a H tartományba, míg az 1,08 és 1,19 közötti  $\lambda$ -eltolódási tényezőjű földgázokat ( $1,08 \leq S_\lambda \leq 1,19$ ) az L tartományba tartozónak tekintik. A referencia-tüzelőanyagok összetétele az  $S_\lambda$  lehetséges szélső értékeit tükrözi.
- Az alapmotorok a IX. mellékletben meghatározott  $G_R$  (1. tüzelőanyag) és  $G_{25}$  (2. tüzelőanyag) referencia-tüzelőanyagokkal vagy azokkal egyenértékű, a IX. melléklet 1. függelékében meghatározott, vezetékes gáz más gázokkal alkotott keverékének felhasználásával előállított tüzelőanyagokkal meg kell felelnie e rendelet követelményeinek anélkül, hogy a két vizsgálat között kézzel utánállítanák a motor tüzelőanyag-ellátó rendszerét (önműködően alkalmazkodnia kell). A tüzelőanyag-váltás után egy alkalmazkodási menet megengedett. Az alkalmazkodási menet keretében a következő kibocsátási vizsgálatra való felkészülésként előkondicionálást kell végezni a vonatkozó vizsgálati ciklusnak megfelelően. A nem közúti állandósult állapotú vizsgálati ciklus („NRSC”) keretében vizsgált motorok esetében a gyártó által meghatározott másfajta alkalmazkodási menet is elvégezhető az előkondicionálás előtt, amennyiben az előkondicionálási ciklus nem elegendő ahhoz, hogy a motor tüzelőanyag-ellátó rendszere automatikusan alkalmazkodjon.

<sup>(1)</sup> A Bizottság (EU) 2017/655 felhatalmazáson alapuló rendelete (2016. december 19.) az (EU) 2016/1628 európai parlamenti és tanácsi rendeletnek a nem közúti mozgó gépekbe beépített belső égésű motorok használat közbeni gáz-halmazállapotú szennyezőanyag-kibocsátásainak nyomon követése tekintetében történő kiegészítéséről (lásd e Hivatalos Lap 334. oldalát).

- 2.3.1.1.1. A gyártó a motort egy harmadik tüzelőanyaggal (3. tüzelőanyag) is bevizsgálhatja, ha a  $\lambda$ -eltolódási tényező ( $S_\lambda$ ) 0,89 (vagyis  $G_R$  alsó értéke) és 1,19 (vagyis  $G_{25}$  felső értéke) között van, például ha a 3. tüzelőanyag kereskedelmi forgalomban kapható tüzelőanyag. Ennek a vizsgálatnak az eredményei alapul szolgálhatnak a gyártás megfelelőségének értékeléséhez.
- 2.3.1.2. Cseppfolyósított földgáz- (LNG)/cseppfolyósított biometánmotorok esetében az alapmotorok a IX. mellékletben meghatározott  $G_R$  (1. tüzelőanyag) és  $G_{20}$  (2. tüzelőanyag) referencia-tüzelőanyagokkal vagy azokkal egyenértékű, a IX. melléklet 1. függelékében meghatározott, vezetékes gáz más gázokkal alkotott keverékének felhasználásával előállított tüzelőanyagokkal meg kell felelnie e rendelet követelményeinek anélkül, hogy a két vizsgálat között kézzel utánállítanak a motor tüzelőanyag-ellátó rendszerét (önműködően alkalmazkodnia kell). A tüzelőanyag-váltás után egy alkalmazkodási menet megengedett. Az alkalmazkodási menet keretében a következő kibocsátási vizsgálatra való felkészülésként előkondicionálást kell végezni a vonatkozó vizsgálati ciklusnak megfelelően. A nem közúti állandósult állapotú vizsgálati ciklus (NRSC) keretében vizsgált motorok esetében a gyártó által meghatározott másfajta alkalmazkodási menet is elvégezhető az előkondicionálás előtt, amennyiben az előkondicionálási ciklus nem elegendő ahhoz, hogy a motor tüzelőanyag-ellátó rendszere automatikusan alkalmazkodjon.
- 2.3.2. Olyan sűrített földgáz- (CNG-)/biometánmotorok esetében, amely automatikusan alkalmazkodik egyfelől a H tartományú gázokhoz, másfelől az L tartományú gázokhoz, és amelynél egy kapcsolóval kell átváltani a H tartomány és az L tartomány között, az alapmotort az egyes tartományokra a IX. mellékletben meghatározott megfelelő referencia-tüzelőanyaggal kell vizsgálni a kapcsoló mindkét állásában. A két tüzelőanyag a H tartományú gázok esetében a  $G_R$  (1. tüzelőanyag) és a  $G_{23}$  (3. tüzelőanyag), az L tartományú gázok esetében pedig a  $G_{25}$  (2. tüzelőanyag) és a  $G_{23}$  (3. tüzelőanyag), illetve azokkal egyenértékű, a IX. melléklet 1. függelékében meghatározott, vezetékes gáz más gázokkal alkotott keverékének felhasználásával előállított tüzelőanyagok. Az alapmotorok meg kell felelnie e rendelet követelményeinek a kapcsoló mindkét állásában anélkül, hogy a kétféle kapcsolóállásban végzett két vizsgálat között bármilyen utánállítást végeznének a tüzelőanyag változtatása miatt. A tüzelőanyag-váltás után egy alkalmazkodási menet megengedett. Az alkalmazkodási menet keretében a következő kibocsátási vizsgálatra való felkészülésként előkondicionálást kell végezni a vonatkozó vizsgálati ciklusnak megfelelően. A nem közúti állandósult állapotú vizsgálati ciklus keretében vizsgált motorok esetében a gyártó által meghatározott másfajta alkalmazkodási menet is elvégezhető az előkondicionálás előtt, amennyiben az előkondicionálási ciklus nem elegendő ahhoz, hogy a motor tüzelőanyag-ellátó rendszere automatikusan alkalmazkodjon.
- 2.3.2.1. A gyártó a motort a  $G_{23}$  tüzelőanyag helyett egy harmadik tüzelőanyaggal (3. tüzelőanyag) is bevizsgálhatja, ha a  $\lambda$ -eltolódási tényező ( $S_\lambda$ ) 0,89 (vagyis  $G_R$  alsó értéke) és 1,19 (vagyis  $G_{25}$  felső értéke) között van, például ha a 3. tüzelőanyag kereskedelmi forgalomban kapható tüzelőanyag. Ennek a vizsgálatnak az eredményei alapul szolgálhatnak a gyártás megfelelőségének értékeléséhez.
- 2.3.3. Földgáz-/biometánmotorok esetében a mért kibocsátás „r” viszonzszámát minden egyes szennyező anyagra az alábbiak szerint kell meghatározni:

$$r = \frac{\text{a 2. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}{\text{az 1. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}$$

vagy,

$$r_a = \frac{\text{a 2. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}{\text{a 3. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}$$

valamint

$$r_b = \frac{\text{az 1. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}{\text{a 2. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}$$

- 2.3.4. LPG-motorok esetében a gyártónak az alapmotor tekintetében igazolnia kell, hogy az a kereskedelmi forgalomban kapható bármely tüzelőanyag-összetételhez képes alkalmazkodni.

LPG-motorok esetében a  $C_3/C_4$  összetétel többféle lehet. A referencia-tüzelőanyagok tükrözik ezeket a változatokat. Az alapmotorok ki kell elégítenie a szennyezőanyag-kibocsátási követelményeket a IX. mellékletben meghatározott „A” és „B” referencia-tüzelőanyaggal anélkül, hogy a két vizsgálat között a tüzelőanyag változása miatt bármilyen utánállítást végeznének. A tüzelőanyag-váltás után egy alkalmazkodási menet megengedett. Az alkalmazkodási menet keretében a következő kibocsátási vizsgálatra való felkészülésként előkondicionálást kell végezni a vonatkozó vizsgálati ciklusnak megfelelően. A nem közúti állandósult állapotú vizsgálati ciklus keretében vizsgált motorok esetében a gyártó által meghatározott másfajta alkalmazkodási menet is elvégezhető az előkondicionálás előtt, amennyiben az előkondicionálási ciklus nem elegendő ahhoz, hogy a motor tüzelőanyag-ellátó rendszere automatikusan alkalmazkodjon.

- 2.3.4.1. A mért kibocsátás „r” viszonyszámát az egyes szennyező anyagokra az alábbiak szerint kell meghatározni:

$$r = \frac{\text{a B. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}{\text{az A. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}$$

- 2.4. Tüzelőanyag-tartomány tekintetében korlátozott motorokra vonatkozó követelmények

A tüzelőanyag-tartomány tekintetében korlátozott motoroknak a 2.4.1–2.4.3. pontban meghatározott előírásoknak kell megfelelniük.

- 2.4.1. H tartományú vagy L tartományú gázokkal való üzemelésre kialakított sűrítettföldgáz-motorok

- 2.4.1.1. Az alapmotort a megfelelő tartományra a IX. mellékletben meghatározott megfelelő referencia-tüzelőanyaggal kell vizsgálni. A két tüzelőanyag a H tartományú gázok esetében a  $G_R$  (1. tüzelőanyag) és a  $G_{23}$  (3. tüzelőanyag), az L tartományú gázok esetében pedig a  $G_{25}$  (2. tüzelőanyag) és a  $G_{23}$  (3. tüzelőanyag), illetve azokkal egyenértékű, a IX. melléklet 1. függelékében meghatározott, vezetékes gáz más gázokkal alkotott keverékének felhasználásával előállított tüzelőanyagok. Az alapmotornak meg kell felelnie e rendelet követelményeinek anélkül, hogy a két vizsgálat között bármilyen utánállítást végeznének a tüzelőanyag változtatása miatt. A tüzelőanyag-váltás után egy alkalmazkodási menet megengedett. Az alkalmazkodási menet keretében a következő kibocsátási vizsgálatra való felkészülésként előkondicionálást kell végezni a vonatkozó vizsgálati ciklusnak megfelelően. A nem közúti állandósult állapotú vizsgálati ciklus keretében vizsgált motorok esetében a gyártó által meghatározott másfajta alkalmazkodási menet is elvégezhető az előkondicionálás előtt, amennyiben az előkondicionálási ciklus nem elegendő ahhoz, hogy a motor tüzelőanyag-ellátó rendszere automatikusan alkalmazkodjon.

- 2.4.1.2. A gyártó a motort a  $G_{23}$  tüzelőanyag helyett egy harmadik tüzelőanyaggal (3. tüzelőanyag) is bevizsgálhatja, ha a  $\lambda$ -eltolódási tényező ( $S_\lambda$ ) 0,89 (vagyis  $G_R$  alsó értéke) és 1,19 (vagyis  $G_{25}$  felső értéke) között van, például ha a 3. tüzelőanyag kereskedelmi forgalomban kapható tüzelőanyag. Ennek a vizsgálatnak az eredményei alapul szolgálhatnak a gyártás megfelelőségének értékeléséhez.

- 2.4.1.3. A mért kibocsátás „r” viszonyszámát az egyes szennyező anyagokra az alábbiak szerint kell meghatározni:

$$r = \frac{\text{a 2. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}{\text{az 1. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}$$

vagy,

$$r_a = \frac{\text{a 2. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}{\text{a 3. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}$$

valamint

$$r_b = \frac{\text{az 1. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}{\text{a 3. referencia-tüzelőanyaggal mért kibocsátás}}$$

- 2.4.1.4. A vevőnek való átadáskor a motoron lennie kell egy címkének (lásd az (EU) 2016/1628 rendelet III. mellékletét), amelyen fel van tüntetve, hogy a motor a gázok mely tartományára kaphat EU-típusjóvá-hagyást.

- 2.4.2. Egy meghatározott összetételű gázzal történő üzemelésre kialakított földgáz- vagy LPG-motorok

- 2.4.2.1. Az alapmotornak ki kell elégítenie a szennyezőanyag-kibocsátásra vonatkozó követelményeket a IX. mellékletben meghatározott referencia-tüzelőanyaggal, vagyis sűrített földgázzal működő motor esetében a  $G_R$  és  $G_{25}$  vagy azokkal egyenértékű, a IX. melléklet 1. függelékében meghatározott, vezetékes gáz más gázokkal alkotott keverékének felhasználásával előállított tüzelőanyagokkal, cseppfolyósított földgázzal működő motor esetében a  $G_R$  és  $G_{20}$  vagy azokkal egyenértékű, a VI. melléklet 2. függelékében meghatározott, vezetékes gáz más gázokkal alkotott keverékének felhasználásával előállított tüzelőanyagokkal, LPG-gázzal működő motor esetében pedig az „A” és „B” referencia-tüzelőanyaggal. A vizsgálatok között megengedett a tüzelőanyag-adagoló rendszer finombeállítása. Ez a finombeállítás a tüzelőanyag-adatbázis átkalibrálása lehet úgy, hogy sem az alapvető szabályozási stratégia, sem az adatbázis alapszerkezete nem változhat. Szükség esetén a tüzelőanyag-áramra közvetlenül kiható elemek (például befecskendezők) kicserélése megengedett.

- 2.4.2.2. Sűrítettföldgáz-motorok esetén a gyártó a motort bevizsgálhatja a  $G_R$  és  $G_{23}$  vagy a  $G_{25}$  és  $G_{23}$  referencia-tüzelőanyaggal, illetve azokkal egyenértékű, a IX. melléklet 1. függelékében meghatározott, vezetékes gáz más gázokkal alkotott keverékének felhasználásával előállított tüzelőanyagokkal, amely esetben az EU-típusjóvá-hagyás ennek megfelelően csak a gázok H, illetve L tartományára érvényes.

- 2.4.2.3. A vevőnek történő átadáskor a motoron lennie kell egy címkének (lásd az adminisztratív követelményekről szóló (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet III. mellékletét), amelyen fel van tüntetve, hogy a motort milyen összetételű tüzelőanyag-tartományra kalibrálták.
- 2.5. A cseppfolyósított földgázzal (LNG)/cseppfolyósított biometánnal üzemelő tüzelőanyag-specifikus motorokra vonatkozó követelmények
- A cseppfolyósított földgázzal (LNG)/cseppfolyósított biometánnal üzemelő tüzelőanyag-specifikus motoroknak meg kell felelniük a 2.5.1–2.5.2. pontokban meghatározott követelményeknek.
- 2.5.1. Cseppfolyósított földgázzal (LNG)/cseppfolyósított biometánnal üzemelő tüzelőanyag-specifikus motorok
- 2.5.1.1. A motort bizonyos összetételű cseppfolyósított földgázra kell kalibrálni, és a kapott  $\lambda$ -eltolódási tényező legfeljebb 3 %-kal térhet el a IX. mellékletben meghatározott  $G_{20}$  tüzelőanyag  $\lambda$ -eltolódási tényezőjétől, illetve a tüzelőanyag etántartalma nem haladhatja meg az 1,5 %-ot.
- 2.5.1.2. Ha a 2.5.1.1. pontban foglalt követelmények nem teljesülnek, a gyártó a tüzelőanyag tekintetében általános motorra vonatkozó kérelmet nyújt be a 2.1.3.2. pont előírásai szerint.
- 2.5.2. Cseppfolyósított földgázzal (LNG) üzemelő tüzelőanyag-specifikus motorok
- 2.5.2.1. Vegyes üzemű motorcsalád esetében a motorokat meghatározott összetételű cseppfolyósított földgázra kell kalibrálni, és a kapott  $\lambda$ -eltolódási tényező legfeljebb 3 %-kal térhet el a IX. mellékletben meghatározott  $G_{20}$  tüzelőanyag  $\lambda$ -eltolódási tényezőjétől, és a tüzelőanyag etántartalma nem haladhatja meg az 1,5 %-ot, az alapmotort csak a IX. mellékletben meghatározott  $G_{20}$  referencia-tüzelőanyaggal vagy azzal egyenértékű, a IX. melléklet 1. függelékében meghatározott, vezetékes gáz más gázokkal alkotott keverékének felhasználásával előállított tüzelőanyaggal kell vizsgálni.
- 2.6. Motorcsalád egy tagjának EU-típusjóváahagyása
- 2.6.1. A 2.6.2. pontban említett eset kivételével az alapmotorra vonatkozó EU-típusjóváahagyást minden további vizsgálat nélkül ki kell terjeszteni a motorcsalád minden tagjára, (a 2.5. pontban leírt motorok esetében) abba a tartományba tartozó minden tüzelőanyag-összetételre, amely tartományra az alapmotort EU-típusjóváahagyást kapott, vagy (a 2.3. vagy 2.4. pontban leírt motorok esetében) ugyanarra a tüzelőanyag-tartományra, amelyre az alapmotort EU-jóváahagyásban részesítették.
- 2.6.2. Ha a műszaki szolgálat úgy ítéli meg, hogy a kiválasztott alapmotor tekintetében a benyújtott kérelem nem reprezentatív teljes mértékben az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet IX. mellékletében meghatározott motorcsaládra, a műszaki szolgálat egy alternatív és szükség esetén egy további referenciamotort választhat ki és vizsgálhat meg.
- 2.7. A vegyes üzemű motorokra vonatkozó további követelmények
- Vegyes üzemű motortípus vagy motorcsalád EU-típusjóváahagyásának megszerzéséhez a gyártónak:
- el kell végeznie az 1. függelék 1.3. táblázata szerinti vizsgálatokat;
  - a 2. szakaszban előírt követelményeken túlmenően igazolnia kell, hogy a vegyes üzemű motorokat bevizsgálják, és azok megfelelnek a VIII. mellékletben meghatározott követelményeknek.

## 1. függelék

## A földgáz- és LPG-motorok (a vegyes üzemű motorokat is beleértve) jóváhagyási eljárásának összefoglalása

Az 1.1–1.3. táblázat a földgáz- és LPG-motorokra vonatkozó jóváhagyási eljárását, valamint a vegyes üzemű motorok jóváhagyásához elvégzendő vizsgálatok minimális számát foglalja össze.

## 1.1. táblázat:

## Földgázüzemű motorok EU-típusjóváhagyása

	2.3. pont: Tüzelőanyag-tartomány tekintetében általános motorokra vonatkozó követelmények	A vizsgálatok száma	Az „r” kiszámítása	2.4. pont: Tüzelőanyag-tartomány tekintetében korlátozott motorokra vonatkozó követelmények	A vizsgálatok száma	Az „r” kiszámítása
Lásd a 2.3.1. pontot. Tetszőleges tüzelőanyag-összetételhez alkalmazkodó földgáz-motor	$G_R$ (1) és $G_{25}$ (2) a gyártó kérésére a motor más, kereskedelmi forgalomban kapható tüzelőanyaggal (3) is vizsgálható, ha $S_1 = 0,89-1,19$	2 (max. 3)	$r = \frac{\text{fuel } 2(G_{25})}{\text{fuel } 1(G_R)}$ illetve másik tüzelőanyaggal történő vizsgálat esetén $r_a = \frac{\text{fuel } 2(G_{25})}{\text{fuel } 3(\text{market fuel})}$ és $r_b = \frac{\text{fuel } 1(G_R)}{\text{fuel } 3(G_{23} \text{ or market fuel})}$			
Lásd a 2.3.2. pontot. Kapcsolóval működő, automatikusan alkalmazkodó földgáz-motor	$G_R$ (1) és $G_{23}$ (3) a H tartományban és $G_{25}$ (2) és $G_{23}$ (3) az L tartományban A gyártó kérésére a $G_{23}$ helyett a motor más, kereskedelmi forgalomban kapható tüzelőanyaggal (3) is vizsgálható, ha $S_1 = 0,89-1,19$	2 a H tartományban és 2 az L tartományban a kapcsoló megfelelő állásában	$r_b = \frac{\text{fuel } 1(G_R)}{\text{fuel } 3(G_{23} \text{ or market fuel})}$ és $r_a = \frac{\text{fuel } 2(G_{25})}{\text{fuel } 3(G_{23} \text{ or market fuel})}$			
Lásd a 2.4.1. pontot. Vagy H tartományú gázzal, vagy L tartományú gázzal való üzemelésre kialakított földgázüzemű motor				$G_R$ (1) és $G_{23}$ (3) a H tartományban vagy $G_{25}$ (2) és $G_{23}$ (3) az L tartományban A gyártó kérésére a $G_{23}$ helyett a motor más, kereskedelmi forgalomban kapható tüzelőanyaggal (3) is vizsgálható, ha $S_1 = 0,89-1,19$	2 a H tartományban vagy 2 az L tartományban 2	$r_b = \frac{\text{a H tartományban}(G_R)}{\text{fuel } 1(G_{23} \text{ fuel } 3)}$ or market fuel vagy $r_a = \frac{\text{fuel } 2(G_{25})}{\text{fuel } 3(G_{23} \text{ or market fuel})}$ az L tartományban
Lásd a 2.4.2. pontot. Egy meghatározott összetételű tüzelőanyaggal való üzemelésre kialakított földgázmotor				$G_R$ (1) és $G_{25}$ (2), A vizsgálatok között a finombeállítás megengedett. A gyártó kérésére a motor vizsgálható a következő tüzelőanyagokkal: $G_R$ (1) és $G_{23}$ (3) a H tartományban vagy $G_{25}$ (2) és $G_{23}$ (3) az L tartományban	2 2 a H tartományban vagy 2 az L tartományban	

1.2. táblázat:

**LPG-motorok EU-típusjóváahagyása**

	2.3. pont: Tüzelőanyag-tartomány tekintetében általános motorokra vonatkozó követelmények	A vizsgálatok száma	Az „r” kiszámítása	2.4. pont: Tüzelőanyag-tartomány tekintetében korlátozott motorokra vonatkozó követelmények	A vizsgálatok száma	Az „r” kiszámítása
Lásd a 2.3.4. pontot. Tetszőleges tüzelőanyag-összetételhez alkalmazkodó LPG-motor	„A” tüzelőanyag és „B” tüzelőanyag	2	$r = \frac{\text{fuel B}}{\text{fuel A}}$			
Lásd a 2.4.2. pontot. Egy meghatározott összetételű tüzelőanyaggal való üzemelésre kialakított LPG-motor				„A” tüzelőanyag és „B” tüzelőanyag, a vizsgálatok között a finombeállítás megengedett	2	

1.3. táblázat:

**A vegyes üzemű motorok EU-típusjóváahagyásához elvégzendő vizsgálatok minimális száma**

Vegyes üzemű típus	Folyékony üzem	Vegyes üzem			
		Sűrített földgáz	Cseppfolyósított földgáz	Cseppfolyósított földgáz <sub>20</sub>	LPG
1A		Általános vagy korlátozott (2 vizsgálat)	Általános (2 vizsgálat)	Tüzelőanyag-specifikus (1 vizsgálat)	Általános vagy korlátozott (2 vizsgálat)
1B	Általános (1 vizsgálat)	Általános vagy korlátozott (2 vizsgálat)	Általános (2 vizsgálat)	Tüzelőanyag-specifikus (1 vizsgálat)	Általános vagy korlátozott (2 vizsgálat)
2A		Általános vagy korlátozott (2 vizsgálat)	Általános (2 vizsgálat)	Tüzelőanyag-specifikus (1 vizsgálat)	Általános vagy korlátozott (2 vizsgálat)
2B	Általános (1 vizsgálat)	Általános vagy korlátozott (2 vizsgálat)	Általános (2 vizsgálat)	Tüzelőanyag-specifikus (1 vizsgálat)	Általános vagy korlátozott (2 vizsgálat)
3B	Általános (1 vizsgálat)	Általános vagy korlátozott (2 vizsgálat)	Általános (2 vizsgálat)	Tüzelőanyag-specifikus (1 vizsgálat)	Általános vagy korlátozott (2 vizsgálat)

## II. MELLÉKLET

**A gyártásmegfelelésre vonatkozó intézkedések****1. Fogalommeghatározások**

E melléklet alkalmazásában:

- 1.1. „minőségirányítási rendszer”: azon összefüggő vagy egymásra ható elemek, amelyeket a szervezetek a minőségügyi szabályzatok végrehajtásának és a minőségügyi célok teljesítésének irányítására és ellenőrzésére használnak;
- 1.2. „ellenőrzés”: az annak értékelésére használt információgyűjtési folyamat, hogy az ellenőrzési kritériumokat mennyiben megfelelően használják; az ellenőrzés legyen objektív, pártatlan és független, és az ellenőrzési folyamat legyen módszeres és dokumentált;
- 1.3. „korrekciós intézkedések”: problémamegoldási eljárás, amelyet a megfelelés hiányát vagy a nem kívánatos állapotot előidéző ok megszüntetése érdekében végzett és az ismételt előfordulás megelőzése érdekében kialakított további lépések követnek;

**2. Cél**

- 2.1. A gyártásmegfelelés ellenőrzésére szolgáló intézkedések célja annak biztosítása, hogy mindegyik motor megfeleljen a jóváhagyott motortípusra vagy motorcsaládra vonatkozó előírásoknak, valamint a teljesítmény- és jelölési követelményeknek.
- 2.2. Az eljárások elválaszthatatlanul magukban foglalják a „kezdeti értékelés”-ként említett és a 3. szakaszban meghatározott, a minőségirányítási rendszerekre vonatkozó értékelést, valamint a „termékek megfelelőségét biztosító intézkedések”-ként említett és a 4. szakaszban meghatározott felülvizsgálatot és gyártással kapcsolatos ellenőrzést.

**3. Kezdeti értékelés**

- 3.1. A jóváhagyó hatóságnak az EU-típusjóváhagyás megadása előtt ellenőriznie kell a gyártó által a hatékony ellenőrzés biztosítása céljából meghatározott, kielégítő intézkedések és eljárások meglétét, hogy a motorok a gyártás során megfeleljenek a jóváhagyott motortípusnak vagy motorcsaládnak.
- 3.2. A kezdeti értékelésre az EN ISO 19011:2011 szabványban meghatározott, a minőség- és/vagy környezeti irányítási rendszerek ellenőrzésére vonatkozó útmutató alkalmazandó.
- 3.3. A jóváhagyó hatóságnak megfelelőnek kell találnia a kezdeti értékelést és a 4. szakasz szerinti, a termékek megfelelőségét biztosító kezdeti intézkedéseket, szükség szerint figyelemmel a 3.3.1–3.3.3. pontban meghatározott intézkedések egyikére, vagy adott esetben részben vagy egészben az intézkedések kombinációjára.
  - 3.3.1. A kezdeti értékelést és/vagy a termékek megfelelőségét biztosító intézkedések vizsgálatát a jóváhagyást megadó jóváhagyó hatóság vagy a jóváhagyó hatóság nevében eljáró kijelölt testület végzi el.
    - 3.3.1.1. Az elvégzendő kezdeti értékelés terjedelmének meghatározásához a jóváhagyó hatóság figyelembe veheti a gyártónak a 3.3.3. pont alapján el nem fogadott tanúsítványával kapcsolatosan rendelkezésre álló információkat.
    - 3.3.2. A kezdeti értékelést és a termékek megfelelőségét biztosító intézkedések vizsgálatát elvégezheti más tagállam jóváhagyó hatósága vagy az e hatóság által erre a célra kijelölt testület.
      - 3.3.2.1. Ebben az esetben a másik tagállam jóváhagyó hatósága megfelelőségi tanúsítványt állít ki, amely vázolja az EU-típusjóváhagyás tárgyát képező motorok szempontjából lényeges területeket és gyártóüzemeket.
      - 3.3.2.2. Egy tagállam EU-típusjóváhagyást megadó jóváhagyó hatóságának megfelelőségi tanúsítvány iránti kérelmére a másik tagállam jóváhagyó hatósága haladéktalanul megküldi a megfelelőségi tanúsítványt vagy a tájékoztatást arról, hogy nincs módja ilyen tanúsítvány kiadására.

- 3.3.2.3. A megfelelőségi tanúsítvány legalább a következőket tartalmazza:
- 3.3.2.3.1. vállalkozáscsoport vagy vállalkozás (például XYZ Gépgyártó);
  - 3.3.2.3.2. a konkrét szervezet megjelölése (például európai részleg);
  - 3.3.2.3.3. gyárak/telephelyek megnevezése (például 1. motorgyár [Egyesült Királyság] – 2. motorgyár [Németország]);
  - 3.3.2.3.4. a tárgyat képező motortípusok/motorcsaládok;
  - 3.3.2.3.5. az érintett területek (például motor-összeállítás, -vizsgálat, utókezelő rendszer gyártása)
  - 3.3.2.3.6. a megvizsgált dokumentumok (például a vállalat és az üzem minőségbiztosítási kézikönyve és minőségbiztosítási eljárása);
  - 3.3.2.3.7. az értékelés dátuma (például az ellenőrzésre 2013. május 18. és 2013. május 30. között került sor);
  - 3.3.2.3.8. a tervezett ellenőrző látogatás időpontja (például 2014. október).
- 3.3.3. A jóváhagyó hatóságnak továbbá el kell fogadnia a gyártónak az EN ISO 9001:2008 harmonizált szabvány vagy azzal egyenértékű harmonizált szabvány szerinti megfelelő bizonylatát a 3.3. pont szerinti kezdeti értékelés követelményeinek teljesítésére vonatkozóan. A gyártó részletes adatokat nyújt a minősítésről, és vállalja, hogy értesíti a jóváhagyó hatóságot a minősítés érvényességével és hatályával kapcsolatos minden változásról.

#### 4. A termékek megfelelőségét biztosító intézkedések

- 4.1. Az (EU) 2016/1628 rendelet, e felhatalmazáson alapuló rendelet, az (EU) 2017/655 felhatalmazáson alapuló rendelet és az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet szerint EU-típusjóváhagyásban részesített motorokat úgy kell gyártani, hogy az e mellékletben, az (EU) 2016/1628 rendeletben, valamint az említett, felhatalmazáson alapuló és végrehajtási rendeletekben foglalt követelményeket teljesítve megfeleljenek a jóváhagyott motortípusnak vagy motorcsaládnak.
- 4.2. Az (EU) 2016/1628 rendelet, valamint az ugyanazon rendelet alapján elfogadott, felhatalmazáson alapuló jogi aktusok és végrehajtási jogi aktusok szerinti EU-típusjóváhagyás megadása előtt a jóváhagyó hatóság ellenőrzi, hogy sor került-e a megfelelő intézkedésekre, és írásban rögzítve rendelkezésre állnak-e a vizsgálati eljárások, minden jóváhagyás tekintetében a gyártóval egyeztetve, amelyet követően az ilyen vizsgálatokat és kapcsolódó ellenőrzéseket rendszeres időközönként végre kell hajtani a jóváhagyott motortípusnak vagy motorcsaládnak való folyamatos megfelelés ellenőrzése céljából, ideértve adott esetben az (EU) 2016/1628 rendeletben, valamint az ugyanazon rendelet alapján elfogadott, felhatalmazáson alapuló jogi aktusokban és végrehajtási jogi aktusokban meghatározott vizsgálatokat.
- 4.3. Az EU-típusjóváhagyás jogosultja:
- 4.3.1. gondoskodik a motorok jóváhagyott motortípusnak vagy motorcsaládnak való megfelelőségének hatékony ellenőrzését biztosító eljárások meglétéről és alkalmazásáról;
  - 4.3.2. hozzáféréssel rendelkezik minden jóváhagyott motortípus vagy motorcsalád ellenőrzéséhez szükséges vizsgáló- vagy egyéb megfelelő rendszerhez;
  - 4.3.3. biztosítja, hogy a vizsgálati vagy ellenőrzési eredményeket rögzítsék, és a csatolt iratok hozzáférhetőek maradjanak a jóváhagyó hatósággal való megegyezés alapján meghatározott, akár 10 éves időtartamig;
  - 4.3.4. az NRSh és az NRS motorkategória esetében – az NRS-v-2b és NRS-v-3 alkategória kivételével – gondoskodik legalább az (EU) 2016/1628 rendeletben, valamint az ugyanazon rendelet alapján elfogadott, felhatalmazáson alapuló jogi aktusokban és végrehajtási jogi aktusokban előírt ellenőrzések és vizsgálatok elvégzéséről. Egyéb motorkategóriák esetében a gyártó és a jóváhagyó hatóság megállapodhat a megfelelő kritérium alapján az alkatrész vagy alkatrész-összeállítás szintjén elvégzendő vizsgálatokról;
  - 4.3.5. elemzi minden típusú vizsgálat vagy ellenőrzés eredményét, hogy az ipari termelésben megengedhető tűrések figyelembevételével ellenőrizze és biztosítsa a termék jellemzőinek állandóságát;
  - 4.3.6. biztosítja, hogy ha a mintasorozat vagy a vizsgálati darab igazolhatóan nem felel meg az adott típusú vizsgálat során, további mintavételre, vizsgálatra és ellenőrzésre kerüljön sor.
- 4.4. Ha a 4.3.6. pontban említett további vizsgálat és ellenőrzés eredménye a jóváhagyó hatóság véleménye szerint nem kielégítő, a gyártónak korrekciós intézkedésekkel kell gondoskodnia arról, hogy a gyártásmegfelelőség a hatóság számára hitelt érdemlően a lehető leghamarabb helyreálljon.



## 5. **Folyamatos felülvizsgálati intézkedések**

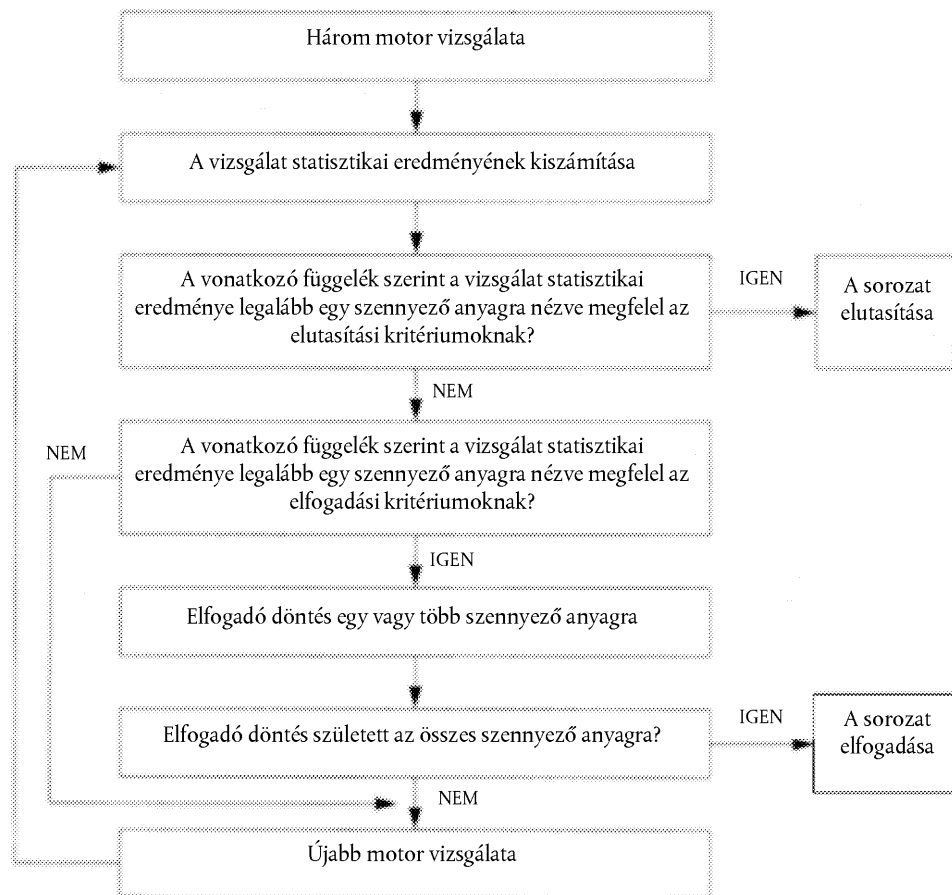
- 5.1. Az EU-típusjóváahagyást megadó hatóság időszakos ellenőrzések keretében bármikor ellenőrizheti az egyes termelőüzemekben alkalmazott gyártásmegfelelőség-ellenőrzési módszereket. A gyártónak ebből a célból lehetővé kell tennie a gyártási, műszaki ellenőrzési, vizsgálati, tárolási helyekre és forgalmazási létesítményekbe történő belépést, és rendelkezésre kell bocsátania minden szükséges információt a minőségirányítási rendszer dokumentációja és nyilvántartásai tekintetében.
- 5.1.1. Az ilyen időszakos ellenőrzések során szokványos stratégiaként a 3. és 4. szakaszban meghatározott eljárások (kezdeti értékelés és a termékek megfelelőségét biztosító intézkedések) folyamatos hatékonyságát kell figyelemmel kísérni.
- 5.1.1.1. A (3.3.3. pont szerint minősített vagy elismert) műszaki szolgálat által folytatott felügyeleti tevékenységet kielégítőnek kell tekinteni a 5.1.1. pont előírásai szempontjából, tekintettel a kezdeti értékelésnél meghatározott követelményekre.
- 5.1.1.2. Az (5.1.1.1. pontban említetektől eltérő) felülvizsgálatokat legalább két évente kell elvégezni annak biztosítása érdekében, hogy a 3. és 4. szakasz szerinti gyártásmegfelelőségi ellenőrzéseket olyan időközönként vizsgálják felül, amelyet a jóváhagyó hatóság az addigi tapasztalatok alapján állapít meg. A jóváhagyó hatóság mindazonáltal további felülvizsgálatokat végezhet az éves termeléstől, a korábbi értékelések eredményeitől és a korrekciós intézkedések ellenőrzésének szükségességétől függően, valamint másik jóváhagyó hatóság vagy valamely piacfelügyeleti hatóság indokolt kérelmére.
- 5.2. A vizsgálatok vagy ellenőrzések adatait és a gyártási nyilvántartásokat minden felülvizsgálatkor hozzáférhetővé kell tenni az ellenőr számára; különösen azoknak az ellenőrzéseknek vagy dokumentált vizsgálatoknak az eredményeit, amelyek a 4.2. pont alapján szükségesek.
- 5.3. Az ellenőr véletlenszerűen mintákat vehet, amelyeket a gyártó laboratóriumában vagy a műszaki szolgálat telephelyén megvizsgál, amely esetben csak fizikai vizsgálatok végezhetőek el. A minták legkisebb száma a gyártó saját ellenőrzéseinek eredményei alapján határozható meg.
- 5.4. Ha az ellenőrzés szintje elégtelennek látszik, vagy ha szükségesnek tűnik ellenőrizni az 5.2. bekezdés alkalmazásában elvégzett vizsgálatok érvényességét, illetve másik jóváhagyó hatóság vagy valamely piacfelügyeleti hatóság arra vonatkozó indokolt kérelmet nyújt be, akkor az ellenőrnek mintákat kell vennie, amelyeket a gyártó laboratóriumában kell bevizsgálni vagy a műszaki szolgálathoz kell beküldeni, hogy fizikai vizsgálatokat végezzen a 6. szakaszban, az (EU) 2016/1628 rendeletben, valamint az ugyanazon rendelet alapján elfogadott, felhatalmazáson alapuló jogi aktusokban és végrehajtási jogi aktusokban foglalt követelmények szerint.
- 5.5. Amennyiben a műszaki ellenőrzés vagy a felülvizsgálat során a jóváhagyó hatóság vagy másik tagállam jóváhagyó hatósága az (EU) 2016/1628 rendelet 39. cikkének (3) bekezdésére figyelemmel hiányosságokat állapít meg, a jóváhagyó hatóság biztosítja, hogy minden szükséges intézkedést megtesznek a gyártás megfelelőségének helyreállítására, amilyen gyorsan az lehetséges.

## 6. **A gyártás megfelelőségének vizsgálati követelményei a gyártásmegfelelőségi ellenőrzés 5.4. pontban említett nem megfelelő szintje esetén**

- 6.1. A gyártásmegfelelőségi ellenőrzés 5.4. vagy 5.5. pontban említett nem megfelelő szintje esetén a gyártás megfelelőségét az adminisztratív követelményekről szóló (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet IV. mellékletében meghatározott EU-típusbizonyítványban szereplő leírás alapján, kibocsátásvizsgálattal kell ellenőrizni.
- 6.2. A 6.3. pont eltérő rendelkezése hiányában a következő eljárást kell alkalmazni:
- 6.2.1. A vizsgált motortípus sorozatgyártásából három motort és – adott esetben – három utókezelő rendszert kell véletlenszerűen kiválasztani műszaki ellenőrzésre. További motorok is kiválaszthatók, ha erre az elfogadó vagy elutasító döntés meghozatalához szükség van. Az elfogadó döntéshez legalább négy motort kell bevizsgálni.
- 6.2.2. Miután az ellenőr kiválasztotta a motorokat, a gyártó többé semmiféle beállítást sem végezhet a kiválasztott motorokon.
- 6.2.3. A motorokon kibocsátásvizsgálatot kell végezni a VI. melléklet vagy vegyes üzemű motorok esetében a VIII. melléklet 2. függeléké szerinti követelményeknek megfelelően, a XVII. melléklet értelmében az adott motortípusra vonatkozó vizsgálati ciklusok során.

- 6.2.4. Az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletében meghatározott határértékeket kell alkalmazni. Amennyiben az utókezelő rendszerrel felszerelt motor a VI. melléklet 6.6.2. pontja szerint időszakosan regenerálódik, mindegyik gáz- vagy szilárd halmazállapotú szennyező anyag mért kibocsátását ki kell igazítani az adott motortípusra alkalmazandó tényezővel. Az egyes gáz- és szilárd halmazállapotú szennyező anyag mért kibocsátását minden esetben a III. melléklet alapján az adott motortípusra megállapított romlási tényezők alkalmazásával kell kiigazítani.
- 6.2.5. A vizsgálatokat újonnan gyártott motorokon kell végezni.
- 6.2.5.1. A gyártó kérésére a vizsgálatokat olyan motorokon is el lehet végezni, amelyeket a kibocsátástartóssági időtartam 2 %-ának megfelelő ideig, vagy ha ez rövidebb, 125 órán keresztül bejáratottak. Amennyiben a bejáratást a gyártó végzi el, annak vállalnia kell, hogy semmilyen beállítást nem változtat meg ezeken a motorokon. Amennyiben a gyártó az adminisztratív követelményekről szóló (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet I. melléklete értelmében bejáratási eljárást írt elő az adatközlő lap 3.3. pontjában, akkor a bejáratást azon eljárás szerint kell elvégezni.
- 6.2.6. Az 1. függelékben meghatározottak szerint mintaként kiválasztott motor vizsgálata alapján a vizsgált motorok sorozatgyártását a jóváhagyott típusnak megfelelőnek kell tekinteni, ha az 1. függelék vizsgálati kritériumai alapján és a 2.1. ábrán látható módon az összes szennyező anyaggal kapcsolatban elfogadó döntés született, és a jóváhagyott típusnak nem megfelelőnek kell tekinteni, ha egy szennyező anyaggal kapcsolatban elutasító döntés született.
- 6.2.7. Ha egy szennyező anyagra nézve elfogadó döntés született, ezt a döntést más szennyező anyagokkal kapcsolatos döntés érdekében végzett további vizsgálatok eredményei következtében nem változtathatják meg.
- Ha nem született elfogadó döntés valamennyi szennyező anyag tekintetében, és egyik szennyező anyagra sem született elutasító döntés, a vizsgálatot egy másik motoron is el kell végezni.
- 6.2.8. Ha nem született döntés, a gyártó bármikor leállíthatja a vizsgálatot. Ebben az esetben elutasító döntést kell rögzíteni.
- 6.3. A 6.2.1. ponttól eltérve a következő eljárást kell alkalmazni azokra a motortípusokra, amelyek Unión belüli éves értékesítési volumene 100 egység alatt van:
- 6.3.1. A vizsgált motortípus sorozatgyártásából egy motort és – adott esetben – egy utókezelő rendszert kell véletlenszerűen kiválasztani műszaki ellenőrzésre.
- 6.3.2. Ha a motor megfelel a 6.2.4. pontban foglalt követelményeknek, elfogadó döntés születik, és nincs szükség további vizsgálatokra.
- 6.3.3. Ha a vizsgálat során nem teljesülnek a 6.2.4. pontban meghatározott követelmények, a 6.2.6–6.2.9. pontban leírt eljárást kell alkalmazni.
- 6.4. Mindezek a vizsgálatok a megfelelő, kereskedelmi forgalomban kapható tüzelőanyagokkal végezhetőek el. A gyártó kérésére azonban a IX. mellékletben leírt referencia-tüzelőanyagokat kell használni. Ez azt jelenti, hogy az I. melléklet 1. függelékében leírt vizsgálatokat mindegyik gázmotoron legalább két referencia-tüzelőanyaggal kell elvégezni, kivéve a tüzelőanyag-specifikus EU-típusjóváhagyással rendelkező gázmotorokat, amelyek esetében csak egy referencia-tüzelőanyag szükséges. Több gáz-halmazállapotú referencia-tüzelőanyag használata esetén az eredményeknek igazolniuk kell, hogy a motor mindegyik tüzelőanyaggal megfelel a határértékeknek.
- 6.5. Gázmotorok meg nem felelése
- Ha a kereskedelmi forgalomban levő tüzelőanyag használatkor a gázmotorok (a vegyes üzemű motorokat is beleértve) megfelelését illetően vita alakulna ki, a vizsgálatokat minden olyan referencia-tüzelőanyaggal el kell végezni, amellyel az alapotort vizsgálták, valamint a gyártó kérésére azzal az I. melléklet 2.3.1.1.1., 2.3.2.1. és 2.4.1.2. pontjában említett esetleges további harmadik tüzelőanyaggal, amellyel az alapotort vizsgálhatták. Adott esetben az eredményt az I. melléklet 2.3.3., 2.3.4.1. és 2.4.1.3. pontjában leírt megfelelő „ $r$ ”, „ $r_a$ ” vagy „ $r_b$ ” viszonyszámot alkalmazva át kell számítani. Ha az  $r$ ,  $r_a$  vagy  $r_b$  kisebb egynél, nem kell korrekciót végezni. A mért és adott esetben a számított eredményeknek igazolniuk kell, hogy a motor minden vonatkozó tüzelőanyaggal (például földgáz-/biometánmotorok esetében az 1., 2. és adott esetben 3. tüzelőanyaggal, LPG-motorok esetében pedig az A. és B. tüzelőanyaggal) megfelel a határértékeknek.

2.1. ábra

**A gyártásmegfelelés vizsgálatának folyamatábrája**

## 1. függelék

**Eljárás a gyártás megfelelőségének vizsgálatára**

1. Ez a függelék a gyártás szennyezőanyag-kibocsátás szempontjából tekintett megfelelőségének igazolására szolgáló eljárást írja le.
2. Legalább három motorból álló mintaméret mellett a mintavételi eljárást úgy kell meghatározni, hogy annak valószínűsége, hogy a tétel átmenjen a próbán 30 %-nyi hibás motor mellett, 0,90 (a gyártó kockázata = 10 %), míg annak valószínűsége, hogy a tételt elfogadják 65 %-nyi hibás motor mellett, 0,10 (a fogyasztó kockázata = 10 %).
3. Mindegyik kibocsátott szennyező anyagra a következő eljárást kell alkalmazni (lásd a 2.1. ábrát):

Legyen:  $n$  = a próbadarabok száma.

4. A minta tekintetében meg kell adni az  $n$ -edik vizsgálatnál nem megfelelő eredménnyel végződő vizsgálatok összesített számát meghatározó vizsgálati statisztikát.
5. Ezután:
  - a) ha a vizsgálati statisztika eredménye nem nagyobb, mint a mintaméretre a 2.1. táblázatban megadott elfogadási küszöbérték, a szennyező anyagra elfogadó döntés születik;
  - b) ha a vizsgálati statisztika eredménye nem kisebb, mint a mintaméretre a 2.1. táblázatban megadott elutasítási küszöbérték, a szennyező anyagra elutasító döntés születik;
  - c) minden más esetben meg kell vizsgálni egy újabb motort a 6.2. pont szerint, és a számítási eljárást az eggyel nagyobb mintaméretre kell alkalmazni.

A 2.1. táblázatban megadott elfogadási és elutasítási küszöbértékeket az ISO 8422/1991 szabvány segítségével kell kiszámítani.

## 2.1. táblázat

**A gyártás megfelelőségének vizsgálatára vonatkozó vizsgálati statisztika**

Legkisebb mintaméret: 3

Minimális mintaméret elfogadó döntéshez: 4

Vizsgált motorok összesen (mintaméret)	Elfogadási küszöbérték	Elutasítási küszöbérték
3	—	3
4	0	4
5	0	4
6	1	5
7	1	5
8	2	6
9	2	6
10	3	7
11	3	7
12	4	8
13	4	8
14	5	9
15	5	9
16	6	10
17	6	10
18	7	11
19	8	9

## III. MELLÉKLET

**A laboratóriumi kibocsátásvizsgálatok eredményeinek a romlási tényezők beszámításával történő kiigazítására szolgáló módszer****1. Fogalommeghatározások**

E melléklet alkalmazásában a következő fogalommeghatározásokat kell alkalmazni:

- 1.1. „öregítési ciklus”: a nem közúti mozgó gép vagy a motor tartampróba ideje alatt végrehajtandó működtetése (fordulatszám, terhelés, teljesítmény);
- 1.2. „kibocsátással kapcsolatos kritikus alkatrészek”: a kipufogógáz-utókezelő rendszer, az elektronikus motorvezérlő egység és a kapcsolódó érzékelők és működtetők, valamint kipufogógáz-visszavezető rendszer, beleértve az összes kapcsolódó szűrőt, hűtőt, szabályozószelepet és csőrendszert;
- 1.3. „kibocsátással kapcsolatos kritikus karbantartás”: a motor kibocsátással kapcsolatos kritikus alkatrészein elvégzendő karbantartás;
- 1.4. „kibocsátással kapcsolatos karbantartás”: olyan karbantartás, mely érdemben befolyásolja a kibocsátást, vagy amely a rendes használat során valószínűleg befolyásolja a nem közúti mozgó gép vagy a motor kibocsátáscsökkentési teljesítményét;
- 1.5. „utókezelő rendszer szerinti motorcsalád”: olyan motoroknak a gyártó által kialakított csoportja, amelyek megfelelnek egy motorcsalád definíciójának, de amelyeket ezen túlmenően a motorcsaládok hasonló kipufogógáz-utókezelő rendszert alkalmazó családjába soroltak;
- 1.6. „kibocsátással nem kapcsolatos karbantartás”: olyan karbantartás, amely érdemben nem befolyásolja a kibocsátást, vagy amely a rendes használat során nem fejt ki tartós hatást a nem közúti mozgó gép vagy a motor kibocsátásának romlására.
- 1.7. „tartampróba”: az utókezelő rendszer szerinti motorcsalád romlási tényezőinek meghatározása tekintetében az öregítési ciklus és az összesített használati időszak;

**2. Általános rendelkezések**

- 2.1. Ez a melléklet a romlási tényezőknek a motortípusok vagy motorcsaládok EU-típusjövahagyásához és a gyártás megfelelőségének megállapításához történő meghatározása céljából a tartampróba alatt vizsgálandó motorok kiválasztására szolgáló eljárásokat határozza meg. A romlási tényezőket a VI. melléklet szerint kell alkalmazni a mért kibocsátásra, és a VII. mellékletnek megfelelően, a 3.2.7., illetve a 4.3. pontban meghatározott eljárást követve kell kiszámítani.
- 2.2. A romlás meghatározására elvégzett tartampróbákon vagy szennyezőanyag-kibocsátási vizsgálatokon a jóváhagyó hatóságnak nem kell részt vennie.
- 2.3. Ez a melléklet részletesen leírja a motorokon a tartampróba alatt elvégzendő vagy elvégezhető, kibocsátással kapcsolatos és kibocsátással nem kapcsolatos karbantartásokat is. Az ilyen karbantartásnak meg kell felelnie a használatban lévő motorokon végzett karbantartásnak, és erről tájékoztatni kell az új motorok végfelhasználóit.

**3. NRE, NRG, IWP, IWA, RLL, RLR, SMB és ATS motorkategóriák, valamint NRS-v-2b és NRS-v-3 alkategóriák**

- 3.1. A motorok kiválasztása a kibocsátástartóssági időtartam romlási tényezőinek meghatározása céljából
  - 3.1.1. A kibocsátástartóssági időtartam romlási tényezőinek meghatározása céljából szennyezőanyag-kibocsátási vizsgálatra az adminisztratív követelményekről szóló (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet IX. mellékletének 2. szakaszában meghatározott motorcsaládból választanak ki motorokat.

- 3.1.2. Különböző motorcsaládokból származó motorokból is kialakíthatók motorcsaládok, az alkalmazott kipufogógáz-utókezelő rendszer alapján. Annak érdekében, hogy a különböző hengerkonfigurációjú, de a kipufogógáz-utókezelő rendszer vonatkozásában hasonló műszaki specifikációjú és beépítésű motorokat ugyanabba az utókezelő rendszer szerinti motorcsaládba lehessen besorolni, a gyártónak olyan adatokat kell szolgáltatnia a jóváhagyó hatóság számára, amelyek bizonyítják, hogy az ilyen motorok kibocsátáscsökkentési teljesítménye hasonló.
- 3.1.3. A motor gyártójának ki kell választania egy, az utókezelő rendszer szerinti, a 3.1.2. pont szerint meghatározott motorcsaládot reprezentáló motort a 3.2.2. pontban említett tartampróba alatti vizsgálatra, és ezt a vizsgálat megkezdése előtt jelentenie kell a jóváhagyó hatóságnak.
- 3.1.4. Ha a jóváhagyó hatóság úgy határoz, hogy az utókezelő rendszer szerinti motorcsalád legrosszabb szennyezőanyag-kibocsátását egy másik vizsgált motor jobban jellemezheti, a felhasználandó vizsgált motort a jóváhagyó hatóságnak és a motor gyártójának közösen kell kiválasztania.
- 3.2. A kibocsátástartóssági időtartam romlási tényezőinek meghatározása
- 3.2.1. Általános rendelkezések
- Az utókezelő rendszer szerinti motorcsaládokra alkalmazandó romlási tényezőket a kiválasztott motorok tartampróbája alapján kell meghatározni, amelynek része a gáz- és a szilárd halmazállapotú szennyezőanyag-kibocsátásnak a motorkategóriára vonatkozó egyes vizsgálati ciklusok során történő időszakos vizsgálata az (EU) 2016/1628 rendelet IV. mellékletében foglaltak szerint. Az NRE kategóriájú motorok nem közúti transziens vizsgálati ciklusainak („NRTC”) esetében csak az NRTC melegindításos vizsgálatainak („melegindításos NRTC”) eredményeit kell használni.
- 3.2.1.1. A gyártó kérésére a jóváhagyó hatóság engedélyezheti a 3.2.2–3.2.5. pontban megállapított eljárásoktól eltérő eljárással meghatározott romlási tényezők alkalmazását. Ebben az esetben a gyártónak a jóváhagyó hatóság számára hitelt érdemlően igazolnia kell, hogy az alkalmazott eljárások nem kevésbé szigorúak, mint a 3.2.2–3.2.5. pontban megállapított eljárások.
- 3.2.2. A tartampróba menetrendje
- A tartampróbát a gyártó választása szerint a kiválasztott motorral felszerelt nem közúti mozgó gép egy tényleges tartampróba szerinti tényleges üzemeltetésével vagy a kiválasztott motor motorfékpados tartampróba szerinti üzemeltetésével lehet teljesíteni. A gyártó a kibocsátásmérés vizsgálati pontjai közötti tartampróba-hoz nem köteles referencia-tüzelőanyagot használni.
- 3.2.2.1. Tényleges és fékpados tartampróba
- 3.2.2.1.1. A gyártónak a helyes műszaki megítélés szerint kell meghatároznia a motorok tekintetében a tartampróba és az öregítési ciklus formáját és tartamát.
- 3.2.2.1.2. A gyártónak az alábbiak szerint kell meghatároznia az alkalmazandó ciklusok során a gáz- és szilárd halmazállapotú szennyezőanyag-kibocsátás méréséhez használt vizsgálati pontokat:
- 3.2.2.1.2.1. A 3.2.2.1.7. pont szerint a kibocsátástartóssági időtartamnál rövidebb tartampróba végrehajtása esetén a vizsgálatot legalább három ponton kell végezni: egyet a tartampróba kezdetén, egyet középidőben és egyet a program végén.
- 3.2.2.1.2.2. A tartampróba kibocsátástartóssági időtartam végéig történő végrehajtásakor a vizsgálatot legalább két ponton kell végezni: egyet a tartampróba kezdetén, egyet pedig a végén.
- 3.2.2.1.2.3. A gyártó ezen túlmenően egyenletesen elosztott közbenső pontokon is végezhet vizsgálatot.
- 3.2.2.1.3. Az indulási ponton és a kibocsátástartóssági időtartam végpontján a 3.2.5.1. pont szerint számított vagy a 3.2.2.1.2.2. pont szerint közvetlenül mért kibocsátási értékeknek a motorcsaládokra vonatkozó határértékek közé kell esniük. A közbenső vizsgálati pontokon mért egyes kibocsátási eredmények ugyanakkor túlléphetik a kibocsátási határértékeket.
- 3.2.2.1.4. Azon motorkategóriák vagy -alkategóriák esetében, amelyekre NRTC vonatkozik, vagy azon NRS kategóriájú vagy alkategóriájú motorok esetében, amelyekre a nagy szikragyújtású motorokra vonatkozó nem közúti transziens ciklus („LSI-NRTC”) vonatkozik, gyártó a jóváhagyó hatóság hozzájárulását kérheti ahhoz, hogy minden vizsgálati ponton csak egy vizsgálati ciklust (esetől függően a melegindításos NRTC- vagy LSI-NRTC-vizsgálatot, illetve az NRSC-vizsgálatot) futtasson, a másik vizsgálati ciklust pedig csak a tartampróba kezdetén és végén futtassa le.

- 3.2.2.1.5. Azon motorkategóriák vagy -alkategóriák esetében, amelyekre vonatkozóan nem szerepel nem közúti tranziens ciklus az (EU) 2016/1628 rendelet IV. mellékletében, csak az NRSC-ciklust kell lefuttatni az egyes vizsgálati pontokon.
- 3.2.2.1.6. A különböző utókezelő rendszer szerinti motorcsaládok tartampróbái különbözhetnek egymástól.
- 3.2.2.1.7. A tartampróbák rövidebbek lehetnek a kibocsátástartóssági időtartamnál, de nem lehetnek rövidebbek az (EU) 2016/1628 rendelet V. mellékletében megadott, vonatkozó kibocsátástartóssági időtartam legalább egynegyedénél.
- 3.2.2.1.8. A tartampróba tüzelőanyag-fogyasztás alapján történő kiigazításával megengedett a gyorsított öregítés. A kiigazításnak a használat közbeni jellemző tüzelőanyag-fogyasztás és az öregítési ciklus alatti tüzelőanyag-fogyasztás arányát kell alapul vennie, de az öregítési ciklus alatti tüzelőanyag-fogyasztás legfeljebb 30 %-kal haladhatja meg a használat közbeni jellemző tüzelőanyag-fogyasztást.
- 3.2.2.1.9. A jóváhagyó hatóság jóváhagyásával a gyártó más gyorsított öregítési módszereket is használhat.
- 3.2.2.1.10. A tényleges tartampróbát részletesen ismertetni kell a EU-típusjóváhagyásra irányuló kérelemben, és a vizsgálat megkezdése előtt jelenteni kell a jóváhagyó hatóságnak.
- 3.2.2.2. Ha a jóváhagyó hatóság úgy dönt, hogy további méréseket kell végezni a gyártó által kiválasztott pontok között, akkor erről értesítenie kell a gyártót. A tartampróba módosított programját a gyártó készíti el és a jóváhagyó hatóság hagyja jóvá.
- 3.2.3. A motor vizsgálata
- 3.2.3.1. A motor stabilizálása
- 3.2.3.1.1. A gyártónak az utókezelő rendszer szerinti minden egyes motorcsaládra meg kell határoznia a nem közúti mozgó gép vagy a motor azon üzemóraszámát, amely után az utókezelő rendszer működése stabilizálódik. A jóváhagyó hatóság kérésére a gyártó az ennek meghatározásához használt adatokat és elemzéseket rendelkezésre bocsátja. A gyártó ettől eltérően a motor-utókezelő rendszer stabilizálása érdekében 60–125 órán át vagy ennek megfelelő ideig az öregítési cikluson át is járathatja a motort vagy a nem közúti mozgó gépet.
- 3.2.3.1.2. A 3.2.3.1.1. pontban meghatározott stabilizálási időszak végét kell a tényleges tartampróba kezdetének tekinteni.
- 3.2.3.2. Vizsgálat tényleges használatban
- 3.2.3.2.1. A stabilizálás után a motort a 3.2.2. pontban ismertetett módon a gyártó által választott tényleges tartampróba szerint kell járatni. A tartampróba alatt a gyártó által megadott, illetve adott esetben a jóváhagyó hatóság által a 3.2.2.2. pontnak megfelelően meghatározott időközönként a motor gáz- és szilárd halmazállapotú szennyezőanyag-kibocsátását a motorkategóriára vonatkozó melegindításos NRTC- és NRSC-ciklusokkal vagy LSI-NRTC- és NRSC-ciklusokkal kell vizsgálni az (EU) 2016/1628 rendelet IV. mellékletében foglaltak szerint.
- A gyártó a szennyezőanyag-kibocsátásokat a kipufogógáz-utókezelő rendszer előtt is lemérheti, a kipufogógáz-utókezelő rendszer utáni szennyezőanyag-kibocsátásoktól függetlenül.
- Ha a 3.2.2.1.4. pontnak megfelelően megállapodás született arról, hogy az egyes vizsgálati pontokon csak egy vizsgálati ciklust (melegindításos NRTC, LSI-NRTC vagy NRSC) futtatnak le, akkor a másik vizsgálati ciklust (melegindításos NRTC, LSI-NRTC vagy NRSC) a tartampróba kezdetén és végén kell lefuttatni.
- A 3.2.2.1.5. pont szerint azon motorkategóriák vagy -alkategóriák esetében, amelyekre vonatkozóan nem szerepel nem közúti tranziens ciklus az (EU) 2016/1628 rendelet IV. mellékletében, csak az NRSC-ciklust kell lefuttatni az egyes vizsgálati pontokon.
- 3.2.3.2.2. A tartampróba alatt a motoron a karbantartást a 3.4. pontnak megfelelően kell elvégezni.
- 3.2.3.2.3. A tartampróba alatt nem tervezett karbantartást is lehet végezni a motoron vagy a nem közúti mozgó gépen, például, ha a gyártó szokásos diagnosztikai rendszere olyan problémát észlelt, amely hibát jelezett volna a nem közúti mozgó gép üzemeltetőjének.

### 3.2.4. Jelentéstétel

3.2.4.1. A tartampróba során végzett valamennyi kibocsátásmérés (melegindításos NRTC, LSI-NRTC és NRSC) eredményét a jóváhagyó hatóság rendelkezésére kell bocsátani. Ha egy kibocsátási vizsgálatot érvénytelennek nyilvánítanak, a gyártónak indokolnia kell, hogy miért lett érvénytelen a vizsgálat. Ilyen esetben a tartampróba következő 100 óráján belül másik kibocsátásmérési sorozatot kell lefolytatni.

3.2.4.2. A gyártónak nyilvántartásában a tartampróba alatt végzett kibocsátásmérésre és a motort érintő karbantartásra vonatkozó minden információt meg kell őriznie. Ezeket az információkat a tartampróba során végzett szennyezőanyag-kibocsátási vizsgálati eredményekkel együtt be kell nyújtania a jóváhagyó hatósághoz.

### 3.2.5. A romlási tényezők meghatározása

3.2.5.1. A 3.2.2.1.2.1. vagy a 3.2.2.1.2.3. pont szerinti tartampróba során a melegindításos NRTC-, LSI-NRTC- és NRSC-vizsgálatokkal mért valamennyi szennyező anyag esetében és valamennyi vizsgálati ponton mért összes vizsgálati eredmény alapján „legjobban illeszkedő” lineáris regresszióanalízist kell végezni. Az egyes szennyező anyagokra vonatkozóan kapott minden vizsgálati eredményt egyvel több tizedesjegyre kell megadni, mint ahány tizedesjegyre az adott motorcsaládra az adott szennyező anyag tekintetében vonatkozó határértéket megadták.

Amennyiben a 3.2.2.1.4. vagy a 3.2.2.1.5. pontnak megfelelően minden vizsgálati ponton csak egy vizsgálati ciklust (melegindításos NRTC, LSI-NRTC vagy NRSC) folytatnak le, a regresszióanalízist csak az összes vizsgálati ponton végzett vizsgálati ciklus eredményei alapján kell elvégezni.

A gyártó kérheti a jóváhagyó hatóság előzetes jóváhagyását a nem lineáris regresszióhoz.

3.2.5.2. Az egyes szennyező anyagok kibocsátási értékei a tartampróba kezdetén és a vizsgált motorra vonatkozó kibocsátástartóssági időtartam végpontján valamely alábbi módszerrel állapíthatók meg:

a) a 3.2.2.1.2.1. vagy a 3.2.2.1.2.3. pont szerinti tartampróba során a 3.2.5.1. pontban foglalt regressziós egyenlet extrapolációjával, vagy

b) a 3.2.2.1.2.2. pont szerinti tartampróba során közvetlenül méréssel.

Amennyiben ugyanabba az utókezelő rendszer szerinti motorcsaládba tartozó, de eltérő kibocsátástartóssági időtartammal rendelkező motorcsaládok kibocsátási értékeit használják, valamennyi kibocsátástartóssági időtartam végpontjához tartozó kibocsátási értéket újra kell számolni a 3.2.5.1. pontban meghatározott regressziós egyenlet extrapolációjával vagy interpolációjával.

3.2.5.3. A romlási tényező (DF) minden szennyező anyagra vonatkozóan a kibocsátástartóssági időtartam végpontján és a tartampróba kezdetén tervezett kibocsátási értékek aránya (multiplikatív romlási tényező).

A gyártó kérheti a jóváhagyó hatóság előzetes jóváhagyását ahhoz, hogy minden egyes szennyező anyagra additív romlási tényezőt alkalmazhasson. Az additív romlási tényező a kibocsátástartóssági időtartam végpontján és a tartampróba kezdetén számított kibocsátási értékek különbsége.

Az 3.1. ábrán a romlási tényezők lineáris regresszióval történő meghatározására látható példa az NO<sub>x</sub>-kibocsátásra vonatkozóan.

Ugyanazon szennyezőanyag-csoporton belül a multiplikatív és az additív romlási tényezők egyidejű alkalmazása nem megengedett.

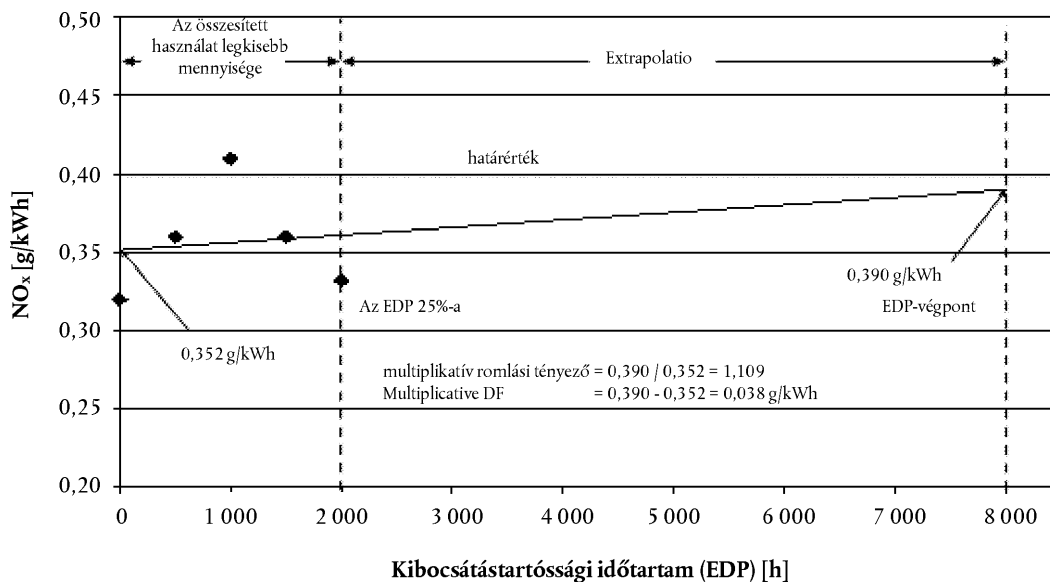
Ha a számítások a multiplikatív romlási tényezőre vonatkozóan 1,00-nél kisebb, vagy az additív romlási tényezőre vonatkozóan 0,00-nál kisebb értéket eredményeznek, akkor a romlási tényezőnek 1,0-nek, illetve 0,00-nak kell lennie.

Ha a 3.2.2.1.4. pontnak megfelelően megállapodás született arról, hogy minden vizsgálati ponton csak egy vizsgálati ciklust (melegindításos NRTC, LSI-NRTC vagy NRSC) futtatnak le, és a másik vizsgálati ciklust (melegindításos NRTC, LSI-NRTC vagy NRSC) csak a tartampróba kezdetén és végén futtatják le, a többi vizsgálati ciklusra is alkalmazni kell az arra a vizsgálati ciklusra számított romlási tényezőt, amelyet minden vizsgálati ponton lefuttattak.



## 3.1. ábra.

## Példa romlási tényezők meghatározására



## 3.2.6. Rögzített romlási tényezők

- 3.2.6.1. A romlási tényezők tartampróbával való meghatározásának alternatívájaként a motorgyártók a 3.1. táblázatban szereplő rögzített multiplikatív romlási tényezőket is használhatják.

## 3.1. táblázat

## Rögzített romlási tényezők

Vizsgálati ciklus	CO	CH	NO <sub>x</sub>	PM	PN
NRTC és LSI-NRTC	1,3	1,3	1,15	1,05	1,0
NRSC	1,3	1,3	1,15	1,05	1,0

Rögzített additív romlási tényezők nem adhatók meg. A rögzített multiplikatív romlási tényezők nem válthatók át additív romlási tényezőre.

A PN esetben a 0,0 értékű additív romlási tényező vagy 1,0 multiplikatív romlási tényező alkalmazható annak az előző romlási tényezős vizsgálatnak az eredményeivel összefüggésben, amellyel nem sikerült megállapítani a PN értékét, feltéve, ha mindkét alábbi feltétel teljesül:

- az előző romlási tényezős vizsgálatot olyan motortechnológián végezték, amely a 3.1.2. pontban foglaltak szerint ugyanabba az utókezelő rendszer szerinti motorcsaládba tartozhatott volna, mint a motorcsalád, amelyre a romlási tényezőket szándékoztak alkalmazni; valamint
- a mérési eredményeket az (EU) 2016/1628 rendelet III. mellékletében meghatározott megfelelő EU-típusjóváahagyási határidő előtt megadott előző típusjóváahagyásban már felhasználták.

- 3.2.6.2. Rögzített romlási tényezők alkalmazása esetén a gyártónak megingathatatlan bizonyítékokkal kell a jóváhagyó hatóságnak szolgálnia arról, hogy ésszerűen elvárható, hogy a kibocsátásszabályozó alkatrészek a rögzített tényezőkhöz tartozó kibocsátástartóssággal rendelkezzenek. A bizonyíték alapulhat a terv elemzésén, vizsgálatokon vagy ezek kombinációján.

- 3.2.7. A romlási tényezők alkalmazása
- 3.2.7.1. A motoroknak a romlási tényezőknek a VI. mellékletnek megfelelően mért vizsgálati eredményekre (a részecskék és az egyes gázok ciklustól függően súlyozott, fajlagos kibocsátása) történő alkalmazását követően minden egyes szennyező anyag tekintetében meg kell felelniük a motorcsaládra vonatkozó szennyezőanyag-kibocsátási határértékeknek. A romlási tényező (DF) típusától függően a következő rendelkezéseket kell alkalmazni:
- a) Multiplikatív: (ciklustól függően súlyozott, fajlagos kibocsátás)  $\times$  DF  $\leq$  kibocsátási határérték
- b) Additív: (ciklustól függően súlyozott, fajlagos kibocsátás) + DF  $\leq$  kibocsátási határérték
- A ciklustól függően súlyozott, fajlagos kibocsátás adott esetben magában foglalhatja az időszakos regenerálás miatt alkalmazott kiigazítást.
- 3.2.7.2. A multiplikatív NO<sub>x</sub> + CH romlási tényezőre vonatkozóan külön CH és NO<sub>x</sub> romlási tényezőket kell meghatározni, és a rosszabbodó kibocsátási szinteknek a szennyezőanyag-kibocsátási vizsgálat eredményéből történő kiszámításakor azokat külön kell alkalmazni, mielőtt a kibocsátási határértéknek való megfelelés megállapítására a kapott leromlott NO<sub>x</sub>- és CH-értékeket összeadnák.
- 3.2.7.3. A gyártó a valamely utókezelő rendszer szerinti motorcsaládra meghatározott romlási tényezőit olyan motorra is átviheti, mely nem tartozik ugyanabba az utókezelő rendszer szerinti motorcsaládba. Ilyen esetben a gyártónak igazolnia kell a jóváhagyó hatóság előtt, hogy arra a motorra, amelyre az utókezelő rendszer szerinti motorcsaládot eredetileg bevizsgálták, és arra a motorra, amelyre a romlási tényezőket átvizsik, ugyanolyan műszaki specifikációk és nem közúti mozgó gépbe való beépítési követelmények vonatkoznak, és az ilyen motor kibocsátása is hasonló.
- Amennyiben a romlási tényezőket olyan motorra viszik át, amely eltérő kibocsátástartóssági időtartammal rendelkezik, újra kell számolni a romlási tényezőket a vonatkozó kibocsátástartóssági időtartamnak megfelelően a 3.2.5.1. pontban meghatározott regressziós egyenlet extrapolációjával vagy interpolációjával.
- 3.2.7.4. Valamennyi vizsgálati ciklusban, valamennyi szennyező anyagra vonatkozó romlási tényezőt fel kell jegyezni az adminisztratív követelményekről szóló (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet VI. mellékletének 1. függelékében meghatározott vizsgálati jegyzőkönyvben.
- 3.3. A gyártásmegfelelőség ellenőrzése
- 3.3.1. A gyártásmegfelelőség szennyezőanyag-kibocsátás tekintetében történő ellenőrzése a II. melléklet 6. szakasza alapján történik.
- 3.3.2. A gyártó a szennyezőanyag-kibocsátásokat a kipufogógáz-utókezelő rendszer előtt is lemérheti, az EU-típusjóváhagyási vizsgálat elvégzésével egyidejűleg. E célra a gyártó meghatározhat nem hivatalos romlási tényezőket külön az utókezelő rendszer nélküli motorra és külön az utókezelő rendszerre, amelyeket segétségként felhasználhat a sorozatgyártás ellenőrzéséhez.
- 3.3.3. Az EU-típusjóváhagyás céljaira csak a 3.2.5. vagy a 3.2.6. pont szerint meghatározott romlási tényezőket kell rögzíteni az adminisztratív követelményekről szóló (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet VI. melléklet 1. függelékében meghatározott vizsgálati jegyzőkönyvben.
- 3.4. Karbantartás
- A tartampróba céljaira a karbantartást a gyártó szerviz- és karbantartási kézikönyvének megfelelően kell elvégezni.
- 3.4.1. Szennyezőanyag-kibocsátással kapcsolatos tervezett karbantartás
- 3.4.1.1. A tartampróba végrehajtásához a motor működése közben elvégzendő, kibocsátással kapcsolatos tervezett karbantartásnak azonos időközönként kell megtörténnie, mint ahogyan azt az új, nem közúti mozgó gépek vagy új motorok végfelhasználói számára adott gyártói karbantartási utasításban megadták. Ezt a tervezett karbantartást a tartampróba alapján szükség esetén módosítani lehet, azzal a feltétellel, hogy olyan művelet nem törölhető a karbantartási tervből, amelyet a vizsgált motoron már elvégeztek.

- 3.4.1.2. Minden, a motor működési hibájának megelőzését célzó, a kibocsátással kapcsolatos kritikus alkatrészekben a kibocsátástartóssági időtartam során rendszeres időközönként végzett beállítás, szétszerelés, tisztítás vagy csere csak a kibocsátásszabályozási rendszer kifogástalan működésének biztosításához technológiailag szükséges mértékben megengedett. El kell kerülni, hogy a kibocsátással kapcsolatos kritikus alkatrészek tervszerű cseréje a rutinszerűen cserélhető alkatrészekről eltekintve szükségessé váljon a tartampróba alatt és bizonyos motorüzemidő elteltével. Ezzel összefüggésben a rendszeres megújításhoz használt karbantartási fogyóeszközök vagy bizonyos motor-üzemóránként tisztítást igénylő alkatrészek minősülnek rutinszerűen cserélhető alkatrészeknek.
- 3.4.1.3. A tervezett karbantartásra vonatkozó követelményeket a jóváhagyó hatóságnak az EU-típusjóváhagyás megadása előtt jóvá kell hagynia, és a vevőnek átadott felhasználói kézikönyvnek tartalmaznia kell. A jóváhagyó hatóság nem tagadhatja meg az ésszerű és műszakilag szükséges karbantartási követelmények – egyebek mellett az 1.6.1.4. pontban foglaltak – jóváhagyását.
- 3.4.1.4. A motorgyártónak a tartampróbára vonatkozóan pontosan meg kell határoznia a beállítást, a tisztítást és a karbantartást (ha szükséges), valamint a következők tervszerű cseréjét:
- a kipufogógáz-visszavezetés szűrői és hűtői,
  - pozitív forgattyúsház-szellőzőszelep, ha van,
  - tüzelőanyag-befecskendező csúcs (csak a tisztítás),
  - tüzelőanyag-befecskendezők,
  - turbókompresszor,
  - elektronikus motorvezérlő egység és az ahhoz kapcsolódó érzékelők és működtető szerkezetek,
  - részecske-utókezelő rendszer (beleértve a kapcsolódó alkatrészeket is),
  - NO<sub>x</sub>-utókezelő rendszer (beleértve a kapcsolódó alkatrészeket is),
  - kipufogógáz-visszavezetés, beleértve a kapcsolódó szabályozószelepeket és csőrendszert,
  - minden más kipufogógáz-utókezelő rendszer.
- 3.4.1.5. A kibocsátással kapcsolatos kritikus tervezett karbantartást csak akkor kell elvégezni, ha arra használat közben szükség van, és erről értesítik a motor vagy nem közúti mozgó gép végfelhasználóját.
- 3.4.2. A tervezett karbantartás változásai
- A gyártó az általa a tartampróba alatt elvégezni kívánt, és később a nem közúti mozgó gépek és motorok végfelhasználói számára javasolt minden új tervezett karbantartási műveletre vonatkozóan köteles jóváhagyási kérelmet benyújtani a jóváhagyó hatósághoz. A kérelemhez olyan adatokat kell csatolni, amelyek alátámasztják az új tervezett megelőző karbantartási művelet szükségességét és a karbantartási időközt.
- 3.4.3. Kibocsátással nem kapcsolatos tervezett karbantartás
- Az ésszerű és műszakilag indokolt, kibocsátással nem kapcsolatos tervezett karbantartást (úgy mint olajcsere, olajsűrőcsere, tüzelőanyagszűrő-csere, levegőszűrő-csere, hűtőrendszer-karbantartás, aljárati fordulatszám beállítása, fordulatszám-szabályozó, motor-forgatónyomaték, szelepholtjáték, porlasztó-holtjáték, ékszíj feszességének beállítása stb.) a tartampróbára kiválasztott motorokon vagy nem közúti mozgó gépeken a gyártó által a végfelhasználó számára ajánlott legkisebb gyakorisággal lehet elvégezni (azaz nem a mostoha használati körülmények esetén ajánlott időközönként).
- 3.5. Javítás
- 3.5.1. A tartampróba során való vizsgálatra kiválasztott motor alkatrészeinek javítását csak alkatrészhiba vagy a motor működési hibája esetén szabad elvégezni. Magának a motornak, a kibocsátásszabályozási rendszernek vagy a tüzelőanyag-rendszernek a javítása nem megengedett, kivéve a 3.5.2. pontban meghatározott mértékben.
- 3.5.2. Ha a motor, annak kibocsátásszabályozási rendszere vagy tüzelőanyag-rendszere a tartampróba során meghibásodik, a tartampróbát érvénytelennek kell tekinteni, és új motorral új tartampróbát kell kezdeni.

Az előző bekezdés nem alkalmazandó, ha a meghibásodott alkatrészeket lecserélik olyan egyenértékű alkatrészekre, amelyeket hasonló óraszámú tartampróbának vetettek alá.

#### 4. **NRSh és NRS motorkategóriák és -alkategóriák az NRS-v-2b és az NRS-v-3 kivételével**

4.1. A kibocsátástartóssági időtartam vonatkozó kategóriáját és a megfelelő romlási tényezőt e 4. szakasz szerint kell megállapítani.

4.2. Egy motorcsalád akkor tekinthető úgy, hogy megfelel az egy motor-alkategóriára vonatkozó határértékeknek, ha a motorcsaládot reprezentáló összes motor kibocsátásvizsgálati eredményeinek – a 2. szakaszban meghatározott romlási tényezőkkel való szorzással korrigált – értékei nem haladják meg az adott motor-alkategóriára érvényes határértékeket. Ha azonban a motorcsaládot reprezentáló egy vagy több motor kibocsátásvizsgálati eredményeinek – a 2. szakaszban meghatározott romlási tényezőkkel való szorzással korrigált – egy vagy több értéke magasabb az adott motor-alkategóriára érvényes egy vagy több kibocsátási határértéknél, akkor úgy tekintendő, hogy a motorcsalád nem felel meg az adott motor-alkategóriára érvényes határértékeknek.

4.3. A romlási tényezőket a következőképpen kell meghatározni:

4.3.1. Legalább egy kiválasztott motoron, amelynek a konfigurációja a legvalószínűbben meghaladja a CH + NO<sub>x</sub> kibocsátási határértéket, a kialakítása pedig jellemző a sorozatgyártású motorokra, a kibocsátás stabilizálódásának megfelelő óraszámú után el kell végezni a VI. mellékletben meghatározott (teljes) kibocsátási vizsgálati eljárást.

4.3.2. Egnél több motor vizsgálata esetén az eredményeket az összes vizsgált motorra vonatkozó eredmények alkalmazandó határértékekhez képest egy további tizedesjegyre kerekített átlagaként kell kiszámítani.

4.3.3. A motorok öregítési eljárása után ismét el kell végezni e kibocsátási vizsgálatot. Az öregítési eljárást úgy kell megtervezni, hogy a gyártó előre jelezni tudja a motor kibocsátástartóssági időtartama során a kibocsátás várható romlását üzem közben, s hogy figyelembe vegyék a kopás jellegét és más, a jellemző fogyasztói felhasználás során várható romlási tényezőket, amelyek befolyásolhatják a kibocsátási jellemzőket. Egnél több motor vizsgálata esetén az eredményeket az összes vizsgált motorra vonatkozó eredmények alkalmazandó határértékeken belül egy további tizedesjegyre kerekített átlagaként kell kiszámítani.

4.3.4. A kibocsátástartóssági időtartam végén mért kibocsátásokat (adott esetben az átlagos kibocsátást) minden, az előírás hatálya alá eső szennyező anyag tekintetében el kell osztani a stabilizálódott kibocsátásokkal (átlagos kibocsátás, ha alkalmazható), az eredményt pedig két tizedesjegyre kell kerekíteni. Az eredményül kapott szám a DF, kivéve, ha kisebb mint 1,00, mert ebben az esetben a DF értéke 1,00.

4.3.5. A gyártó a kibocsátási vizsgálat során további ellenőrző pontokat tervezhet a stabilizálódott kibocsátás ellenőrzési pontja és a kibocsátástartóssági időtartam vége között. Amennyiben időközi vizsgálatokat terveznek, az ellenőrzési pontokat egyenletesen kell elosztani az EDP alatt (plusz/mínusz két óra eltéréssel), az egyik ellenőrzési pontot pedig a kibocsátástartóssági időtartam felénél kell elhelyezni (plusz/mínusz két óra eltéréssel).

4.3.6. Minden egyes CH + NO<sub>x</sub> és CO szennyező anyag tekintetében az adatpontok között egy egyenest kell húzni, miközben az első vizsgálat időpontját a nulla pontban feltételezik, és a legkisebb négyzetek módszerét alkalmazzák. A romlási tényező a tartóssági időtartam végén kiszámított kibocsátás és a nulla pontban kiszámított kibocsátás hányadosa.

A megfelelő vizsgálati ciklusban valamennyi szennyező anyagra vonatkozó romlási tényezőt fel kell jegyezni az adminisztratív követelményekről szóló (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet VII. mellékletének 1. függelékében meghatározott vizsgálati jegyzőkönyvben.

4.3.7. A kiszámított romlási tényezők az alapul szolgáló típuson kívül további motorcsaládokra is alkalmazhatók, ha a gyártó az EU-típusjóváhagyás előtt a jóváhagyó hatóság számára elfogadhatóan megindokolja, hogy az érintett motorcsalád kibocsátásának romlási jellemzői az alkalmazott tervezési mód és a technológia alapján várhatóan hasonlóak lesznek.

A következő nem kizárólagos felsorolás a tervezési mód és a technológia csoportosítását adja meg.

— hagyományos kétütemű motorok kipufogógáz-utókezelő rendszer nélkül,

— katalizátorral felszerelt hagyományos kétütemű motorok, amelyek aktív anyaga, terhelése és az egy cm<sup>2</sup>-re eső cellaszáma azonos,

- rétegezett öblítő rendszerrel felszerelt kétütemű motorok,
- rétegezett öblítő rendszerrel és katalizátorral felszerelt kétütemű motorok, amelyek aktív anyaga, terhelése és az egy cm<sup>2</sup>-re eső cellaszáma azonos,
- katalizátorral felszerelt négyütemű motorok, amelyek szeleptechnológiája és kenési rendszere azonos,
- katalizátor nélküli négyütemű motorok, amelyek szeleptechnológiája és kenési rendszere azonos.

#### 4.4. A kibocsátástartóssági időtartam kategóriái

- 4.4.1. Az (EU) 2016/1628 rendelet V. mellékletének V-3. vagy V-4. táblázatában szereplő azon motorkategóriák esetében, amelyek a kibocsátástartóssági időtartam tekintetében alternatív értékekkel rendelkeznek, a gyártóknak az EU-típusjóváahagyáskor kell megadniuk a kibocsátástartóssági időtartam egyes motorcsaládokra vonatkozó kategóriáit. Ez az a kategória a 3.2. táblázatból, amelyik a legjobban megközelíti azon rendszer várható élettartamát, amelybe a gyártó meghatározása szerint a motorokat beépítik. A gyártók minden motorcsalád tekintetében megőrzik azon adatokat, amelyekkel alá tudják támasztani a kibocsátástartóssági időtartam kategóriájának kiválasztását. Ezen adatokat kérésre be kell nyújtani a jóváhagyó hatóságnak.

#### 3.2. táblázat

#### A kibocsátástartóssági időtartam kategóriái

A kibocsátástartóssági időtartam kategóriája	A motor felhasználási területe
1. kat.	Fogyasztási cikkek
2. kat.	Félprofesszionális termékek
3. kat.	Professzionális termékek

- 4.4.2. A gyártónak a jóváhagyó hatóság számára hitelt érdemlően igazolnia kell, hogy a kibocsátástartóssági időtartam kategóriája helyes. Az egy adott motorcsaládra a kibocsátástartóssági időtartam kategóriájának gyártó általi kiválasztását alátámasztó adatok többek között a következőket foglalják magukban:

- azon rendszer élettartamára vonatkozó felmérések, amelybe a szóban forgó motort beépítik,
- az üzem során előregedett motorok műszaki értékelése annak megállapítása érdekében, hogy a motor teljesítményének romlása mikor éri el azt a pontot, amikor a használhatóságának és/vagy megbízhatóságának romlása miatt a motor javítása vagy cseréje szükségessé válik,
- jótállási nyilatkozat és jótállási idő,
- a motor élettartamával kapcsolatos marketinganyagok,
- a motor vásárlóinak hibabejelentései, és
- a tartósság, a különleges motortechnológiák, a motorok anyagainak és tervezésének műszaki értékelése (órában).

## IV. MELLÉKLET

**A kibocsátásszabályozási stratégiákra, az NO<sub>x</sub>-szabályozásra és a részecskeszabályozásra vonatkozó követelmények****1. Fogalom meghatározások, rövidítések és általános követelmények**

1.1. E melléklet alkalmazásában a következő fogalom meghatározásokat és rövidítéseket kell alkalmazni:

- (1) „diagnosztikai hibakód” („DTC”): az NO<sub>x</sub>-szabályozás, illetve a részecskeszabályozás működési hibáját azonosító vagy címkéző szám vagy alfanumerikus azonosító;
- (2) „megerősített és aktív diagnosztikai hibakód”: olyan diagnosztikai hibakód, amelyet a rendszer elment, amikor az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai és/vagy a részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer működési hibát jelez;
- (3) „NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsalád”: a gyártó által az alapján csoportosított motorok, hogy az NO<sub>x</sub>-szabályozás működési hibáinak ellenőrzésére/diagnosztizálására szolgáló módszerek közösek;
- (4) „NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai rendszer” (NCD): a motor fedélzetén található rendszer, mely képes az alábbiakra:
  - a) az NO<sub>x</sub>-szabályozás működési hibájának észlelése;
  - b) az NO<sub>x</sub>-szabályozás működési hibája valószínű okának beazonosítása számítógépes memóriában tárolt adatok alapján és/vagy ilyen információk kiadása külső eszközre;
- (5) „NO<sub>x</sub>-szabályozás működési hibája” (NCM): egy motor NO<sub>x</sub>-szabályozó rendszerébe való szakszerűtlen beavatkozásra tett kísérlet vagy a rendszert érintő olyan működési hiba, amely vélhetően ilyen szakszerűtlen beavatkozás következménye, amelynek észlelését követően e rendelet szerint figyelmeztetésnek vagy használatkorlátozó rendszernek kell bekapcsolódnia;
- (6) „részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer” (PCD): a motor fedélzetén található rendszer, amely képes az alábbiakra:
  - a) a részecskeszabályozás működési hibájának észlelése,
  - b) a részecskeszabályozás működési hibája valószínű okának beazonosítása számítógépes memóriában tárolt adatok alapján, és/vagy ilyen információk kiadása külső eszközre;
- (7) „részecskeszabályozás működési hibája” (PCM): egy motor részecske-utókezelő rendszerébe való szakszerűtlen beavatkozásra tett kísérlet vagy a részecske-utókezelő rendszert érintő olyan működési hiba, amely vélhetően ilyen szakszerűtlen beavatkozás következménye, amelynek észlelését követően e rendelet szerint figyelmeztetésnek kell bekapcsolódnia;
- (8) „részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsalád”: a gyártó által annak alapján csoportosított motorrendszerek, hogy a részecskeszabályozás működési hibáinak ellenőrzésére/diagnosztizálására szolgáló módszerek közösek;
- (9) „kiolvasó”: külső mérőberendezés, amely az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai és/vagy a részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszerrel való külső kommunikációra szolgál.

**1.2. Környezeti hőmérséklet**

A 2. cikk (7) bekezdése ellenére a laboratóriumi környezettől eltérő környezetekkel összefüggésben környezeti hőmérsékletre való hivatkozás esetén a következő rendelkezéseket kell alkalmazni:

- 1.2.1. Próbapadra szerelt motoroknál a környezeti hőmérséklet a motorba táplált égési levegőnek a motor alkatrészei előtt mért hőmérséklete.
- 1.2.2. Nem közúti mozgó gépbe beépített motoroknál a környezeti hőmérséklet a közvetlenül a nem közúti mozgó gépen kívül mért léghőmérséklet.

**2. A kibocsátásszabályozási stratégiával kapcsolatos műszaki követelmények**

- 2.1. Ez a 2. szakasz azokra az NRE, NRG, IWP, IWA, RLL és RLR kategóriájú, elektronikus vezérlésű motorokra vonatkozik, amelyek megfelelnek az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletben meghatározott, „V. szakasz” szerinti kibocsátási határértékeknek, és amelyeknél a befecskendezendő tüzelőanyag mennyiségét és a befecskendezés idejét elektronikus vezérlés határozza meg, vagy elektronikus vezérlés kapcsolja be, kapcsolja ki vagy modulálja az NO<sub>x</sub> csökkentésére szolgáló kibocsátásszabályozási rendszert.

- 2.2. A kibocsátásszabályozási alapstratégiára vonatkozó követelmények
- 2.2.1. A kibocsátásszabályozási alapstratégiát úgy kell megtervezni, hogy a motor – rendeltetésszerű használat esetén – megfeleljen e rendelet rendelkezéseinek. A rendeltetésszerű használat nem korlátozódik a 2.4. pontban meghatározott szabályozási feltételekre.
- 2.2.2. A kibocsátásszabályozási alapstratégiák közé tartoznak egyebek mellett az alábbiak szabályozására szolgáló jelleggörbék vagy algoritmusok:
- a) a tüzelőanyag-befecskendezés vagy a gyújtás vezérlése (motorvezérlés);
  - b) kipufogógáz-visszavezetés (EGR);
  - c) a szelektív katalitikus csökkentési rendszer reagensadagolása.
- 2.2.3. Minden olyan kibocsátásszabályozási alapstratégia tilos, amely különbséget tud tenni a szabványosított EU-típusjóváahagyási vizsgálat alatti és egyéb üzemeltetési körülmények melletti motorműködés között, és ennél fogva az EU-típusjóváahagyási eljárás lényeges körülményeihez képest eltérő körülmények melletti működés esetén alacsonyabb kibocsátásszabályozási teljesítményt eredményez.
- 2.3. A kibocsátásszabályozási segédstratégiára vonatkozó követelmények
- 2.3.1. A kibocsátásszabályozási segédstratégiát motor vagy nem közúti mozgó gép léptetheti életbe, feltéve, ha a kibocsátásszabályozási segédstratégia:
- 2.3.1.1. nem csökkenti állandó jelleggel a kibocsátásszabályozási rendszer hatékonyságát;
- 2.3.1.2. kizárólag a 2.4.1., 2.4.2. vagy 2.4.3. pontban leírtaktól eltérő szabályozási feltételek mellett, a 2.3.5. pontban meghatározott célokra és legfeljebb az e célok eléréséhez szükséges ideig működik, a 2.3.1.3., 2.3.2. és 2.3.4. pontban megengedett kivételektől eltekintve;
- 2.3.1.3. kizárólag kivételesen, a 2.4.1., 2.4.2., illetve 2.4.3. pontban meghatározott szabályozási feltételek mellett, a 2.3.5. pontban megállapított célokból igazoltan szükséges és a jóváahagyó hatóság által jóváhagyott esetben, legfeljebb az említett célokhoz szükséges időre lép életbe;
- 2.3.1.4. biztosítja, hogy kibocsátásszabályozási rendszer teljesítménye a lehető legjobban megközelítse a kibocsátásszabályozási alapstratégiában megadott szintet.
- 2.3.2. Ha a kibocsátásszabályozási segédstratégia életbe lép az EU-típusjóváahagyási vizsgálat alatt, arra nem kizárólag a 2.4. pontban meghatározottaktól eltérő szabályozási feltételek mellett kerülhet sor, a célja pedig nem korlátozódhat a 2.3.5. pontban meghatározott feltételekre.
- 2.3.3. Ha a kibocsátásszabályozási segédstratégia nem lép életbe az EU-típusjóváahagyási vizsgálat alatt, igazolni kell, hogy a kibocsátásszabályozási segédstratégia csak annyi ideig aktív, amennyi a 2.3.5. pontban megjelölt célok érdekében szükséges.
- 2.3.4. Hideg hőmérsékleti működés
- A kibocsátásszabályozási segédstratégia a 2.4. pontban meghatározott szabályozási feltétektől függetlenül is életbe léphet a kipufogógáz-visszavezető rendszerrel (EGR) felszerelt motoron, ha a környezeti hőmérséklet 275 °K (2 °C) alatt van, és teljesül az alábbi két feltétel egyike:
- a) a szívócső hőmérséklete legfeljebb a következő egyenlettel meghatározott hőmérséklet:  $IMT_c = P_{IM} / 15,75 + 304,4$ , ahol:  $IMT_c$  a szívócső számított hőmérséklete, K és  $P_{IM}$  pedig a szívócső abszolút nyomása kPa-ban;
  - b) a hűtőközeg hőmérséklete legfeljebb a következő egyenlettel meghatározott hőmérséklet:  $ECT_c = P_{IM} / 14,004 + 325,8$ , ahol:  $ECT_c$  a hűtőközeg számított hőmérséklete (K),  $P_{IM}$  pedig a szívócső abszolút nyomása kPa-ban.
- 2.3.5. A 2.3.2. pontban megengedett kivételektől eltekintve a kibocsátásszabályozási segédstratégia kizárólag a következő célokból léphet életbe:
- a) fedélzeti vezérlőjelek általi aktiválás a motor védelmében (ideértve a levegőrendszer védelmét is) és/vagy azon nem közúti mozgó gépek védelmében, amelyekbe a motor be van építve;
  - b) üzembiztonsági okokból;

- c) a túlzott kibocsátás megelőzése érdekében hidegindítás, a motor bemelegítése vagy leállítása alatt;
- d) meghatározott környezeti vagy üzemeltetési körülmények esetén az előírás hatálya alá eső valamelyik szennyező anyag kibocsátásának ellenőrzéséről történő lemondás annak érdekében, hogy cserében a többi szennyező anyag kibocsátása az adott motorra vonatkozó határértékeken belül maradjon. A cél egy természetes jelenség hatásának oly módon történő ellensúlyozása, hogy annak eredményeképpen a szennyező anyagok összes alkotóeleme elfogadható mértékben szabályozható marad.
- 2.3.6. A gyártó köteles a műszaki szolgálatnak az EU-típusjóváahagyási vizsgálat időpontjában igazolni, hogy a kibocsátásszabályozási segédstratégiák működése megfelel az e szakaszban foglalt követelményeknek. Az igazolás a 2.6. pontban említett dokumentáció értékelésével történik.
- 2.3.7. A kibocsátásszabályozási segédstratégiát tilos a 2.3.1–2.3.5. pontban leírtaktól eltérő módon életbe léptetni.
- 2.4. Szabályozási feltételek
- A szabályozási feltételek azt a tengerszint feletti magasságot, környezeti hőmérsékletet és hűtőközeg-tartományt állapítják meg, amely meghatározza, hogy a kibocsátásszabályozási segédstratégia általánosan vagy csak kivételes esetben léptethető életbe a 2.3. pont szerint.
- A szabályozási feltételek abszolút, statikus (száraz vagy nedves) légnyomásként mért légnyomást írnak elő (lásd a „légnyomás” fogalom meghatározását).
- 2.4.1. IWP és IWA kategóriájú motorokra vonatkozó szabályozási feltételek:
- a) 500 métert meg nem haladó tengerszint feletti magasság (vagy 95,5 kPa-nak megfelelő légnyomás);
- b) 275 K és 303 K (2 °C és 30 °C) közötti környezeti hőmérséklet;
- c) a hűtőközeg hőmérséklete 343 K (70 °C) feletti.
- 2.4.2. RLL kategóriájú motorokra vonatkozó szabályozási feltételek:
- a) 1 000 métert meg nem haladó tengerszint feletti magasság (vagy 90 kPa-nak megfelelő légnyomás);
- b) 275 K és 303 K (2 °C és 30 °C) közötti környezeti hőmérséklet;
- c) a hűtőközeg hőmérséklete 343 K (70 °C) feletti.
- 2.4.3. NRE, NRG és RLR kategóriájú motorokra vonatkozó szabályozási feltételek:
- a) legalább 82,5 kPa légköri nyomás;
- b) környezeti hőmérséklet a következő tartományban:
- legalább 266 K (– 7 °C),
  - legfeljebb az adott légköri nyomásnál a következő egyenlettel meghatározott hőmérséklet:  $T_c = -0,4514 \times (101,3 - P_b) + 311$ , ahol:  $T_c$  a kiszámított környezeti léghőmérséklet K-ben és  $P_b$  a légköri nyomás kPa-ban;
- c) a hűtőközeg hőmérséklete 343 K (70 °C) feletti.
- 2.5. Amennyiben a motor bemeneti levegőhőmérséklet-érzékelőjét használják a környezeti hőmérséklet becslésére, akkor a két mérési pont közötti névleges eltérést motortípusra vagy motorcsaládra vonatkozóan kell értékelni. Használata esetén a beszívott levegő mért hőmérsékletét a névleges eltérésnek megfelelő értékkel kell kiigazítani a megjelölt motortípus vagy motorcsalád használatával történő beépítésre vonatkozó környezeti hőmérséklet becsléséhez.

Az eltérést a műszaki szempontok helyes megítélésével kell megbecsülni, többek között az alábbi műszaki tényezők (számítások, szimulációk, kísérleti eredmények, adatok stb.) alapján:

- a) a nem közúti mozgó gépek jellemző kategóriái, amelyekbe a motortípust vagy motorcsaládot beépítik; és
- b) a gyártó által az eredetiberendezés-gyártónak megadott beépítési utasítások.

Az értékelés egy példányát kérésre a jóváhagyó hatóság rendelkezésére kell bocsátani.



2.6. A dokumentációra vonatkozó követelmények

A gyártónak eleget kell tennie az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet I. melléklete A. részének 1.4. pontjában és ugyanazon melléklet 2. függelékében előírt dokumentációs követelményeknek.

3. **NO<sub>x</sub>-szabályozással kapcsolatos műszaki követelmények**

3.1. Ez a 3. szakasz azokra az NRE, NRG, IWP, IWA, RLL és RLR kategóriájú, elektronikus vezérlésű motorokra vonatkozik, amelyek megfelelnek az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletben meghatározott, „V. szakasz” szerinti kibocsátási határértékeknek, és amelyeknél a befecskendezendő tüzelőanyag mennyiségét és a befecskendezés idejét elektronikus vezérlés határozza meg, vagy elektronikus vezérlés kapcsolja be, kapcsolja ki vagy modulálja az NO<sub>x</sub> csökkentésére szolgáló kibocsátásszabályozási rendszert.

3.2. A gyártónak – az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet I. mellékletében meghatározott dokumentumokat használva – teljes körű tájékoztatást kell nyújtania az NO<sub>x</sub>-szabályozásra szolgáló intézkedések működési jellemzőiről.

3.3. Az NO<sub>x</sub>-szabályozási stratégiának működnie kell az Unió területén szokásosan előforduló minden környezeti feltétel mellett, különösen alacsony környezeti hőmérsékletek esetében.

3.4. A gyártónak igazolnia kell, hogy reagens használata esetén az EU-típusjóváahagyási eljárás során alkalmazandó kibocsátásvizsgálati ciklus alatt az ammóniakibocsátás nem haladja meg RLL kategóriájú motorok esetében a 25 ppm, egyéb vonatkozó kategóriájú motor esetében pedig a 10 ppm átlagértéket.

3.5. Ha a nem közúti mozgó gépekre reagenstartályokat szerelnek fel vagy kapcsolnak hozzájuk, biztosítani kell a tartályban található reagensből való mintavétel lehetőségét. A mintavételi pontnak speciális szerszám vagy eszköz használata nélkül is könnyen hozzáférhetőnek kell lennie.

3.6. A 3.2–3.5. pontban foglalt követelményeken túlmenően a következő követelményeket kell alkalmazni:

a) NRG kategóriájú motorok esetében az 1. függelékben foglalt műszaki követelmények;

b) NRE kategóriájú motorok esetében:

i. a 2. függelékben foglalt követelmények, ha a motor rendeltetése szerint kizárólag az „V. szakasz” szerinti kibocsátási határértékeknek megfelelő, IWP és IWA kategóriájú motorok helyett használható az (EU) 2016/1628 rendelet 4. cikke (1) bekezdése 1. pontjának b) alpontja szerint, vagy

ii. az 1. függelékben meghatározott követelmények az i. albekezdés hatálya alá nem tartozó motorok esetében;

c) IWP, IWA és RLR kategóriájú motorok esetében a 2. függelékben foglalt műszaki követelmények;

d) RLL kategóriájú motorok esetében a 3. függelékben foglalt műszaki követelmények.

4. **A szilárd szennyező anyagok szabályozásával kapcsolatos műszaki követelmények**

4.1. E szakasz rendelkezései azokba az alkategóriákba tartozó motorokra terjednek ki, amelyeket érint az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletben meghatározott, „V. szakasz” szerinti részecskeszámra (PN) vonatkozó határérték, és részecske-utókezelő rendszerrel vannak felszerelve. Amennyiben az NO<sub>x</sub>-szabályozó rendszer és a részecskeszabályozó rendszer ugyanazokat a fizikai összetevőket [például azonos hordozóréteget (szelektív katalitikus csökkentési rendszert a szűrőn), azonos kipufogógáz hőmérséklet-érzékelőt] használja, akkor az e szakaszban foglalt követelmények nem vonatkoznak olyan összetevőre vagy működési hibára, amelynek esetében a jóváhagyó hatóság a gyártó indoklással alátámasztott értékelésének vizsgálata után megállapítja, hogy a részecskeszabályozás e szakasz szerinti működési hibája az NO<sub>x</sub>-szabályozás 3. szakasz szerinti működési hibájához vezetne.

4.2. A szilárd szennyező anyagokra vonatkozó szabályozással kapcsolatos részletes műszaki követelményeket a 4. függelék tartalmazza.

## 1. függelék

### **NO<sub>x</sub>-szabályozásra vonatkozó kiegészítő műszaki követelmények NRE és NRG kategóriájú motorok esetében, ideértve a vonatkozó stratégiák igazolásának módszerét is**

#### 1. Bevezetés

Ez a függelék határozza meg az NO<sub>x</sub>-szabályozásra szolgáló megoldások helyes működését biztosító kiegészítő követelményeket. Előírásokat tartalmaz mindazon motorokra, amelyek a kibocsátáscsökkentés érdekében reagenst használnak. Az EU-típusjóvá hagyást ahhoz a feltételhez kell kötni, hogy alkalmazzák az e függelékben szereplő, a használati utasításra, a beépítési útmutatóra, az üzemeltetőt figyelmeztető rendszerre, a használatkorlátozó rendszerre és a reagens fagyvédelmére vonatkozó rendelkezéseket.

#### 2. Általános követelmények

A motornak rendelkeznie kell NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai rendszerrel (NCD), amely azonosítani tudja az NO<sub>x</sub>-szabályozás működési hibáit. Az e 2. szakasz hatálya alá tartozó motorokat úgy kell megtervezni, legyártani és beépíteni, hogy hasznos élettartamuk alatt és szokásos használati körülmények között mindvégig alkalmasak legyenek a követelmények teljesítésére. Ennek a célkitűzésnek az eléréséhez elfogadható, ha azokon a motorokon, amelyeket az (EU) 2016/1628 rendelet V. mellékletében meghatározott kibocsátástartóssági időtartamon túl használnak, az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai rendszer működésének és érzékenységének némi romlása mutatkozik, olyan mértékben, amelynek következtében előfordulhat, hogy a kibocsátás túllépi az e mellékletben meghatározott küszöbértékeket, mielőtt működésbe lép a figyelmeztető és/vagy a használatkorlátozó rendszer.

##### 2.1. Kért információk

2.1.1. Reagenst igénylő kibocsátásszabályozási rendszer esetében a gyártónak – az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet I. mellékletének B. pontja szerint – meg kell adnia a reagens típusát, a feloldott reagens koncentrációját, az üzemi hőmérsékleti feltételeket, a reagens összetételére és minőségére vonatkozó nemzetközi szabványokra való hivatkozást, valamint a reagens egyéb jellemzőit.

2.1.2. A gyártónak az EU-típusjóvá hagyás iránti kérelemmel egyidejűleg be kell nyújtania a jóváhagyó hatóságnak a 4. szakaszban meghatározott, az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer és az 5. szakaszban meghatározott használatkorlátozó rendszer működési jellemzőit teljes körűen leíró részletes írásos tájékoztatást.

2.1.3. A gyártó átadja az eredetiberendezés-gyártónak mindazokat a dokumentumokat, amelyek tartalmazzák az utasításokat arra vonatkozóan, hogyan kell a motort a nem közúti mozgó gépbe úgy beszerelni, hogy a motor, annak kibocsátásszabályozási rendszere és a nem közúti mozgó gép alkatrészei az e függelékben előírt követelményeknek megfelelően működjenek. Ez a dokumentáció tartalmazza a motorra vonatkozó részletes műszaki előírásokat (szoftver, hardver és kommunikáció), amelyek a motornak a nem közúti mozgó gépbe való helyes beépítéséhez szükségesek.

##### 2.2. Üzemállapotok

2.2.1. Az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai rendszernek működőképesnek kell lennie:

- 266 K és 308 K (– 7 °C és 35 °C) között bármely környezeti hőmérsékleten;
- minden 1 600 m-nél kisebb tengerszint feletti magasságban;
- 343 K (70 °C) feletti hűtőközeg-hőmérséklet esetében.

Ez a 2. szakasz nem vonatkozik a reagensszintnek a reagenstartályban történő ellenőrzésére, amennyiben az ellenőrzésnek a használati körülményektől függetlenül minden olyan körülmény mellett is működnie kell, amikor a mérés műszakilag megvalósítható (például minden olyan körülmény mellett, amikor a folyékony reagens nincs megfagyva).

##### 2.3. A reagens fagyvédelme

2.3.1. Fűtött és fűtés nélküli reagenstartály és -adagoló rendszer használata egyaránt megengedett. A fűtött rendszernek meg kell felelnie a 2.3.2. pont követelményeinek. A fűtés nélküli rendszernek pedig a 2.3.3. pont követelményeit kell teljesítenie.

- 2.3.1.1. A fűtés nélküli reagenstartály és -adagoló rendszer használatát a nem közúti mozgó gép végfelhasználójának szóló írásbeli használati utasításban fel kell tüntetni.
- 2.3.2. Reagenstartály és -adagoló rendszer
- 2.3.2.1. A motor 266 K (– 7 °C) környezeti hőmérsékleten történő indításától számítva legkésőbb 70 percen belül a befagyott reagensnek is használhatónak kell lennie.
- 2.3.2.2. Fűtött rendszerre vonatkozó tervezési kritériumok
- A fűtött rendszer kialakításának olyannak kell lennie, hogy a meghatározott eljárás szerint vizsgálva megfeleljen az e 2. szakaszban megállapított teljesítménykövetelményeknek.
- 2.3.2.2.1. A reagenstartályt és -adagoló rendszert 255 K (– 18 °C) hőmérsékleten 72 órán át vagy a reagens megszilárdulásáig kondicionálni kell, attól függően, hogy melyik következik be előbb.
- 2.3.2.2.2. A 2.3.2.2.1. pontban előírt kondicionálási idő után a nem közúti mozgó gépet/motort be kell indítani és 266 K (– 7 °C) vagy annál alacsonyabb környezeti hőmérsékleten kell járattani a következők szerint:
- 10–20 percig alpjáraton, majd
  - legfeljebb 50 percen át a névleges terhelés legfeljebb 40 %-ának megfelelő terhelés mellett.
- 2.3.2.2.3. A reagensadagoló rendszernek a 2.3.2.2.2. pontban meghatározott vizsgálati eljárások végén teljes egészében működőképesnek kell lennie.
- 2.3.2.3. A tervezési kritériumok értékelése történhet hidegkamrás mérőállásban a nem közúti mozgó gép egészével vagy a nem közúti mozgó gépbe való beépítés szempontjából reprezentatív alkatrészekkel, illetve országúti vizsgálatok alapján.
- 2.3.3. A figyelmeztető és használatkorlátozó rendszer bekapcsolása nem fűtött rendszer esetében
- 2.3.3.1. A 4. szakaszban ismertetett, az üzemeltetőt figyelmeztető rendszernek működésbe kell lépnie, ha 266 K (– 7 °C) vagy ez alatti környezeti hőmérsékleten nincs reagensadagolás.
- 2.3.3.2. Az 5.4. pontban ismertetett, erős használatkorlátozó rendszernek működésbe kell lépnie, ha 266 K (– 7 °C) vagy ez alatti környezeti hőmérsékleten az indítástól számított legkésőbb 70 percen belül nincs reagensadagolás.
- 2.4. Diagnosztikai követelmények
- 2.4.1. Az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai rendszernek (NCD) számítógépes memóriában tárolt diagnosztikai hibakódok (DTC-k) segítségével tudnia kell azonosítani az NO<sub>x</sub>-szabályozás e mellékletben szereplő működési hibáit (NCM-ek), és ezeket az információkat kérésre ki kell tudnia adni külső eszközre.
- 2.4.2. A diagnosztikai hibakódok (DTC-k) rögzítésére vonatkozó követelmények
- 2.4.2.1. Az NCD-rendszernek az NO<sub>x</sub>-szabályozás minden egyes működési hibája (NCM) esetében diagnosztikai hibakódot kell rögzítenie.
- 2.4.2.2. Az NCD-rendszer a motor beindításától számított 60 percen belül eldönti, hogy észlelhető-e valamilyen működési hiba. Ekkor a rendszernek el kell mentenie egy „megerősített és aktív” diagnosztikai hibakódot, és a figyelmeztető rendszernek a 4. szakasz szerint működésbe kell lépnie.
- 2.4.2.3. Amennyiben az ellenőrző rutinoknak több mint 60 perc működési időre van szükségük ahhoz, hogy pontosan észleljék és megerősítsék az NO<sub>x</sub>-szabályozás működési hibáját (például statisztikai modelleket használó rutinok vagy a nem közúti mozgó gép fogyasztását figyelembe vevő rutinok esetében), a jóváhagyó hatóság hosszabb megfigyelési időt is engedélyezhet, feltéve, hogy a gyártó megindokolja ennek szükségességét (például műszaki indoklás, kísérleti eredmények, saját tapasztalatok stb.).
- 2.4.3. A diagnosztikai hibakódok (DTC-k) törlésére vonatkozó követelmények
- Az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai rendszer maga nem törölheti ki a diagnosztikai hibakódokat a számítógép memóriájából, amíg az adott kódhoz kapcsolódó hibát meg nem szüntették.

b) Az NOx-szabályozás-diagnosztikai rendszer a motorgyártó által kérésre biztosított hibakód-kiolvasó vagy karbantartó szerszám vagy a motorgyártó által megadott kód segítségével az összes diagnosztikai hibakódot törölheti.

2.4.4. Az NOx-szabályozás-diagnosztikai rendszert nem szabad úgy programozni vagy más módon úgy kialakítani, hogy a nem közúti mozgó gép kora alapján részlegesen vagy teljesen kikapcsoljon a motor tényleges élettartama alatt, és a rendszer nem tartalmazhat olyan algoritmust vagy stratégiát, amelynek célja az NOx-szabályozás-diagnosztikai rendszer teljesítőképességének az idő előrehaladtával való csökkentése.

2.4.5. Az NOx-szabályozás-diagnosztikai rendszer esetlegesen újraprogramozható számítógépes kódjának vagy működési paraméterének ellen kell állnia a szakszerűtlen beavatkozásnak.

2.4.6. NOx-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsalád

Az NOx-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsalád összetételének a meghatározása a gyártó feladata. A motorok egy NOx-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládba történő besorolásának műszakilag indokoltnak kell lennie, és azt jóvá kell hagyatni a jóváhagyó hatósággal.

A nem egy motorcsaládba tartozó motorok még tartozhatnak ugyanabba az NOx-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládba.

2.4.6.1. Az NOx-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládot meghatározó paraméterek

Az NOx-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládot olyan alapvető tervezési paraméterekkel lehet meghatározni, amelyek a motorcsaládba tartozó motorok tekintetében közösek.

Ahhoz, hogy a motorokat az NOx-szabályozás-diagnosztika szerint egy motorcsaládba tartozónak lehessen tekinteni, a következő tervezési alapparamétereknek kell hasonlónak lenniük:

- a) kibocsátásszabályozási rendszerek;
- b) az NOx-szabályozás-diagnosztikai ellenőrzés módszerei;
- c) az NOx-szabályozás-diagnosztikai ellenőrzés kritériumai;
- d) ellenőrzési paraméterek (például gyakoriság).

Ezeket a hasonlóságokat a gyártónak megfelelő műszaki igazolási eljárással vagy más megfelelő eljárással igazolnia kell, és jóvá kell hagyatnia a jóváhagyó hatósággal.

A gyártó kérheti, hogy a jóváhagyó hatóság hagyja jóvá az NOx-szabályozás-diagnosztikai rendszer ellenőrzésre/diagnosztizálásra szolgáló módszereinek a motor elrendezésének különbségei miatti kisebb eltéréseit, amennyiben a gyártó ezeket a módszereket hasonlónak tekinti, és azok csak azért térnek el, hogy megfeleljenek egyes vizsgált alkatrészek konkrét jellemzőinek (például méret, kipufogógáz-áram stb.).

### 3. **Karbantartási követelmények**

3.1. A gyártó az új motorok vagy gépek végfelhasználóit köteles a XV. melléklet szerint közvetlenül vagy közvetve ellátni írásbeli használati utasítással a kibocsátásszabályozási rendszerről és annak helyes működéséről.

### 4. **Üzemeltetőt figyelmeztető rendszer**

4.1. A nem közúti mozgó gépben lennie kell egy figyelmeztető rendszernek, amely fényjelzéssel tájékoztatja az üzemeltetőt arról, hogy a reagensszint túl alacsony, a reagens minősége nem megfelelő, az adagolás megszakadt, vagy a 9. szakaszban meghatározott meghibásodás lép fel, amelynek következtében a hiba kijavításának elmulasztása esetén működésbe léphet a használatkorlátozó rendszer. A figyelmeztető rendszernek akkor is működnie kell, ha az 5. szakaszban ismertetett használatkorlátozó rendszer működésbe lépett.

4.2. A figyelmeztetés nem lehet ugyanaz, mint a működési hiba vagy a motorkarbantartás esetén használt figyelmeztetés, de a használt figyelmeztető rendszer lehet ugyanaz.

4.3. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer állhat egy vagy két lámpából, vagy rövid üzeneteket is kijelezhet, amelyek egyértelműen jelzik a következőket:

- a) a mérsékelt és/vagy erős használatkorlátozás aktiválásáig hátralévő idő,
- b) a mérsékelt és/vagy erős használatkorlátozás mértéke, például a nyomatékcsökkentés mértéke,
- c) a nem közúti mozgó gép letilthatóságának feltételei.

Az említett üzenetek megjelenítésére használt rendszer lehet az egyéb karbantartási célokra használt rendszer.

4.4. Ha a gyártó úgy dönt, az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer hangjelzést is kiadhat. A hangjelzés üzemeltető általi kikapcsolása megengedett.

4.5. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszernek a 2.3.3.1., 6.2., 7.2., 8.4., illetve 9.3. pontban meghatározottak szerint kell működésbe lépnie.

4.6. Ha a működésbe lépést kiváltó feltételek már megszűntek, a figyelmeztető rendszernek ki kell kapcsolnia. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer nem kapcsolhat ki automatikusan, ha működésbe lépésének okait nem szüntették meg.

4.7. Fontos biztonsági vonatkozású üzeneteket tartalmazó figyelmeztető jelzések ideiglenesen megszakíthatják a figyelmeztető rendszer működését.

4.8. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépésére és kikapcsolására vonatkozó eljárások részleteit a 11. szakasz ismerteti.

4.9. Az e rendelet szerinti EU-típusjóváhagyásra irányuló kérelem részeként a gyártónak a 10. szakaszban meghatározottak szerint igazolnia kell az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működését.

## 5. **Használatkorlátozó rendszer**

5.1. A motorban lennie kell egy használatkorlátozó rendszernek, amely a következő elvek egyikén alapul:

5.1.1. egy kétlépcsős használatkorlátozó rendszer, amely kezdetben mérsékelt (teljesítményben korlátozó), később pedig erős használatkorlátozást (a nem közúti mozgó gép működtetésének tényleges ellehetetlenítését) vált ki;

5.1.2. egylépcsős erős használatkorlátozó rendszer (a nem közúti mozgó gép működtetésének tényleges ellehetetlenítése), amely a 6.3.1., 7.3.1., 8.4.1. és 9.4.1. pontban meghatározott mérsékelt használatkorlátozó rendszerre vonatkozó feltételek mellett lép működésbe.

Amennyiben a gyártó úgy dönt, hogy az egylépcsős használatkorlátozásra vonatkozó követelmény teljesítéséhez leállítja a motort, akkor a reagensszintre vonatkozó használatkorlátozás a gyártó választása szerint a 6.3.1. pont feltételei helyett a 6.3.2. pont feltételei alapján is életbe léphet.

5.2. A motor felszerelhető olyan eszközzel, amellyel a használatkorlátozás az 5.2.1. pontban foglalt követelmények teljesülése esetén kikapcsolható.

5.2.1. A motor felszerelhető olyan eszközzel, amellyel a nemzeti vagy regionális kormányzat, vagy sürgősségi segélyszolgálatok, vagy fegyveres erők által kihirdetett szükségállapot alatt ideiglenesen ki lehet kapcsolni a használatkorlátozó rendszert.

5.2.1.1. Ha a motor fel van szerelve a használatkorlátozás szükségállapotban történő ideiglenes kikapcsolására szolgáló eszközzel, akkor az összes alábbi feltétel alkalmazandó:

- a) az üzemeltető legfeljebb 120 órára kapcsolhatja ki a használatkorlátozást;
- b) az aktiválás módját a véletlen bekapcsolás megelőzésére céljából kétszeri önkéntes művelet végrehajtásának előírásával kell kialakítani, és egyértelműen jelölni kell legalább a „CSAK VÉSZHELYZETBEN HASZNÁLHATÓ” figyelmeztetéssel;

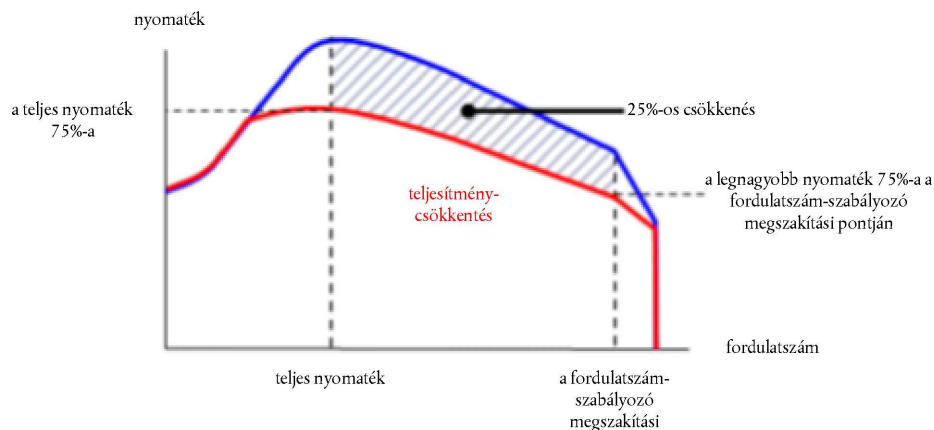
- c) a kikapcsolásnak a 120 óra elteltével automatikusan deaktiválódnia kell, és lehetőséget kell biztosítani az üzemeltetőnek arra, hogy a vészhelyzet elmúltával deaktiválja a kikapcsolást;
- d) a 120 üzemóra elteltével már nem lehet kikapcsolni a használatkorlátozást, amennyiben a kikapcsolására szolgáló eszközt a gyártói ideiglenes biztonsági kód megadásával, a motor elektronikus vezérlőegységének szakképzett szerviztechnikus általi újrakonfigurálásával vagy a motor ezzel egyenértékű, egyedi biztonsági funkciójának használatával újra élesítették;
- e) A kikapcsolás aktiválásainak teljes számát és időtartamát nem felejtő elektronikus memórián vagy számlálókon kell tárolni olyan módon, hogy az információk ne legyen szándékosan törölhetőek. A nemzeti ellenőrző hatóságok számára lehetővé kell tenni, hogy e nyilvántartásokba kiolvasó használatával betekintsenek;
- f) A gyártónak nyilvántartást kell vezetnie a használatkorlátozás ideiglenes kikapcsolására szolgáló eszköz újraélesztésére irányuló kérelmekre, és e nyilvántartást kérésre hozzáférhetővé kell tennie a Bizottság vagy a nemzeti hatóságok számára.

### 5.3. Mérsékelt használatkorlátozó rendszer

- 5.3.1. A mérsékelt használatkorlátozó rendszer a 6.3.1., 7.3.1., 8.4.1. és 9.4.1. pontban meghatározott feltételek valamelyikének bekövetkezése esetén kapcsolódik be.
- 5.3.2. A mérsékelt használatkorlátozó rendszer a motor legnagyobb forgatónyomatékát a teljes fordulatszám-tartományában az 4.1. ábrán ismertetett teljes nyomatékterhelés és a fordulatszám-szabályozó töréspontja között fokozatosan legalább 25 %-kal csökkenti. A nyomatékcsökkentés mértékének percnként legalább 1 %-nak kell lennie.
- 5.3.3. Egyéb olyan használatkorlátozó megoldások is alkalmazhatók, amelyekről igazolták a jóváhagyó hatóságnak, hogy legalább ugyanolyan hatásosak.

4.1. ábra

#### A mérsékelt használatkorlátozás nyomatékcsökkentési mechanizmusa

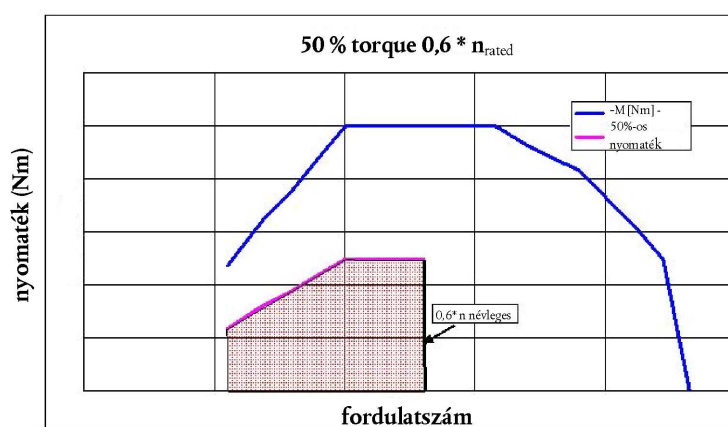


### 5.4. Erős használatkorlátozó rendszer

- 5.4.1. Az erős használatkorlátozó rendszer a 2.3.3.2., 6.3.2., 7.3.2., 8.4.2. és 9.4.2. pontban meghatározott feltételek valamelyikének bekövetkezése esetén lép működésbe.
- 5.4.2. Az erős használatkorlátozó rendszer olyan szintre csökkenti a nem közúti mozgó gép használhatóságát, amely elég zavaró ahhoz, hogy az üzemeltető kiküszöbölje a 6–9. szakaszban felsoroltakkal kapcsolatos problémákat. A következő stratégiák fogadhatók el:
  - 5.4.2.1. A rendszer a motor forgatónyomatékát a teljes nyomatékterhelés és a fordulatszám-szabályozó töréspontja között az 4.1. ábrán bemutatott, mérsékelt használatkorlátozás szerinti nyomatékértékekről fokozatosan, percnként legalább 1 %-kal a legnagyobb nyomaték 50 %-ára vagy annál is alacsonyabb értékre, változó fordulatszámú motorok esetében pedig a fordulatszámot a nyomatékcsökkentéssel egy időben fokozatosan a névleges fordulatszám 60 %-ára vagy annál alacsonyabb értékre csökkenti, a 4.2. ábrán bemutatott módon.

## 4.2. ábra

## Az erős használatkorlátozás nyomatécsökkentési mechanizmusa



- 5.4.2.2. Egyéb olyan használatkorlátozó megoldások is alkalmazhatók, amelyekről igazolták a jóváhagyó hatáságnak, hogy legalább ugyanolyan hatásosak.
- 5.5. A biztonsági szempontok figyelembevétele és az öngyógyító diagnosztika lehetővé tétele érdekében lehetőség van a használatkorlátozást hatástalanító funkció alkalmazására a teljes motorteljesítmény felszabaddítása érdekében, feltéve, hogy az
- legfeljebb 30 percig működik; és
  - a használatkorlátozó rendszer működésének minden egyes periódusa alatt legfeljebb háromszor léphet működésbe.
- 5.6. Ha a működésbe lépést kiváltó feltételek már megszűntek, a használatkorlátozó rendszernek ki kell kapcsolnia. A használatkorlátozó rendszer nem kapcsolhat ki automatikusan, ha működésbe lépésének okait nem szüntették meg.
- 5.7. A használatkorlátozó rendszer működésbe lépésére és kikapcsolására vonatkozó eljárások részleteit a 11. szakasz ismerteti.
- 5.8. Az e rendelet szerinti EU-típusjóváhagyásra irányuló kérelem részeként a gyártónak a 11. pontban meghatározottak szerint igazolnia kell a használatkorlátozó rendszer működését.

## 6. A rendelkezésre álló reagens

### 6.1. Reagensszint-kijelző

A nem közúti mozgó gépen lennie kell egy kijelzőnek, amely egyértelműen tájékoztatja az üzemeltetőt a reagenstartályban lévő reagens szintjéről. A reagenskijelző legalacsonyabb elfogadható működési szintje az, hogy folyamatosan jeleznie kell a reagensszintet, míg a 4. szakaszban említett figyelmeztető rendszer működik. A reagenskijelző lehet analóg vagy digitális, és mutathatja a szintet a teljes tartály úrtartalmának, a megmaradt reagens vagy a becsült hátralevő üzemórák arányában.

### 6.2. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépése

- 6.2.1. A 4. szakaszban ismertetett, az üzemeltetőt figyelmeztető rendszernek működésbe kell lépnie, ha a reagensszint a reagenstartály úrtartalmának 10 %-a – vagy a gyártó választása szerint ennél magasabb százalékos szint – alá süllyed.
- 6.2.2. A figyelmeztetésnek a reagenskijelzővel együtt elég egyértelműnek kell lennie ahhoz, hogy az üzemeltető megértse, hogy a reagensszint alacsony. Ha a figyelmeztető rendszernek üzenetkijelző rendszer is része, az optikai figyelmeztetésnek a reagens alacsony szintjére figyelmeztető üzenetet kell megjelenítenie. (például „karbamidszint alacsony”, „AdBlue-szint alacsony” vagy „kevés reagens”).

- 6.2.3. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszernek kezdetben nem kell folyamatosan működésben lennie (például nem kell, hogy az üzenet kijelzése folyamatos legyen), a figyelmeztetés intenzitásának (például amilyen gyakorisággal felvillan a lámpa) azonban a folytonosig kell fokozódnia, ahogyan a reagensszint egyre csökken, és ahhoz a ponthoz közelít, amelynél működésbe lép a használatkorlátozó rendszer. A figyelmeztetés utolsó lépéseként a rendszer értesítést bocsát ki az üzemeltető számára egy, a gyártó által beállított szinten. A figyelmeztetés utolsó lépéseként a rendszer értesítést bocsát ki az üzemeltető számára egy, a gyártó által beállított szinten. A jelzésnek azon a ponton, amelyen a 6.3. pont szerinti használatkorlátozó rendszer működésbe lép, könnyebben észlelhetőnek kell lennie, mint azon a ponton, amelyen a figyelmeztetés először bekapcsolt.
- 6.2.4. A folyamatos figyelmeztetés nem lehet egyszerűen kikapcsolható vagy figyelmen kívül hagyható. Ha a figyelmeztető rendszernek üzenetkijelző rendszer is része, annak egyértelmű üzenetet kell megjelenítenie (például „karbamidfeltöltés szükséges”, „AdBlue-feltöltés szükséges” vagy „reagensfeltöltés szükséges”). A folyamatos figyelmeztetést ideiglenesen megszakíthatják más fontos biztonsági vonatkozású üzeneteket tartalmazó figyelmeztető jelzések.
- 6.2.5. Gondoskodni kell arról, hogy az üzemeltetőt figyelmeztető rendszert mindaddig ne lehessen kikapcsolni, amíg a reagenst a rendszer működésbe lépését nem eredményező szintig nem pótolják.
- 6.3 A használatkorlátozó rendszer működésbe lépése
- 6.3.1 Az 5.3. pontban ismertetett mérsékelten használatkorlátozó rendszernek működésbe kell lépnie, ha a reagensszint a reagenstartály névleges teljes űrtartalmának 2,5 %-a – vagy a gyártó választása szerint ennél magasabb szint – alá süllyed.
- 6.3.2. Az 5.4. pontban ismertetett erős használatkorlátozó rendszernek működésbe kell lépnie, ha a reagenstartály kiürül, azaz az adagoló rendszer nem képes a tartályból reagens felvenni, vagy a gyártó választása szerint a névleges teljes űrtartalmának 2,5 %-a alatti szintet ér el.
- 6.3.3. Az 5.5. pontban megengedett mértéktől eltekintve a mérsékelt vagy erős használatkorlátozó rendszert mindaddig nem lehet kikapcsolni, amíg a reagenst a rendszer működésbe lépését nem eredményező szintig után nem töltik.

## 7. A reagensminőség figyelése

- 7.1. A motornak vagy nem közúti mozgó gépnek rendelkeznie kell egy olyan funkcióval, amely megállapítja, ha nem megfelelő reagens van a nem közúti mozgó gépben.
- 7.1.1. A gyártónak meg kell határoznia a legkisebb elfogadható reagenskoncentrációt ( $CD_{min}$ ), amely nem haladja meg a vonatkozó  $NO_x$ -határérték 2,25 szerese és a vonatkozó  $NO_x$ -határérték plusz 1,5 g/kWh közül az alacsonyabb értéket. Az olyan motor-alkategóriák esetében, amelyekre kombinált CH- és  $NO_x$ -határérték vonatkozik, az e pont céljából alkalmazandó  $NO_x$ -határérték a kombinált CH- és  $NO_x$ -határérték 0,19 g/kWh-val csökkentett értéke lesz.
- 7.1.1.1. A  $CD_{min}$  megfelelő értékét az EU-típusjóváhagyás során a 13. szakaszban meghatározott eljárással kell igazolni, és fel kell jegyezni az I. melléklet 8. szakaszában meghatározott részletes dokumentációcsomagban.
- 7.1.2. A  $CD_{min}$  értéknél alacsonyabb reagenskoncentrációt a rendszernek észlelnie kell, és az ilyen koncentrációjú reagenst a 7.1. pont alkalmazásában nem megfelelő reagensnek kell tekinteni.
- 7.1.3. A reagensminőségnek külön számlálót („reagensminőség-számláló”) kell biztosítani. A reagensminőség-számlálónak számlálnia kell a nem megfelelő reagenssel eltöltött üzemórák számát.
- 7.1.3.1. A gyártó a reagensminőséggel kapcsolatos hibát egy vagy több, a 8. és 9. szakaszban felsorolt hibával egy számlálóra is csoportosíthatja.
- 7.1.4. A reagensminőség-számláló működésbe lépésére és kikapcsolására vonatkozó kritériumokat és mechanizmusokat a 11. szakasz ismerteti.
- 7.2. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépése

Amennyiben az ellenőrző rendszer megerősíti, hogy a reagensminőség nem megfelelő, a 4. szakaszban ismertetett, üzemeltetőt figyelmeztető rendszernek működésbe kell lépnie. Ha a figyelmeztető rendszernek üzenetkijelző rendszer is része, annak a figyelmeztetés okát megjelölő üzenetet kell megjelenítenie (például „nem megfelelő minőségű karbamid”, „nem megfelelő minőségű AdBlue” vagy „nem megfelelő minőségű reagens”).



- 7.3 A használatkorlátozó rendszer működésbe lépése
- 7.3.1. Az 5.3. pontban ismertetett mérsékelt használatkorlátozó rendszernek működésbe kell lépnie, ha a reagensminőséget a 7.2. pontban ismertetett, üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépésétől számított legfeljebb 10 motorüzemórán belül nem orvosolják.
- 7.3.2. Az 5.4. pontban ismertetett erős használatkorlátozó rendszernek működésbe kell lépnie, ha a reagensminőséget a 7.2. pontban ismertetett, üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépésétől számított legfeljebb 20 motorüzemórán belül nem orvosolják.
- 7.3.3. A működési hiba ismételt előfordulása esetén a használatkorlátozó rendszer működésbe lépéséig eltelt óraszám csökkenthető a 11. szakaszban ismertetett mechanizmussal.

## 8. Reagensadagolás

- 8.1 A motornak rendelkeznie kell egy olyan funkcióval, amely megállapítja, ha megszakad az adagolás.
- 8.2. Reagensadagolás-számláló
- 8.2.1. Külön számlálót kell biztosítani az adagolásnak (a továbbiakban: adagolásszámláló). Ennek a számlálónak azokat a motorüzemórákat kell számlálnia, amelyekben a reagensadagolás megszakadt. Ez nem szükséges akkor, ha az adagolást a motorvezérlő egység azért szakítja meg, mert a nem közúti mozgó gép adott üzemiállapotában a nem közúti mozgó gép szennyezőanyag-kibocsátása miatt nincs szükség reagens adagolására.
- 8.2.1.1. A gyártó a reagensadagolással kapcsolatos hibát egy vagy több, a 7. és 9. szakaszban felsorolt hibával egy számlálóra is csoportosíthatja.
- 8.2.2. A reagensadagolás-számláló működésbe lépésére és kikapcsolására vonatkozó kritériumokat és mechanizmusokat a 11. szakasz ismerteti.
- 8.3. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépése
- A 4. szakaszban ismertetett, az üzemeltetőt figyelmeztető rendszernek az adagolás megszakadása esetén működésbe kell lépnie, ami az adagolásszámlálót továbblépteti a 8.2.1. pont szerint. Ha a figyelmeztető rendszernek üzenetkijelző rendszer is része, annak a figyelmeztetés okát megjelölő üzenetet kell megjelenítenie (például „karbamidadagolási hiba”, „AdBlue-adagolási hiba” vagy „reagensadagolási hiba”).
- 8.4. A használatkorlátozó rendszer működésbe lépése
- 8.4.1. Az 5.3. pontban ismertetett, mérsékelt használatkorlátozó rendszernek működésbe kell lépnie, ha a reagensadagolás megszakadását a 8.3. pont szerinti, üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépésétől számított legfeljebb 10 motorüzemórán belül nem orvosolják.
- 8.4.2. Az 5.4. pontban ismertetett erős használatkorlátozó rendszernek működésbe kell lépnie, ha a reagensadagolás megszakadását a 8.3. pont szerinti, üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépésétől számított legfeljebb 20 motorüzemórán belül nem orvosolják.
- 8.4.3. A működési hiba ismételt előfordulása esetén a használatkorlátozó rendszer működésbe lépéséig eltelt óraszám csökkenthető a 11. szakaszban ismertetett mechanizmussal.

## 9. A szakszerűtlen beavatkozásnak betudható működési hibák figyelése

- 9.1. A reagenstartályban lévő reagens szintjén, a reagensminőségen és az adagolás megszakadásán túlmenően a következő működési hibákat kell ellenőrizni, mivel azok szakszerűtlen beavatkozásnak lehetnek betudhatóak:
- a) működésben gátolt kipufogógáz-visszavezető szelep;
- b) az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai rendszer 9.2.1. pontban ismertetett meghibásodása.

## 9.2. Ellenőrzési követelmények

- 9.2.1. Az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai rendszert folyamatosan ellenőrizni kell az elektromos hibák, illetve érzékelők kiesése vagy kiiktatása szempontjából, amely megakadályozná a 6–8. szakaszban megadott más működési hibák észlelését (alkatrész-ellenőrzés).

A diagnosztikai képességet befolyásoló érzékelők többek között az NO<sub>x</sub>-koncentrációt közvetlenül mérő érzékelők, a karbamid minőségét ellenőrző érzékelők, a környezeti viszonyok érzékelői, valamint a reagens adagolását, a reagens szintjét vagy a reagens fogyását ellenőrző érzékelők.

### 9.2.2. A kipufogógáz-visszavezető rendszer szelepének számlálója

- 9.2.2.1. Külön számlálót kell biztosítani a kipufogógáz-visszavezető rendszer működésben gátolt szelepe számára. A kipufogógáz-visszavezető rendszer szelepe számlálójának azokat a motorüzemórákat kell számlálnia, amikor a működésben gátolt kipufogógáz-visszavezető szelephez kapcsolódó diagnosztikai hibakód igazoltan aktív.

- 9.2.2.1.1. A gyártó a működésben gátolt kipufogógáz-visszavezető szelep hibáját egy vagy több, a 7. és 8. szakaszban, valamint a 9.2.3. pontban felsorolt hibával egy számlálóra is csoportosíthatja.

- 9.2.2.2. A kipufogógáz-visszavezető rendszer szelepe számlálójának működésbe lépésére és kikapcsolására vonatkozó kritériumokat és mechanizmusokat a 11. szakasz ismerteti.

### 9.2.3. Az NCD-rendszer számlálói

- 9.2.3.1. Külön számlálót kell biztosítani a 9.1. pont b) alpontjában tárgyalt minden ellenőrzési hiba számára. Az NCD-rendszer számlálóinak azokat a motorüzemórákat kell számlálniuk, amikor az NCD-rendszer működési hibájához kapcsolódó hibakód igazoltan aktív. Megengedett több hiba egy számlálóhoz csoportosítása.

- 9.2.3.1.1. A gyártó az NCD-rendszer hibáját egy vagy több, a 7. és 8. szakaszban, valamint a 9.2.2. pontban felsorolt hibával egy számlálóra is csoportosíthatja.

- 9.2.3.2. Az NCD-rendszer számlálójának működésbe lépésére és kikapcsolására vonatkozó kritériumokat és mechanizmusokat a 11. szakasz ismerteti.

## 9.3. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépése

A 4. szakaszban ismertetett, az üzemeltetőt figyelmeztető rendszernek működésbe kell lépnie, ha a 9.1. pontban meghatározott működési hibák bármelyike előfordul, és jeleznie kell a sürgős javítás szükségességét. Ha a figyelmeztető rendszernek üzenetkijelző rendszer is része, annak a figyelmeztetés okát megjelölő üzenetet kell megjelenítenie (például „a reagensadagoló szelep csatlakozása megszakadt” vagy „szennyezőanyag-kibocsátást érintő kritikus hiba”).

## 9.4. A használatkorlátozó rendszer működésbe lépése

- 9.4.1. Az 5.3. pontban ismertetett, mérsékelt használatkorlátozó rendszernek működésbe kell lépnie, ha a 9.1. pontban meghatározott hibát a 9.3. pontban leírt, üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépésétől számított legfeljebb 36 motorüzemórán belül nem orvosolják.

- 9.4.2. Az 5.4. pontban ismertetett, erős használatkorlátozó rendszernek működésbe kell lépnie, ha a 9.1. pontban meghatározott hibát a 9.3. pontban leírt, üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépésétől számított legfeljebb 100 motorüzemórán belül nem orvosolják.

- 9.4.3. A működési hiba ismételt előfordulása esetén a használatkorlátozó rendszer működésbe lépéséig eltelt óraszám csökkenthető a 11. szakaszban ismertetett mechanizmussal.

- 9.5. A gyártó a 9.2. pontban meghatározott követelmények helyett a kipufogórendszerben elhelyezkedő NO<sub>x</sub>-érzékelőt is használhat. Ebben az esetben

- a) az NO<sub>x</sub>-érték nem haladhatja meg a vonatkozó NO<sub>x</sub>-határérték 2,25-szerese és a vonatkozó NO<sub>x</sub>-határérték plusz 1,5 g/kWh közül az alacsonyabb értéket. Az olyan motor-alkategóriák esetében, amelyekre kombinált CH- és NO<sub>x</sub>-határérték vonatkozik, az e pont céljából alkalmazandó NO<sub>x</sub>-határérték a kombinált CH- és NO<sub>x</sub>-határérték 0,19 g/kWh-val csökkentett értéke lesz;

- b) alkalmazható a „magas NO<sub>x</sub>-koncentráció – oka ismeretlen” hiba;
- c) a 9.4.1. pont helyesen „10 motorüzemórán belül”;
- d) a 9.4.2. pont helyesen „20 motorüzemórán belül”.

## 10. Az igazolási eljárásra vonatkozó követelmények

### 10.1. Általános rendelkezések

Az e függelék előírásainak való megfelelést az EU-típusjóváhagyás során a 4.1. táblázatban bemutatott és az e 10. szakaszban részletezett, következő igazolási eljárások elvégzésével kell igazolni:

- a) a figyelmeztető rendszer működésbe lépésének igazolása;
- b) a mérsékelt használatkorlátozó rendszer (ha van ilyen) működésbe lépésének igazolása;
- c) az erős használatkorlátozó rendszer működésbe lépésének igazolása.

### 10.2. Motorcsaládok és NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládok

Egy motorcsalád vagy egy NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsalád a 10. szakasz követelményeinek való megfelelése a vizsgált motorcsalád egyik tagján végzett vizsgálattal igazolható, feltéve, hogy a gyártó a jóváhagyó hatóság számára igazolja, hogy az e függelék követelményeinek való megfeleléshez szükséges ellenőrző rendszerek a családon belül hasonlóak.

- 10.2.1. Annak igazolása, hogy az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsalád egyéb tagjainak ellenőrző rendszerei hasonlóak, történhet úgy, hogy a gyártó benyújt a jóváhagyó hatósághoz egy dokumentációt, mint például algoritmusokat, funkcionális elemzéseket stb.
- 10.2.2. A vizsgált motort a jóváhagyó hatósággal egyeztetve a gyártó választja ki. Ez lehet a vizsgált motorcsalád alapmotorja, de nem feltétlenül kell annak lennie.
- 10.2.3. Abban az esetben, ha a motorok olyan NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládba tartoznak, amely már a 10.2.1. pont szerint EU-típusjóváhagyással rendelkezik (4.3. ábra), e motorcsalád megfelelését további vizsgálat nélkül igazoltnak kell tekinteni, feltéve, hogy a gyártó igazolja a típusjóváhagyó hatóságnak, hogy az e függelék követelményeinek való megfeleléshez szükséges ellenőrző rendszerek a családon és a vizsgált, NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládon belül hasonlóak.

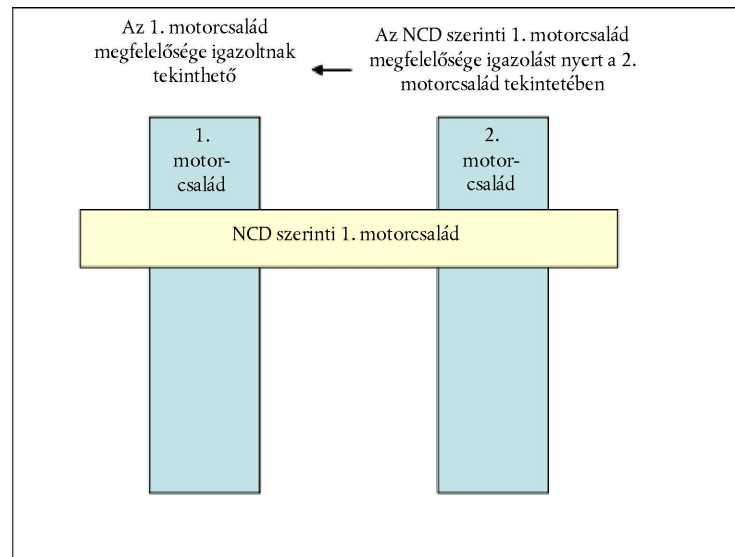
#### 4.1. táblázat

#### A 10.3. és 10.4. pontnak megfelelő igazolási eljárás tartalmának szemléltetése

Mechanizmus	Az igazolási eljárás részei
A figyelmeztető rendszer 10.3. pont szerinti működésbe lépése	— 2 működésbelépési vizsgálat (például reagens hiánya), — az igazolási eljárás kiegészítő részei igény szerint.
A mérsékelt használatkorlátozás működésbe lépése a 10.4. pont szerint	— 2 működésbelépési vizsgálat (például reagens hiánya), — az igazolási eljárás kiegészítő részei igény szerint. — 1 nyomatékcsökkentési vizsgálat.
Az erős használatkorlátozás működésbe lépése a 10.4.6. pont szerint	— 2 működésbelépési vizsgálat (például reagens hiánya), — az igazolási eljárás kiegészítő részei igény szerint.

## 4.3. ábra

## Egy NOx-szabályozás-diagnosztika szerinti motorcsalád korábban igazolt megfelelése



- 10.3. A figyelmeztető rendszer működésbe lépésének igazolása
- 10.3.1. A figyelmeztető rendszer működésbe lépésének megfelelését két vizsgálat elvégzésével kell igazolni: reagenshiány és egy, a 7–9. pontban vizsgált működésihiba-kategória.
- 10.3.2. A vizsgálandó működési hibák kiválasztása:
- 10.3.2.1. A figyelmeztető rendszer rossz reagensminőség esetén történő működésbe lépésének igazolására olyan reagenst kell választani, amelynek hatóanyag-tartalma legalább annyira fel van hígítva, mint a gyártó által a 7. szakasz követelményei szerint közölt érték.
- 10.3.2.2. A figyelmeztető rendszeren végzett szakszerűtlen beavatkozásnak betudható, a 9. szakaszban meghatározott működési hibák esetén történő működésbe lépése igazolásának céljaira a kiválasztást a következő követelmények szerint kell végezni:
- 10.3.2.2.1. A gyártónak meg kell adnia a potenciális működési hibák jegyzékét a jóváhagyó hatóságnak.
- 10.3.2.2.2. A vizsgálandó működési hibát a jóváhagyó hatóság választja ki a 10.3.2.2.1. pontban említett jegyzékről.
- 10.3.3. Igazolási eljárás
- 10.3.3.1. Az igazolás céljaira külön vizsgálatot kell végezni a 10.3.1. pontban említett minden egyes működési hiba vonatkozásában.
- 10.3.3.2. A vizsgálat alatt csak az éppen vizsgált működési hiba állhat fenn.
- 10.3.3.3. A vizsgálat megkezdése előtt valamennyi hibakódot törölni kell.
- 10.3.3.4. A gyártó kérésére és a jóváhagyó hatósággal egyetértésben a vizsgált működési hibát szimulálni is lehet.

#### 10.3.3.5. Reagenshiánytól eltérő működési hiba észlelése.

A reagenshiánytól eltérő működési hiba kiváltásakor vagy szimulálásakor a működési hiba észlelését a következőképpen kell végrehajtani:

##### 10.3.3.5.1. Az NOx-szabályozás-diagnosztikai rendszernek reagálnia kell egy, a jóváhagyó hatóság által e függelék rendelkezései szerint kiválasztott megfelelő hiba megjelenésére. Ez igazoltnak tekinthető, ha a rendszer a 10.3.3.7. pont szerinti két egymást követő NOx-szabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklus során működésbe lép.

Ha az ellenőrzési funkció leírásában részletesen szerepel, és a jóváhagyó hatóság elfogadta, hogy egy adott ellenőrző rutinnál kettőnél több NOx-szabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklusra van szükség ahhoz, hogy az ellenőrzés befejeződjön, akkor az NOx-szabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklusok száma megnövelhető háromra.

Az igazolási eljárás során az egyes NOx-szabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklusok között le lehet állítani a motort. A következő beindításig eltelő idő meghatározásakor figyelembe kell venni minden olyan ellenőrzési funkciót, amely esetleg a motor leállása után megy végbe, és minden szükséges feltételt, amelynek fenn kell állnia ahhoz, hogy ellenőrzés történjen a következő beindításnál.

##### 10.3.3.5.2. A figyelmeztető rendszer működésbe lépésének igazolása megvalósultnak minősül, ha a figyelmeztető rendszer a 10.3.2.1. pont szerinti minden igazolási eljárás végén megfelelően működésbe lép és a kiválasztott működési hiba hibakódja „megerősített és aktív” státust kap.

#### 10.3.3.6. A reagens hiányának észlelése

A figyelmeztető rendszer reagenshiány esetén történő működésbe lépésének igazolására a motort a gyártó döntése szerint egy vagy több NOx-szabályozás-diagnosztikai vizsgálati cikluson át kell járítani.

##### 10.3.3.6.1. Az igazolási eljárást a tartályban lévő, a gyártó és a jóváhagyó hatóság által egyeztetett – a tartály névleges kapacitásának legalább 10 %-ának megfelelő – reagensszinttel kell kezdeni.

##### 10.3.3.6.2. A figyelmeztető rendszert akkor kell megfelelően működőnek tekinteni, ha a következő feltételek egyidejűleg teljesülnek:

- a) a figyelmeztető rendszer a reagenstartály legalább 10 %-ának megfelelő reagens rendelkezésre állása esetén működésbe lép; és
- b) a „folyamatos” figyelmeztető rendszer legalább a reagens rendelkezésre állásának a gyártó által a 6. szakasz rendelkezései szerint megadott értékénél működésbe lép.

#### 10.3.3.7. NCD-vizsgálati ciklus

##### 10.3.3.7.1. Az e 10. szakaszban vizsgált, az NOx-szabályozás-diagnosztikai rendszer helyes működésének igazolására szolgáló NOx-szabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklus az NRE-v-3, NRE-v-4, NRE-v-5 és NRE-v-6 alkategóriájú motorok esetében a melegindítási NRTC, minden egyéb kategória esetében pedig a vonatkozó NRSC.

##### 10.3.3.7.2. A gyártó kérésére és a jóváhagyó hatóság jóváhagyásával adott ellenőrző rutin esetében használható alternatív NOx-szabályozás-diagnosztikai vizsgálati (például NRTC-től vagy NRSC-től eltérő) ciklus. A kérelemnek tartalmaznia kell olyan elemeket (műszaki alátámasztás, szimuláció, mérési eredmények stb.), amelyek igazolják a következőket:

- a) a kért vizsgálati ciklus olyan ellenőrzést eredményez, amely valós működtetés során is működni fog, és
- b) a 10.3.3.7.1. pontban meghatározott vonatkozó NOx-szabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklus igazoltnak kevésbé felel meg a tervezett ellenőrzésre.

##### 10.3.4. A figyelmeztető rendszer működésbe lépésének igazolása megvalósultnak minősül, ha a figyelmeztető rendszer a 10.3.3. pont szerinti minden igazolási eljárás végén megfelelően működésbe lép.

- 10.4. A használatkorlátozó rendszer működésének igazolása
- 10.4.1. A használatkorlátozó rendszer működésének igazolását motorfékpadon végzett vizsgálatokkal kell végrehajtani.
- 10.4.1.1. A motorhoz e célból a jóváhagyó hatóság megelégedésére csatlakoztatni (vagy szimulálni) kell minden további, az igazolás elvégzéséhez szükséges, a motorhoz fizikailag nem felszerelt alkatrészt vagy alrendszert, úgymint többek között a környezeti hőmérséklet érzékelőjét, a szintérezékelőket, valamint az üzemeltetőt figyelmeztető és tájékoztató rendszereket.
- 10.4.1.2. A gyártó a jóváhagyó hatóság egyetértésével az igazolási eljárásokat a nem közúti mozgó gép egészén is elvégezheti, a nem közúti mozgó gépet megfelelő próbapadra szerelve, vagy a 10.4.1. pont rendelkezéseinek sérelme nélkül azt ellenőrzött körülmények között próbapályán futtatva.
- 10.4.2. A vizsgálati ciklusnak igazolnia kell a használatkorlátozó rendszer reagenshiány és a 7., 8. vagy 9. szakaszban meghatározott működési hibák egyike esetében történő működésbe lépését.
- 10.4.3. Ezen igazolási eljárás céljaira:
- a jóváhagyó hatóság a reagenshiányon túlmenően kiválasztja a 7., 8. vagy 9. szakaszban meghatározott, korábban a figyelmeztető rendszer működésbe lépésének igazolásakor használt működési hibát;
  - a gyártó számára a jóváhagyó hatóság egyetértésével megengedett vizsgálat felgyorsítása az üzemórák számának szimulálásával;
  - a mérsékelt használatkorlátozáshoz szükséges nyomatókcsökkenést az ezen rendeletnek megfelelően végzett, általános motorteljesítmény-jóváhagyási eljárással egyidejűleg is lehet igazolni. Ebben az esetben a használatkorlátozó rendszer igazolása során nincs szükség külön nyomatókcmérésre;
  - az erős használatkorlátozást a 10.4.6. pont követelményei szerint kell igazolni.
- 10.4.4. A gyártónak emellett igazolnia kell a használatkorlátozó rendszer működését a 7., 8. vagy 9. szakaszban meghatározott azon működési hibák esetében, aa 10.4.1–10.4.3. pontban ismertetett igazolási eljárásokra nem választottak ki.
- Ezeket a további igazolásokat el lehet végezni a jóváhagyó hatóság részére egy műszaki eset bemutatásával, például algoritmusok, funkcionális elemzések, korábbi vizsgálatok eredményeinek felhasználásával.
- 10.4.4.1. Ezeknek a további igazolásoknak különösen azt kell a jóváhagyó hatóság számára hitelt érdemlően igazolniuk, hogy a motor elektronikus vezérlőegységébe beépítették a megfelelő nyomatókcsökkentő mechanizmust.
- 10.4.5. A mérsékelt használatkorlátozó rendszer működésbe lépésének igazolási eljárása
- 10.4.5.1. Ez az igazolás akkor kezdődik, amikor a figyelmeztető rendszer vagy a megfelelő „folyamatos” figyelmeztető rendszer a jóváhagyó hatóság által kiválasztott működési hiba következtében működésbe lép.
- 10.4.5.2. Amikor a rendszert a reagenshiány esetére való reagálására ellenőrzik, a motort addig kell járatni, míg a reagens rendelkezésre állása a tartály névleges kapacitásának 2,5 %-os értékét vagy a gyártó által a mérsékelt használatkorlátozás működésbe lépéséhez szükségesként megadott értéket eléri, a 6.3.1. ponttal összhangban.
- 10.4.5.2.1. A gyártó a jóváhagyó hatóság egyetértésével a reagens tartályból történő kivételével is szimulálhatja a folyamatos üzemelést járó vagy álló motor mellett.
- 10.4.5.3. Amikor a rendszernek a tartályban fellépő reagenshiánytól eltérő hibára való reagálását ellenőrzik, a motort a 4.3. táblázatban feltüntetett, megfelelő üzemóraszámokon keresztül kell járatni, vagy pedig a gyártó választása szerint addig, amikor a megfelelő számláló eléri azt az értéket, amikor a mérsékelt használatkorlátozás működésbe lép.

- 10.4.5.4. A mérsékelt használatkorlátozó rendszer működésbe lépésének igazolása megvalósultnak minősül, ha a 10.4.5.2. és 10.4.5.3. pontnak megfelelően elvégzett minden igazolási eljárás végén a gyártó igazolta a jóváhagyó hatóságnak, hogy a motorvezérlő egység működésbe hozta a nyomatékcsökkentő mechanizmust.
- 10.4.6. Az erős használatkorlátozó rendszer működésbe lépésének igazolási eljárása
- 10.4.6.1. Ez az igazolási eljárás abból az állapotból indul, amikor a mérsékelt használatkorlátozó rendszer előzőleg működésbe lépett, és végrehajtható a mérsékelt használatkorlátozó rendszer igazolására végzett vizsgálatok folytatásaként.
- 10.4.6.2. Amikor a rendszernek a tartályban fellépő reagenshiányra való reagálását ellenőrzik, a motort vagy a reagenstartály kiürüléséig kell járatni, vagy pedig addig, amikor a reagensszint a tartály névleges teljes úrtartalmának 2,5 %-a alatti szintet ér el, amikor a gyártó nyilatkozata szerint működésbe lép az erős használatkorlátozó rendszer.
- 10.4.6.2.1. A gyártó a jóváhagyó hatóság egyetértésével a reagens tartályból történő kivételével is szimulálhatja a folyamatos üzemelést járó álló motor mellett.
- 10.4.6.3. Amikor a rendszernek a tartályban fellépő reagenshiánytól eltérő hibára való reagálását ellenőrzik, a motort a 4.4. táblázatban feltüntetett, megfelelő üzemóraszámom keresztül kell járatni, vagy pedig a gyártó választása szerint addig, amikor a megfelelő számláló eléri azt az értéket, amikor az erős használatkorlátozás működésbe lép.
- 10.4.6.4. Az erős használatkorlátozó rendszer működésbe lépésének igazolása megvalósultnak minősül, ha a 10.4.6.2. és 10.4.6.3. pontnak megfelelően elvégzett minden igazolási eljárás végén a gyártó igazolta a jóváhagyó hatóságnak, hogy az e függelékben vizsgált erős használatkorlátozó mechanizmus működésbe lépett.
- 10.4.7. Ehelyett a gyártó a jóváhagyó hatóság egyetértésével a használatkorlátozás igazolását a nem közúti mozgó gép egészén is elvégezheti az 5.4. és 10.4.1.2. pont követelményeinek megfelelően, a nem közúti mozgó gépet megfelelő próbapadra szerelve, vagy azt ellenőrzött körülmények között próbapályán futtatva.
- 10.4.7.1. A nem közúti mozgó gépet mindaddig járatni kell, amíg a kiválasztott működési hibához társított számláló eléri a 4.4. táblázatban megadott, vonatkozó üzemóraszámot, vagy adott esetben a reagenstartály kiürül, vagy a reagensszint a tartály névleges teljes kapacitásának 2,5 %-a alatt olyan szintet ér el, amelyet a gyártó az erős használatkorlátozó rendszer működésbe lépésére választott.
11. **Az üzemeltetőt figyelmeztető, illetve a használatkorlátozó és azt feloldó mechanizmusok ismertetése**
- 11.1. Az e függelékben a figyelmeztető és a használatkorlátozó mechanizmusok működésbe lépésére és feloldására meghatározott előírások kiegészítésére ez a 11. pont meghatározza e működésbe léptető és feloldó mechanizmusok végrehajtásának műszaki követelményeit.
- 11.2. A figyelmeztető rendszert működésbe léptető és feloldó mechanizmusok
- 11.2.1. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszernek akkor kell működésbe lépnie, amikor az NOx-szabályozás működésbe lépést indokoló működési hibájához társított diagnosztikai hibakód az 4.2. táblázatban meghatározott státuszba kerül.

## 4.2. táblázat

**Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépése**

A hiba típusa	A figyelmeztető rendszert működésbe léptető diagnosztikai hibakód státusa
Nem megfelelő minőségű reagens	megerősített és aktív
Az adagolás megszakadása	megerősített és aktív

A hiba típusa	A figyelmeztető rendszert működésbe léptető diagnosztikai hibakód státusa
Működésben gátolt kipufogógáz-visszavezető szelep	megerősített és aktív
Az ellenőrző rendszer működési hibája	megerősített és aktív
NO <sub>x</sub> -küszöbérték, ha alkalmazható	megerősített és aktív

11.2.2. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszernek akkor kell feloldania, amikor a diagnosztikai rendszer megállapítja, hogy az adott figyelmeztetés szempontjából jelentős működési hiba többé már nem áll fenn, vagy a működésbe lépést indokoló információt – beleértve a diagnosztikai hibakódot is – a kiolvasóval törlik.

11.2.2.1 Az „NO<sub>x</sub>-szabályozásra vonatkozó adatok” törlésére vonatkozó előírások

11.2.2.1.1. Az „NO<sub>x</sub>-szabályozásra vonatkozó adatok” törlése/visszaállítása kiolvasóval

A kiolvasótól jövő kérésre a következő adatoknak törölniük kell a számítógép memóriájából, illetve vissza kell állniuk az e függelékben előírt értékre (lásd a 4.3. táblázatot).

#### 4.3. táblázat

##### Az „NO<sub>x</sub>-szabályozásra vonatkozó adatok” törlése/visszaállítása kiolvasóval

NO <sub>x</sub> -szabályozásra vonatkozó adatok	Törendő	Visszaállítandó
Az összes diagnosztikai hibakód	X	
A legtöbb üzemórát tartalmazó számláló értéke		X
Üzemórák száma az NCD-számláló(k)ból		X

11.2.2.1.2. Az NO<sub>x</sub>-szabályozási adatoknak nem szabad törölniük a nem közúti mozgó gép akkumulátorának/akkumulátorainak szétkapcsolásakor.

11.2.2.1.3. Az NO<sub>x</sub>-szabályozási adatok törlésének csak álló motor üzemmódban szabad lehetségesnek lennie.

11.2.2.1.4. Az „NO<sub>x</sub>-szabályozási adatok”, köztük diagnosztikai hibakódok törlésekor az e hibákhoz társított és e függelékben nem törendőként megjelölt számlálókat nem szabad lenullázni, hanem az e függelék megfelelő pontjában előírt értékre kell azokat visszaállítani.

11.3. A használatkorlátozó rendszert működésbe léptető és feloldó mechanizmusok

11.3.1. A használatkorlátozó rendszernek működésbe kell lépnie, ha a figyelmeztető rendszer bekapcsolódott, és az NO<sub>x</sub>-szabályozás működésbe lépését indokoló működési hiba tekintetében jelentőséggel bíró számláló eléri a 4.4. táblázatban meghatározott értéket.

11.3.2. A használatkorlátozó rendszernek akkor kell kioldania, amikor a rendszer már nem észleli az annak működésbe lépését indokoló működési hibát, vagy a működésbe lépést indokoló információt – beleértve az NO<sub>x</sub>-szabályozás működési hibájához kapcsolódó diagnosztikai hibakódot is – a kiolvasóval vagy karbantartó szerszámmal törlik.

11.3.3. Az üzemeltetőt figyelmeztető és használatkorlátozó rendszernek a reagenstartályban lévő reagens mennyiségének értékelését követően a 6. szakaszának megfelelően azonnal működésbe kell lépnie vagy ki kell oldania. Ebben az esetben a működésbe léptető és feloldó mechanizmusok nem függhetnek a társított diagnosztikai hibakódok státusától.



- 11.4. Számlálómechanizmus
- 11.4.1. Általános rendelkezések
- 11.4.1.1. E függelék követelményeinek teljesítéséhez a rendszerben legalább 4 számlálónak kell lennie azon üzemórák számának rögzítésére, amikor a motor úgy működött, hogy a rendszer a következők valamelyikét észlelte:
- nem megfelelő reagensminőség;
  - a reagensadagolás megszakadása;
  - működésben gátolt kipufogógáz-visszavezető szelep;
  - az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai rendszer 9.1. pont b) alpontja szerinti hibája.
- 11.4.1.1.1. A gyártó a 11.4.1.1. pontban megadott hibákat egy vagy több számláló segítségével csoportosíthatja is.
- 11.4.1.2. Mindezen számlálóknak egy 2 bájtos számlálóval elérhető legnagyobb értékig kell számolniuk egyórás felbontással, és ezt az értéket meg kell tartaniuk, kivéve, ha teljesülnek a számláló nullázásának feltételei.
- 11.4.1.3. A gyártó használhat egyszeres vagy többszörös NCD-rendszer-számlálókat. Az egyszeres számláló több különböző, az adott számlálótípushoz tartozó működési hiba üzemóráit összegezheti, feltéve, hogy azok még nem érték el az egyszeres számláló által mutatott időt.
- 11.4.1.3.1. Amennyiben a gyártó többszörös NCD-rendszer-számlálók használata mellett dönt, a rendszernek képesnek kell lennie arra, hogy egy adott ellenőrzőrendszer-számlálót hozzárendeljen az adott számláléhoz tartozó minden működési hibához, e függelék szerint.
- 11.4.2. A számlálómechanizmusok elve
- 11.4.2.1. Minden számlálónak a következőképpen kell működnie:
- 11.4.2.1.1. Ha a számláló nulla állásból indul, a számlálást a hozzá tartozó működési hiba észlelésekor és a megfelelő diagnosztikai hibakód 4.2. táblázatban meghatározott státusra váltásakor azonnal el kell kezdenie.
- 11.4.2.1.2. Sorozatos hibák esetén az alábbi rendelkezések egyikét kell alkalmazni a gyártó választása szerint.
- A számlálónak egyetlen ellenőrzési esemény előfordulásakor le kell állnia és az aktuális értékét meg kell tartania, ha a számlálót eredetileg működésbe hozó működési hiba már nem észlelhető, vagy azt kiolvasóval vagy karbantartó szerszámmal törlik. Ha a számláló az erős használatkorlátozó rendszer működése alatt nem számlál, akkor a 4.4. táblázatban megadott értéken vagy egy olyan értéken kell rögzülnie, amely egyenlő vagy nagyobb, mint az erős használatkorlátozás számlálójának értéke, mínusz 30 perc.
  - A számlálónak a 4.4. táblázatban megadott értéken vagy olyan értéken kell rögzülnie, amely egyenlő vagy nagyobb, mint az erős használatkorlátozás számlálójának értéke, mínusz 30 perc.
- 11.4.2.1.3. Egyszeres ellenőrzőrendszer-számláló esetében a számlálónak folytatnia kell a számlálást, ha az NO<sub>x</sub>-szabályozás adott számláléhoz tartozó működési hibáját észleli, és a megfelelő diagnosztikai hibakód „megerősített és aktív” státust vesz fel. A számlálónak le kell állnia és a 11.4.2.1.2. pontban meghatározott értékek egyikét meg kell tartania, ha az NO<sub>x</sub>-szabályozásnak a számlálót eredetileg működésbe hozó működési hibája már nem észlelhető, vagy a számláléhoz tartozó valamennyi működési hibát kiolvasóval vagy karbantartó szerszámmal törlik.

## 4.4. táblázat

## Számlálók és használatkorlátozás

	A számlálót először működésbe léptető diagnosztikai hibakód státusa	A számláló mérsékelt használatkorlátozást eredményező értéke	A számláló erős használatkorlátozást eredményező értéke	A számláló által megőrzött, rögzült érték
A reagensminőség számlálójá	megerősített és aktív	≤ 10 óra	≤ 20 óra	≥ a számláló erős használatkorlátozást eredményező értékének 90 %-a

	A számlálót először működésbe léptető diagnosztikai hibakód státusa	A számláló mérsékelt használatkorlátozást eredményező értéke	A számláló erős használatkorlátozást eredményező értéke	A számláló által megőrzött, rögzült érték
Az adagolás számlálója	megerősített és aktív	≤ 10 óra	≤ 20 óra	≥ a számláló erős használatkorlátozást eredményező értékének 90 %-a
A kipufogógáz-visszavezető rendszer szelepének számlálója	megerősített és aktív	≤ 36 óra	≤ 100 óra	≥ a számláló erős használatkorlátozást eredményező értékének 95 %-a
Az ellenőrző rendszer számlálója	megerősített és aktív	≤ 36 óra	≤ 100 óra	≥ a számláló erős használatkorlátozást eredményező értékének 95 %-a
NO <sub>x</sub> -küszöbérték, ha alkalmazható	megerősített és aktív	≤ 10 óra	≤ 20 óra	≥ a számláló erős használatkorlátozást eredményező értékének 90 %-a

11.4.2.1.4. A számláló rögzülését követően azt akkor kell lenullázni, ha a számlálóhoz tartozó ellenőrzési rutinok legalább egy teljes ellenőrző ciklust lefutottak működési hiba észlelése nélkül, és a számláló utolsó leállítását követő 40 motorüzemóra alatt a számlálóhoz tartozó működési hibát nem észlelték (lásd a 4.4. ábrát).

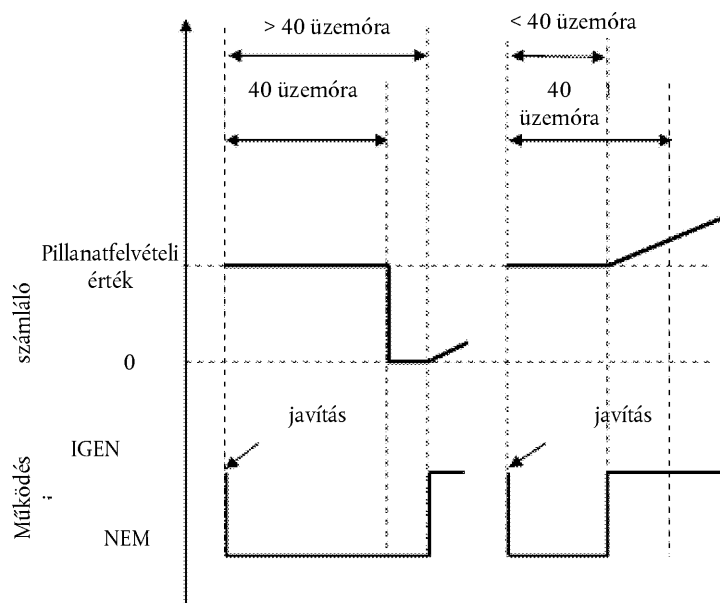
11.4.2.1.5. Ha a rendszer a számlálóhoz tartozó működési hibát észlel a számláló rögzülése alatt, akkor a számlálónak attól a ponttól kell folytatnia a számlálást, amelynél korábban megállt (lásd a 4.4. ábrát).

## 12. A működésbe léptetés és kioldás, valamint a számlálómechanizmusok szemléltetése

12.1. Ez a 12. szakasz a működésbe léptetést és kioldást, valamint a számlálómechanizmusokat szemlélteti egyes jellemző esetekben. A 12.2., 12.3. és 12.4. pontban szereplő ábrák és leírások csak e függelék szemléltetésének céljára szolgálnak, és azokra nem lehet e rendelet követelményeinek példaként vagy az érintett folyamatra vonatkozó határozott nyilatkozatként hivatkozni. A 4.6. és 4.7. ábrán szereplő, a számlálóra vonatkozó óraértékek a 4.4. táblázatban az erős használatkorlátozáshoz tartozó legnagyobb értékekre vonatkoznak. Az egyszerűség kedvéért például az illusztrációban nem szerepel az a tény, hogy a használatkorlátozó rendszer működésével egyidejűleg a figyelmeztető rendszer is működik.

4.4. ábra

### A számláló újraindítása vagy lenullázása a számláló értékének rögzülését követően

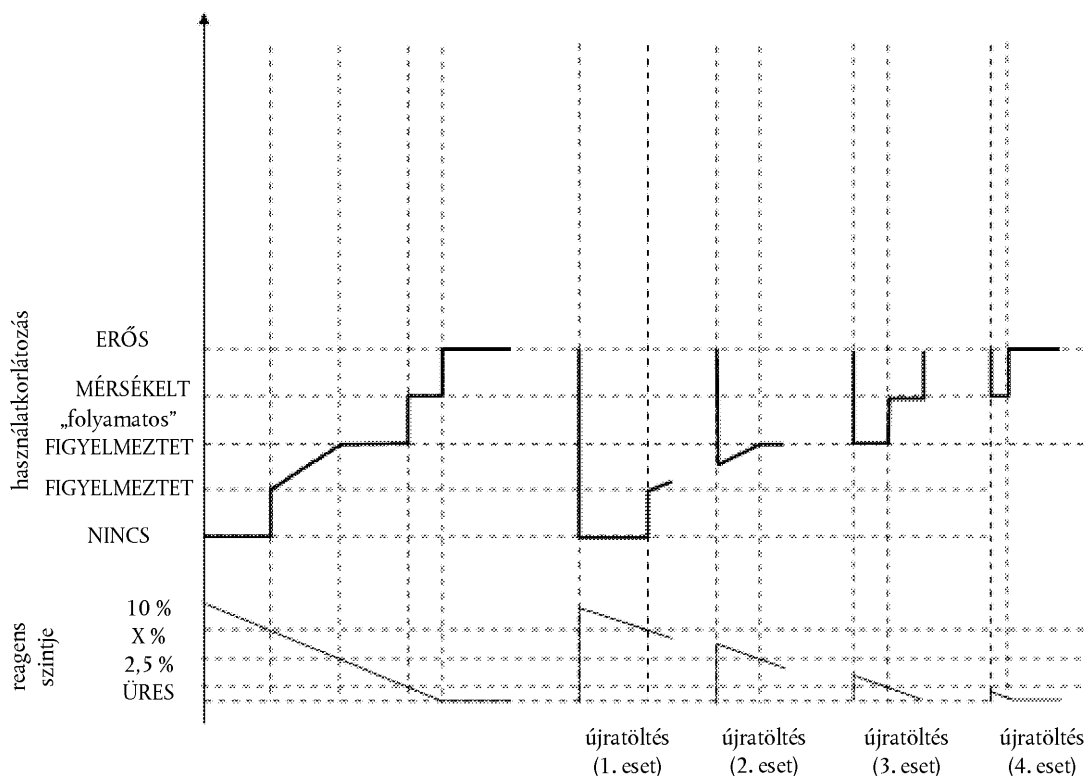


12.2. A 4.5. ábra szemlélteti a működésbe léptető és kioldó mechanizmusok működését a reagens rendelkezésre állásának alábbi négy esetére:

1. használati eset: az üzemeltető a figyelmeztetés ellenére tovább járhatja a nem közúti mozgó gépet mindaddig, amíg annak működése le nem áll,
1. újratöltési eset („megfelelő” újratöltés): az üzemeltető újratölti a reagenstartályt úgy, hogy annak szintje a 10 %-os határérték fölé kerüljön. A figyelmeztető és használatkorlátozó rendszer kiold,
2. és 3. újratöltési eset („nem megfelelő” újratöltés): a figyelmeztető rendszer működésbe lép. A figyelmeztetés szintje a rendelkezésre álló reagens mennyiségétől függ,
4. újratöltési eset („teljesen elégtelen” újratöltés): a mérsékelt használatkorlátozás azonnal működésbe lép.

4.5. ábra

#### A rendelkezésre álló reagens

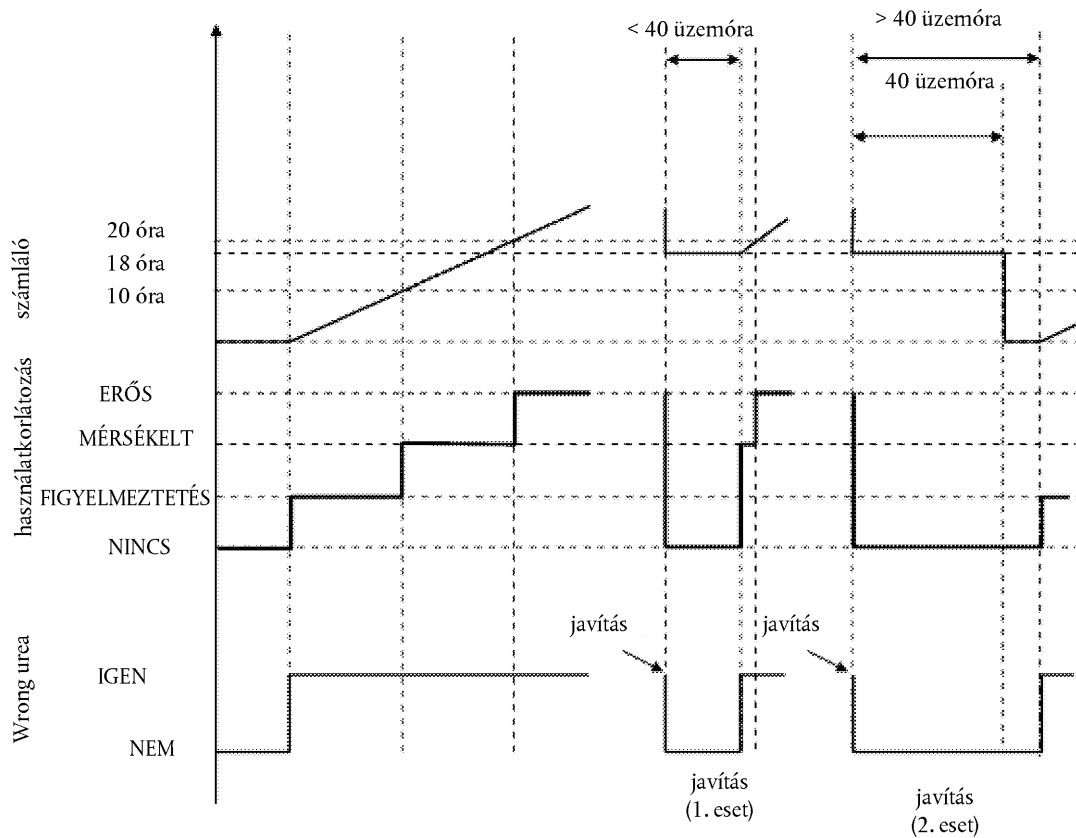


12.3. A 4.6. ábra a nem megfelelő reagensminőség három esetét ismerteti:

1. használati eset: az üzemeltető a figyelmeztetés ellenére tovább járhatja a nem közúti mozgó gépet mindaddig, amíg annak működése le nem áll;
1. javítási eset („rossz” vagy „csaló” javítás): a nem közúti mozgó gép működésképtelenné válása után az üzemeltető megváltoztatja a reagens minőségét, de nem sokkal később visszaáll rossz minőségűre. A használatkorlátozó rendszer rögtön újból működésbe lép, és a nem közúti mozgó gép 2 motorüzemóra után ismét működésképtelenné válik;
2. javítási eset („megfelelő” javítás): a nem közúti mozgó gép működésképtelenné válása után az üzemeltető korrigálja a reagensminőséget. Bizonyos idő elteltével azonban ismét nem megfelelő minőségű reagensre vált. A figyelmeztetés, a használatkorlátozás és a számlálási folyamat ismét nulláról indul.

4.6. ábra

## Nem megfelelő reagenssel való feltöltés

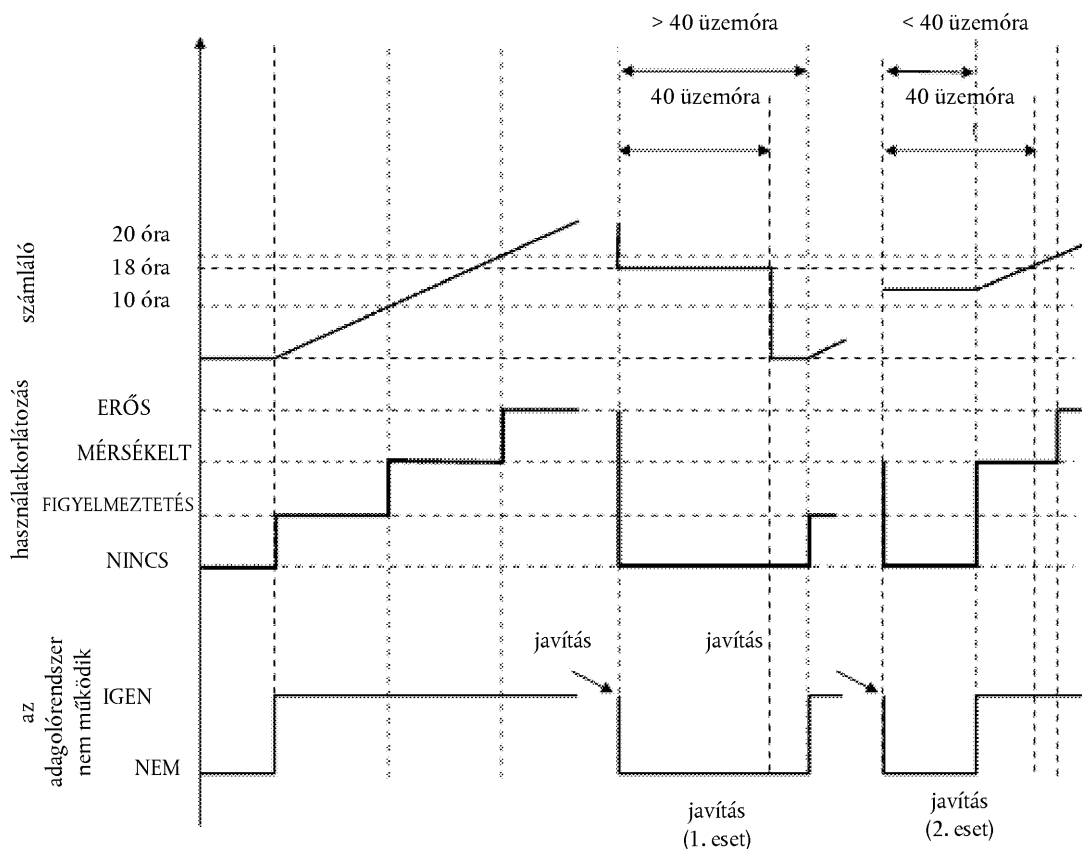


12.4. A 4.7. ábra a karbamidadagoló rendszer meghibásodásának három esetét szemlélteti. Ez az ábra azt a folyamatot is szemlélteti, amely 9. szakaszban ismertetett ellenőrzési hibák esetében érvényesül.

- a) 1. használati eset: az üzemeltető a figyelmeztetés ellenére tovább járítja a nem közúti mozgó gépet mindaddig, amíg annak működése le nem áll;
- b) 1. javítási eset („megfelelő” javítás): a nem közúti mozgó gép működésképtelenné válása után az üzemeltető megjavítja a reagensadagolót. Bizonyos idő elteltével azonban az adagoló rendszer ismét meghibásodik. A figyelmeztetés, a használatkorlátozás és a számlálási folyamat ismét nulláról indul;
- c) 2. javítási eset („rossz” javítás): a mérsékelt használatkorlátozás (nyomatékkorlátozás) alatt az üzemeltető megjavítja a reagensadagolót. Kis idő elteltével azonban az adagoló rendszer ismét meghibásodik. A mérsékelt használatkorlátozó rendszer azonnal újból működésbe lép, és a számláló a javításkori értékről folytatja a számlálást.

## 4.7. ábra

## A reagensadagoló rendszer meghibásodása

13. A legkisebb elfogadható reagenskoncentráció ( $CD_{min}$ ) igazolása

- 13.1. A gyártónak az EU-típusjóváhagyás során igazolnia kell a  $CD_{min}$  megfelelő értékét az NRE-v-3, NRE-v-4, NRE-v-5 és NRE-v-6 alkategóriájú motorok esetében a melegindítós NRTC-vizsgálatnak, minden egyéb kategória esetében pedig a vonatkozó NRSC-nek a  $CD_{min}$  koncentrációjú reagenssel való elvégzése útján.
- 13.2. A vizsgálatnak követnie kell a megfelelő NCD-ciklus(oka)t vagy a gyártó által meghatározott előkondicionálási ciklust, a  $CD_{min}$  koncentrációjú reagenshez való alkalmazkodás elvégzéséhez zárt szabályozókörű  $NO_x$ -szabályozó rendszer megengedésével.
- 13.3. Az e vizsgálatból származó szennyezőanyag-kibocsátásnak a 7.1.1. pontban meghatározott  $NO_x$ -határérték alatt kell lennie.

## 2. függelék

### **NO<sub>x</sub>-szabályozásra vonatkozó kiegészítő műszaki követelmények IWP, IWA és RLR kategóriájú motorok esetében, ideértve a vonatkozó stratégiák igazolásának módszerét is**

#### 1. Bevezetés

Ez a függelék határozza meg az NO<sub>x</sub>-szabályozásra szolgáló megoldások helyes működését biztosító kiegészítő követelményeket az IWP, IWA és RLR kategóriájú motorok esetében.

#### 2. Általános követelmények

Az 1. függelékben leírt követelmények ezen túlmenően az e függelék hatálya alá tartozó motorokra is vonatkoznak.

#### 3. Kivételek az 1. függelék követelményei alól

Az 1. függelékben előírt használatkorlátozások a biztonsági szempontok figyelembevétele érdekében nem vonatkoznak az e függelék hatálya alá tartozó motorokra. Az 1. függelék következő pontjait ezért nem kell alkalmazni: 2.3.3.2., 5., 6.3., 7.3., 8.4., 9.4., 10.4. és 11.3.

#### 4. A motor működése során elégtelen reagensbefecskendezés vagy reagensminőség miatt fellépő váratlan események tárolására vonatkozó követelmény

- 4.1. A fedélzeti számítógép naplójának nem felejtő számítógépes memóriában vagy számlálókon rögzítenie kell a motor működése során elégtelen reagensbefecskendezés vagy reagensminőség miatt fellépő váratlan események teljes számát és időtartamát olyan módon, hogy az információk ne legyenek szándékosan törölhetők.

A nemzeti ellenőrző hatóságok számára lehetővé kell tenni, hogy e nyilvántartásokba kiolvasó használatával betekintsenek.

- 4.2. A 4.1. pont szerint a memóriában naplózott váratlan esemény időtartama akkor indul, amikor a reagenstartály kiürül (azaz az adagoló rendszer nem képes a tartályból reagenst felvenni) vagy a gyártó választása szerint a névleges teljes ürtartalmának 2,5 %-a alatti szintet ér el.

- 4.3. A 4.1.1. pontban meghatározottaktól eltérő váratlan események bekövetkeztek a 4.1. pont szerint a memóriában naplózott váratlan esemény időtartama akkor indul, amikor a vonatkozó számláló eléri az 1. függelék 4.4. táblázatában megadott az erős használatkorlátozásra vonatkozóan megadott értéket.

- 4.4. A 4.1. pont szerint a memóriában naplózott váratlan esemény időtartama a váratlan esemény orvoslásakor ér véget.

- 4.5. Az 1. függelék 10. szakasza szerinti igazolási eljárás elvégzésekor a függelék 10.1. pont c) alpontjában és a vonatkozó 4.1. táblázatban meghatározott erős használatkorlátozó rendszer igazolása helyett a motor működése során elégtelen reagensbefecskendezés vagy reagensminőség miatt fellépő váratlan eseményt kell igazolni.

Ebben az esetben az 1. függelék 10.4.1. pontjában foglalt követelményeket kell alkalmazni, a gyártó pedig a jóváhagyó hatóság egyetértése esetén az üzemórák számának szimulálásával felgyorsíthatja a vizsgálatot.

### 3. függelék

## **NO<sub>x</sub>-szabályozásra vonatkozó kiegészítő műszaki követelmények RLL kategóriájú motorok esetében**

### 1. Bevezetés

Ez a függelék határozza meg az NO<sub>x</sub>-szabályozásra szolgáló megoldások helyes működését biztosító kiegészítő követelményeket az RLL kategóriájú motorok esetében. Előírásokat tartalmaz mindazon motorokra, amelyek a kibocsátáscsökkentés érdekében reagenst használnak. Az EU-típusjóvá hagyást ahhoz a feltételhez kell kötni, hogy alkalmazzák az e függelékben szereplő, a használati utasításra, a beépítési útmutatóra és az üzemeltetőt figyelmeztető rendszerre vonatkozó rendelkezéseket.

### 2. Kért információk

- 2.1. A gyártónak – az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet I. melléklete A. részének 1.5. pontja szerint – az NO<sub>x</sub>-szabályozásra szolgáló intézkedések működési jellemzőit teljes mértékben leíró információkat kell benyújtania.
- 2.2. Reagenst igénylő kibocsátásszabályozási rendszer esetében a gyártónak – az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet I. mellékletének 3. függelékében meghatározott adatközlő lapot használva – meg kell adnia a reagens jellemzőit, ideértve a reagens típusát, a feloldott reagens koncentrációját, az üzemi hőmérsékleti feltételeket, valamint a reagens összetételére és minőségére vonatkozó nemzetközi szabványokra való hivatkozást.

### 3. Reagens rendelkezésre állása és az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer

Reagens használata esetén az EU-típusjóvá hagyást ahhoz a feltételhez kell kötni, hogy a gép üzemeltetőjét kijelzőkkel vagy – a nem közúti mozgó gép adott konfigurációjának megfelelően – más alkalmas módon tájékoztassák a következőkről:

- a) a reagenstároló tartályban maradt reagens mennyisége, valamint külön jelzés arról, ha a reagens mennyisége a teli tartály úrtartalmának 10 %-a alá csökkent;
- b) ha a reagenstároló tartály kiürül vagy majdnem kiürül;
- c) ha a tartályban lévő reagens a beépített eszközök szerint nem felel meg az adminisztratív követelményekről szóló (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet I. mellékletének 3. függelékében meghatározott adatközlő lapon bejelentett és feljegyzett jellemzőknek;
- d) ha megszakad a reagensadagolás, kivéve az olyan eseteket, amikor azt a motorvezérlő egység vagy az adagolásszabályozó szakítja meg azon üzemi állapotok reagálva, amelyek mellett nincs szükség adagolásra, feltéve, hogy ezeket az üzemi állapotokat a jóváhagyó hatóság tudomására hozták.

### 4. Reagensminőség

A reagensnek a bejelentett jellemzőknek és a kapcsolódó NO<sub>x</sub>-kibocsátási tőrés határoknak való megfelelésére vonatkozó követelményeket az alábbi módszerek valamelyikével kell teljesíteni, a gyártó döntése szerint:

- a) közvetlen módszerek, mint például a reagens minőségét érzékelő szenzor használata;
- b) közvetett módszerek, mint például NO<sub>x</sub>-érzékelő használata a kipufogórendszerben a reagens hatékonyságának értékelésére;
- c) bármilyen egyéb módszer, feltéve, hogy hatékonysága legalább megegyezik az a) vagy b) alpontban említett módszerek hatékonyságával, és az e 4. szakaszban foglalt fő követelményeknek eleget tesznek.

#### 4. függelék

### A szilárd szennyező anyagok szabályozására vonatkozó műszaki követelmények, ideértve e szabályozás igazolásának módszerét is

#### 1. Bevezetés

Ez a függelék a részecskeszabályozásra szolgáló megoldások helyes működését biztosító követelményeket határozza meg.

#### 2. Általános követelmények

A motornak rendelkeznie kell részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszerrel (NCD), amely azonosítani tudja a részecske-utókezelő rendszer azon működési hibáit, amelyek szerepelnek e mellékletben. Az e 2. szakasz hatálya alá tartozó motorokat úgy kell megtervezni, legyártani és beépíteni, hogy hasznos élettartamuk alatt és szokásos használati körülmények között mindvégig alkalmasak legyenek e követelmények teljesítésére. Ennek a célkitűzésnek az eléréséhez elfogadható, ha azokon a motorokon, amelyeket az (EU) 2016/1628 rendelet V. mellékletében említett kibocsátástartóssági időtartamon túl használnak, a részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer működésének és érzékenységének némi romlása mutatkozhat.

##### 2.1. Kért információk

2.1.1. Reagenst, például tüzelőanyagban oldott katalizátort igénylő kibocsátásszabályozási rendszer esetében a gyártónak – az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet I. mellékletének 3. függelékében meghatározott adatközlő lapot használva – meg kell adnia a reagens jellemzőit, ideértve a reagens típusát, a feloldott reagens koncentrációját, az üzemi hőmérsékleti feltételeket, valamint a reagens összetételére és minőségére vonatkozó nemzetközi szabványokra való hivatkozást.

2.1.2. Az EU-típusjóváahagyáskor a gyártónak a 4. szakasz szerinti, üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működési jellemzőit teljes körűen leíró részletes írásos tájékoztatást kell benyújtania a jóváhagyó hatóságához.

2.1.3. A gyártó az eredetiberendezés-gyártó számára beépítési útmutatót biztosít, amelynek követése esetén garantált, hogy a motor, beleértve a jóváhagyott motortípus vagy motorcsalád részét képező kibocsátásszabályozási rendszert, a nem közúti mozgó gépbe beépítve e melléklet követelményeinek megfelelő módon együttműködik a gép megfelelő részeivel. Ez a dokumentáció tartalmazza a motorra vonatkozó részletes műszaki előírásokat és rendelkezéseket (szoftver, hardver és kommunikáció), amelyek a motornak a nem közúti mozgó gépbe való helyes beépítéséhez szükségesek.

##### 2.2. Üzemállapotok

2.2.1. A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer a következő feltételek mellett működőképes:

- 266 K és 308 K (– 7 °C és 35 °C) között bármely környezeti hőmérsékleten;
- minden 1 600 m-nél kisebb tengerszint feletti magasságban;
- 343 K (70 °C) feletti hűtőközeg-hőmérséklet esetében.

##### 2.3. Diagnosztikai követelmények

2.3.1. A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszernek számítógépes memóriában tárolt diagnosztikai hibakódok segítségével tudnia kell azonosítani a részecskeszabályozás e mellékletben szereplő működési hibáit, és ezeket az információkat kérésre ki kell tudnia adni külső eszközre.

2.3.2. A diagnosztikai hibakódok (DTC-k) rögzítésére vonatkozó követelmények

2.3.2.1. A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszernek a részecskeszabályozás minden egyes működési hibája esetében diagnosztikai hibakódot kell rögzítenie.

2.3.2.2. A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer a motor 4.5. táblázatban megadott működési idején belül eldönti, hogy észlelhető-e valamilyen működési hiba. Ekkor a rendszernek „megerősített és aktív” diagnosztikai hibakódot kell mentenie, és a 4. szakaszban meghatározott figyelmeztető rendszernek működésbe kell lépnie.



- 2.3.2.3. Amennyiben az ellenőrző rutinoknak az 1. táblázatban megadottnál hosszabb működési időre van szükségük ahhoz, hogy pontosan észleljék és megerősítsék a részecskeszabályozás működési hibáját (például statisztikai modelleket használó rutinok vagy a nem közúti mozgó gép fogyasztását figyelembe vevő rutinok esetében), a jóváhagyó hatóság engedélyezhet hosszabb megfigyelési időt is, feltéve, hogy a gyártó megindokolja ennek szükségességét (például műszaki indoklás, kísérleti eredmények, saját tapasztalatok stb.).

#### 4.5. táblázat

#### Az ellenőrző rutinok típusai és a megfelelő időtartam, amelyen belül „megerősített és aktív” diagnosztikai hibakódot kell tárolni

Az ellenőrző rutin típusa	Az összesített működési idők azon időtartama, amelyen belül a „megerősített és aktív” diagnosztikai hibakódokat tárolni kell
A részecske-utókezelő rendszer eltávolítása	60 perc nem alapjáratú motorműködés
A részecske-utókezelő rendszer funkcióvesztése	240 perc nem alapjáratú motorműködés
A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer meghibásodása	60 perc motorműködés

- 2.3.3. A diagnosztikai hibakódok (DTC-k) törlésére vonatkozó követelmények
- a részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer maga nem törölheti ki a diagnosztikai hibakódokat a számítógép memóriájából, amíg az adott kódhoz kapcsolódó hibát meg nem szüntették;
  - a részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer a motorgyártó által kérésre biztosított hibakód-kiolvasó vagy karbantartó szerszám vagy a motorgyártó által megadott kód segítségével az összes diagnosztikai hibakódot törölheti;
  - a megerősített és aktív diagnosztikai hibakódú, működési közbeni váratlan eseményekről az 5.2. pont szerint nem felejtő memóriában tárolt bejegyzések nem törölhetők.
- 2.3.4. A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszert nem szabad úgy programozni vagy más módon úgy kialakítani, hogy a nem közúti mozgó gép kora alapján részlegesen vagy teljesen kikapcsoljon a motor tényleges élettartama alatt, és a rendszer nem tartalmazhat olyan algoritmust vagy stratégiát, amelynek célja a részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer teljesítőképességének az idő előrehaladtával való csökkentése.
- 2.3.5. A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer újraprogramozható számítógépes kódjának vagy működési paramétereinek ellen kell állniuk a szakszerűtlen beavatkozásnak.
- 2.3.6. Részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsalád
- A részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsalád összetételének meghatározása a gyártó feladata. A motorrendszerek egy részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládba történő besorolásának műszakilag indokoltnak kell lennie, és azt jóvá kell hagyatni a jóváhagyó hatósággal.
- A nem egy motorcsaládba tartozó motorok még tartozhatnak ugyanabba az részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládba.
- 2.3.6.1. A részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládot meghatározó paraméterek
- A részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládot olyan alapvető tervezési paraméterekkel lehet meghatározni, amelyek a motorcsaládba tartozó motorrendszerek tekintetében közösek.
- Ahhoz, hogy a motorokat a részecskeszabályozás-diagnosztika szerint egy motorcsaládba tartozónak lehessen tekinteni, a következő alapparamétereknek kell hasonlóknak lenniük:
- a részecske-utókezelő rendszer működési elve (például mechanikus, aerodinamikai, diffúziós, inerciális, időszakosan regeneráló, folyamatosan regeneráló stb.);
  - a részecskeszabályozás-diagnosztikai ellenőrzés módszerei;

- c) a részecskeszabályozás-diagnosztikai ellenőrzés kritériumai;
- d) ellenőrzési paraméterek (például gyakoriság).

Ezeket a hasonlóságokat a gyártónak megfelelő műszaki igazolási eljárással vagy más megfelelő eljárással igazolnia kell, és jóvá kell hagyatnia a jóváhagyó hatósággal.

A gyártó kérheti, hogy a jóváhagyó hatóság hagyja jóvá a részecskeszabályozás-diagnosztikai ellenőrző rendszer ellenőrzésre/diagnosztizálásra szolgáló módszereinek a motorrendszer elrendezésének különbségei miatti kisebb eltéréseit, amennyiben a gyártó ezeket a módszereket hasonlóknak tekinti, és azok csak azért térnek el, hogy megfeleljenek egyes vizsgált alkatrészek konkrét jellemzőinek (például méret, kipufogógáz-áram stb.),

### 3. **Karbantartási követelmények**

- 3.1. A gyártó az új motorok vagy gépek végfelhasználóit köteles a XV. mellékletben előírt módon közvetlenül vagy közvetve ellátni írásbeli használati utasítással a kibocsátásszabályozási rendszerről és annak helyes működéséről.

### 4. **Üzemeltetőt figyelmeztető rendszer**

- 4.1. A nem közúti mozgó gépben lennie kell az üzemeltetőt fényjelzésekkel tájékoztató figyelmeztető rendszernek.
- 4.2. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer állhat egy vagy több lámpából, vagy rövid üzeneteket is kijelzhet.

Az említett üzenetek megjelenítésére használt rendszer lehet az egyéb karbantartási vagy NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikai célokra használt rendszer.

A figyelmeztető rendszernek jeleznie a sürgős javítás szükségességét. Ha a figyelmeztető rendszernek üzenet-kijelző rendszer is része, annak a figyelmeztetés okát megjelölő üzenetet kell megjelenítenie (például „az érzékelő csatlakozása megszakadt” vagy „szennyezőanyag-kibocsátást érintő kritikus hiba”).

- 4.3. Ha a gyártó úgy dönt, az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer hangjelzést is kiadhat. A hangjelzés üzemeltető általi kikapcsolása megengedett.
- 4.4. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszernek a 2.3.2.2. pontban meghatározottak szerint kell működésbe lépnie.
- 4.5. Ha a működésbe lépést kiváltó feltételek már megszűntek, a figyelmeztető rendszernek ki kell kapcsolnia. Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer nem kapcsolhat ki automatikusan, ha működésbe lépésének okait nem szüntették meg.
- 4.6. Fontos biztonsági vonatkozású üzeneteket tartalmazó figyelmeztető jelzések ideiglenesen megszakíthatják a figyelmeztető rendszer működését.
- 4.7. Az (EU) 2016/1628 rendelet szerinti EU-típusjóváhagyásra irányuló kérelemben a gyártónak a 9. szakaszban meghatározottak szerint igazolnia kell az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működését.

### 5. **Az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépéséről információkat tároló rendszer**

- 5.1 A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszernek tartalmaznia kell nem felejtő számítógépes memóriát vagy számlálókat, amelyek a megerősített és aktív diagnosztikai hibakódú, működési közbeni váratlan eseményeket tárolja olyan módon, hogy az információk ne legyen szándékosan törölhetőek.
- 5.2 A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszernek nem felejtő számítógépes memóriában kell tárolnia a teljes számát és időtartamát minden olyan, megerősített és aktív diagnosztikai hibakódú, működési közbeni váratlan eseménynek, amelynél az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer legalább 20 üzemórája vagy a gyártó által megadott rövidebb ideje működik.

- 5.2 A nemzeti hatóságok számára lehetővé kell tenni, hogy e nyilvántartásokba kiolvasó használatával betekintsenek.

## 6. A részecske-utókezelő rendszer eltávolításának figyelése

- 6.1 A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszernek észlelnie kell a részecske-utókezelő rendszer teljes eltávolítását, így az annak működését figyelő, aktiváló, deaktiváló vagy módosító érzékelők eltávolítását is.

## 7. Kiegészítő követelmények reagentst (például tüzelőanyagban oldott katalizátort) használó részecske-utókezelő rendszer esetében

- 7.1 A részecske-utókezelő rendszer eltávolítására vagy funkcióvesztésére vonatkozó megerősített és aktív diagnosztikai hibakód esetében a reagensadagolást azonnal meg kell szakítani. Az adagolás akkor folytatódhat, ha a diagnosztikai hibakód már nem aktív.
- 7.2 A figyelmeztető rendszernek akkor kell működésbe lépnie, ha az adalékanyag-tartályban a reagensszint a gyártó által megadott legalacsonyabb érték alá csökken.

## 8. A szakszerűtlen beavatkozásnak betudható működési hibák figyelése

- 8.1. A részecske-utókezelő rendszer eltávolításának felügyeletén túlmenően a következő működési hibákat kell figyelni, mivel azok szakszerűtlen beavatkozásnak lehetnek betudhatók:

- a) a részecske-utókezelő rendszer funkcióvesztése,
- b) a részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer 8.3. pont szerinti meghibásodása.

- 8.2 A részecske-utókezelő rendszer funkcióvesztésének figyelése

A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszernek észlelnie kell a részecske-utókezelő rendszer hordozórétegének eltávolítását („üres doboz”). Ez esetben a részecske-utókezelő rendszer háza és a működését figyelő, aktiváló, deaktiváló vagy módosító érzékelők még a helyükön vannak.

- 8.3. A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer meghibásodásának figyelése

- 8.3.1. A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszert folyamatosan figyelni kell olyan elektromos hibák, illetve érzékelők vagy működtetők kiesése vagy kiiktatása szempontjából, amelyek megakadályoznák a 6.1. pontban és a 8.1. pont a) alpontjában említett más működési hibák észlelését (alkatrész-ellenőrzés).

A diagnosztikai képességet befolyásoló érzékelők többek között a közvetlenül a részecske-utókezelő rendszeren keresztül nyomáskülönbséget mérő érzékelők és a részecske-utókezelő rendszer regenerálásának szabályozására szolgáló kipufogóház hőmérséklet-érzékelők.

- 8.3.2. Amennyiben a részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer egyetlen érzékelőjének vagy működtetőjének meghibásodása, eltávolítása vagy deaktiválása nem gátolja a 6.1. pontban és a 8.1. pont a) alpontjában említett működési hibák előírt időn belüli diagnosztizálását (redundáns rendszer), a figyelmeztető rendszer működésbe lépésére és az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer működésbe lépésével kapcsolatos információk tárolására csak akkor van szükség, ha további megerősített és aktív érzékelő- vagy működtetőhibák vannak.

## 9. Az igazolási eljárásra vonatkozó követelmények

- 9.1. Általános rendelkezések

Az e függelék előírásainak való megfelelést az EU-típusjóváhagyás során kell igazolni a 4.6. táblázatban bemutatott és a figyelmeztető rendszer működésbe lépésének igazolásáról szóló 9. szakaszban részletezett igazolások elvégzésével:

## 4.6. táblázat

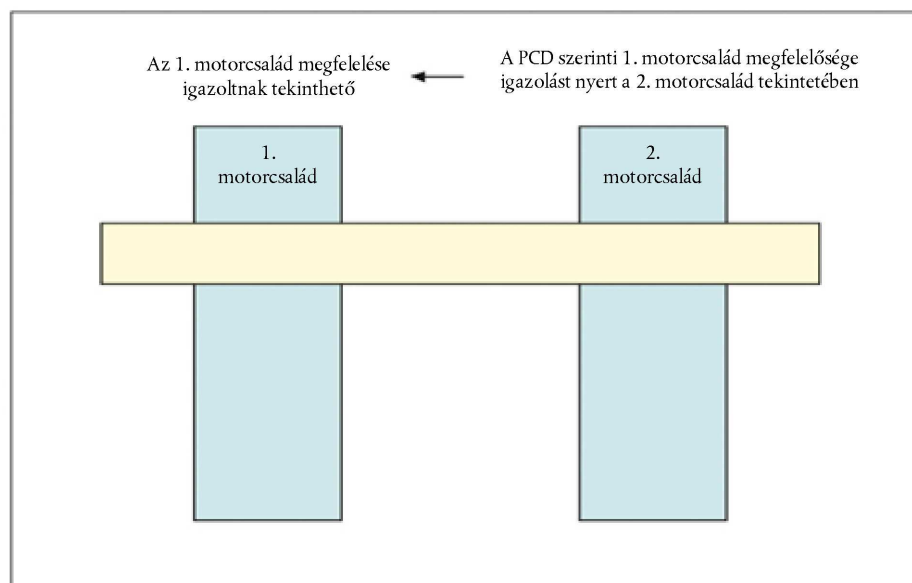
**9.3. pontnak megfelelő igazolási eljárás tartalmának szemléltetése**

Mechanizmus	Az igazolási eljárás részei
A figyelmeztető rendszer 4.4. pont szerinti működésbe lépése	<ul style="list-style-type: none"> <li>— 2 működésbelépési vizsgálat (például a részecske-utókezelő rendszer funkcióvesztése),</li> <li>— az igazolási eljárás kiegészítő részei igény szerint.</li> </ul>

## 9.2. Motorcsaládok és részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládok

- 9.2.1. Abban az esetben, ha a motorcsalád olyan részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládba tartozik, amely már rendelkezik a 4.8. ábra szerinti EU-típusjóváhagyással, e motorcsalád megfelelőségét további vizsgálat nélkül igazoltnak kell tekinteni, feltéve, hogy a gyártó igazolja a hatóságnak, hogy az e függelék követelményeinek való megfeleléshez szükséges ellenőrző rendszerek a családon és a vizsgált részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsaládon belül hasonlóak.

## 4.8. ábra

**Egy részecskeszabályozás-diagnosztika szerinti motorcsalád korábban igazolt megfelelősége**

## 9.3. A figyelmeztető rendszer működésbe lépésének igazolása

- 9.3.1. A figyelmeztető rendszer működésbe lépésének megfelelőségét két vizsgálat elvégzésével kell igazolni: a részecske-utókezelő rendszer funkcióvesztése és egy, az e melléklet 6. vagy 8.3. pontjában vizsgált működéshiba-kategória.

## 9.3.2. A vizsgálandó működési hibák kiválasztása:

- 9.3.2.1. A gyártónak meg kell adnia a potenciális működési hibák jegyzékét a jóváhagyó hatóságnak.

- 9.3.2.2. A vizsgálandó működési hibát a jóváhagyó hatóság választja ki a 9.3.2.1. pontban említett jegyzékről.

- 9.3.3. Igazolási eljárás
- 9.3.3.1. Ezen igazolási eljárás céljaira külön vizsgálatot kell végezni a részecske-utókezelő rendszer 8.2. pont szerinti funkcióvesztésére, valamint a 6. és a 8.3. pontban említett működési hibákra vonatkozóan. A részecske-utókezelő rendszer funkcióvesztését a hordozórétagnak a részecske-utókezelő rendszer házából való teljes eltávolításával kell előidézni.
- 9.3.3.2. A vizsgálat alatt csak az éppen vizsgált működési hiba állhat fenn.
- 9.3.3.3. A vizsgálat megkezdése előtt valamennyi hibakódot törölni kell.
- 9.3.3.4. A gyártó kérésére és a jóváhagyó hatósággal egyetértésben a vizsgált működési hibát szimulálni is lehet.
- 9.3.3.5. Működési hibák észlelése
- 9.3.3.5.1. A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszernek reagálnia kell egy, a jóváhagyó hatóság által e függelék rendelkezései szerint kiválasztott megfelelő hiba megjelenésére. Ez igazoltnak tekinthető, ha a rendszer a 4.7. táblázatban megadott számú, egymást követő részecskeszabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklus során működésbe lép.

Ha az ellenőrzési funkció leírásában részletesen szerepel, és a jóváhagyó hatóság elfogadta, hogy egy adott ellenőrző rutinnál a 4.7. táblázatban megadottnál több részecskeszabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklusra van szükség ahhoz, hogy az ellenőrzés befejeződjön, akkor a részecskeszabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklusok száma legfeljebb 50 %-kal megnövelhető.

Az igazolási eljárás során az egyes részecskeszabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklusok között le lehet állítani a motort. A következő beindításig eltelt idő meghatározásakor figyelembe kell venni minden olyan ellenőrzési funkciót, amely esetleg a motor leállása után megy végbe, és minden szükséges feltételt, amelynek fenn kell állnia ahhoz, hogy ellenőrzés történjen a következő beindításnál.

#### 4.7. táblázat

**Az ellenőrző rutinok típusai és azoknak a részecskeszabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklusoknak a megfelelő száma, amelyekben belül „megerősített és aktív” diagnosztikai hibakódot kell tárolni**

Az ellenőrző rutin típusa	Azoknak a részecskeszabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklusoknak a megfelelő száma, amelyekben belül „megerősített és aktív” diagnosztikai hibakódot kell tárolni
A részecske-utókezelő rendszer eltávolítása	2
A részecske-utókezelő rendszer funkcióvesztése	8
A részecskeszabályozás-diagnosztikai rendszer meghibásodása	2

- 9.3.3.6. A részecskeszabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklus
- 9.3.3.6. . Az e 9. szakaszban vizsgált, a részecske-utókezelő rendszer ellenőrzésére szolgáló rendszer helyes működésének igazolására szolgáló részecskeszabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklus az NRE-v-3, NRE-v-4, NRE-v-5 és NRE-v-6 alkategóriájú motorok esetében a melegindításos NRTC, minden egyéb kategória esetében pedig a vonatkozó NRSC.
- 9.3.3.6.2. A gyártó kérésére és a jóváhagyó hatóság jóváhagyásával adott ellenőrző rutin esetében alternatív részecskeszabályozás-diagnosztikai vizsgálati (például NRTC-től vagy NRSC-től eltérő) ciklus használható. A kérelemnek tartalmaznia kell olyan elemeket (műszaki alátámasztás, szimuláció, mérési eredmények stb.), amelyek igazolják a következőket:
- a) a kért vizsgálati ciklus olyan ellenőrzést eredményez, amely működni fog valós menetviszonyok között is, és
- b) a 9.3.3.6.1. pontban meghatározott vonatkozó részecskeszabályozás-diagnosztikai vizsgálati ciklus kevésbé felel meg a tervezett ellenőrzésre.

- 9.3.3.7 A figyelmeztető rendszer működésbe lépésének igazolásra való beállítása
- 9.3.3.7.1. A figyelmeztető rendszer működésének igazolását motorfékpadon végzett vizsgálattal kell végrehajtani.
- 9.3.3.7.2. A motorhoz e célból a jóváhagyó hatóság megalégedésére csatlakoztatni (vagy szimulálni) kell minden további, az igazolási eljárás elvégzéséhez szükséges, a motorhoz fizikailag nem felszerelt alkatrészt vagy alrendszert, úgymint többek között a környezeti hőmérséklet érzékelőjét, a szintérezékelőket, valamint az üzemeltetőt figyelmeztető és tájékoztató rendszereket.
- 9.3.3.7.3. A gyártó a jóváhagyó hatóság egyetértésével az igazolási eljárásokat a 9.3.3.7.1. pont rendelkezéseinek sérelme nélkül a nem közúti mozgó gép egészén is elvégezheti, a nem közúti mozgó gépet megfelelő próbapadra szerelve vagy azt ellenőrzött körülmények között próbapályán futtatva.
- 9.3.4. A figyelmeztető rendszer működésbe lépésének igazolása megvalósultnak minősül, ha a figyelmeztető rendszer a 9.3.3. pont szerinti minden igazolási eljárás végén megfelelően működésbe lép, és a kiválasztott működési hiba hibakódja „megerősített és aktív” státust kap.
- 9.3.5 Amennyiben reagenst használó részecske-utókezelő rendszeren végeznek igazolási eljárást a részecske-utókezelő rendszer funkcióvesztése vagy eltávolítása tekintetében, akkor a reagensadagolás megszakítását is meg kell erősíteni.
-

## V. MELLÉKLET

**A nem közúti, állandósult állapotú vizsgálati ciklushoz tartozó tartományra vonatkozó mérések és vizsgálatok****1. Általános követelmények**

Ez a melléklet azokra az NRE, NRG, IWP, IWA, RLL és RLR kategóriájú, elektronikus vezérlésű motorokra vonatkozik, amelyek megfelelnek az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletben meghatározott, „V. szakasz” szerinti kibocsátási határértékeknek, és amelyeknél a befecskendezendő tüzelőanyag mennyiségét és a befecskendezés idejét elektronikus vezérlés határozza meg, vagy elektronikus vezérlés kapcsolja be, kapcsolja ki vagy modulálja az NO<sub>x</sub> csökkentésére szolgáló kibocsátásszabályozási rendszert.

Ez a melléklet határozza meg a műszaki követelményeket arra a releváns NRSC ciklussal összefüggő tartományra vonatkozóan, amelyen belül ellenőrizni kell az értéket, amellyel a II. mellékletben megállapított kibocsátási határértékek túlléphetők.

Ha a motort a 4. szakaszban előírt vizsgálati követelményeknek megfelelően vizsgálják, akkor a 2. szakaszban meghatározott, vonatkozó ellenőrzési tartományon belül véletlenszerűen kiválasztott pontokon vett kibocsátás-minták nem léphetik túl az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletében szereplő vonatkozó kibocsátási határértékek 2,0-szeresét.

A 3. szakasz rendelkezik azokról a kibocsátás próbapadi vizsgálata során a műszaki szolgálat által az ellenőrzési tartományban kiválasztott további mérési pontokról, amelyeket az 1. szakaszban foglalt követelmények teljesülésének igazolásához kell felhasználni.

A gyártó kérelmezheti, hogy a műszaki szolgálat a 3. szakasz szerinti igazolás során kizárjon bizonyos üzemi pontokat a 2. szakaszban meghatározott bármely ellenőrzési tartományból. A műszaki szolgálat akkor tehet eleget ennek a kérésnek, ha a gyártó igazolni tudja, hogy a motor egyetlen nem közúti mozgó gépkombináció esetében sem képes ezeken a pontokon működni.

A XIV. melléklet szerint a gyártó által az eredetiberendezés-gyártónak megadott beépítési utasításokban meg kell jelölni a vonatkozó ellenőrzési tartomány felső és alsó határértékét, és egyértelműen közölni kell, hogy az eredetiberendezés-gyártó nem építheti be a motort úgy, hogy annak működése a jóváhagyott motortípushoz vagy motorcsaládhoz tartozó nyomatékgörbe tekintetében tartósan az ellenőrzési tartományon kívüli fordulatszámra és terhelési pontokra korlátozódjon.

**2. A motor ellenőrzési tartománya**

A motorvizsgálat elvégzéséhez alkalmazandó ellenőrzési tartomány az e 2. szakaszban meghatározott tartomány, amely a vizsgált motor esetében megfelel a vonatkozó NRSC-nek.

**2.1. A C1. NRSC-ciklussal vizsgált motorok ellenőrzési tartománya**

Ezek a motorok változó fordulatszámon és terhelésen működnek. Az ellenőrzési tartomány alól különböző kivételek vannak a motor (al)kategóriájától és üzemi fordulatszámától függően.

**2.1.1. Legalább 19 kW legnagyobb hasznos teljesítményű, NRE kategóriájú, változó fordulatszámú motorok, legalább 300 kW legnagyobb hasznos teljesítményű, IWA kategóriájú, változó fordulatszámú motorok, RLR kategóriájú, változó fordulatszámú motorok és NRG kategóriájú, változó fordulatszámú motorok.**

Az ellenőrzési tartomány (lásd a 5.1. ábrát) meghatározása a következő:

felső nyomatékkorlát: teljes terhelési nyomatékgörbe;

fordulatszám-tartomány: az A fordulatszámától az  $n_{ii}$  fordulatszámig;

ahol:

$$A \text{ fordulatszám} = n_{10} + 0,15 \times (n_{hi} - n_{10});$$

$n_{hi}$  = magas fordulatszám (lásd az 1. cikk (12) bekezdését),

$n_{10}$  = alacsony fordulatszám (lásd az 1. cikk (13) bekezdését),

A vizsgálatból ki kell zárni a motor következő üzemállapotait:

- a legnagyobb nyomaték 30 %-a alatti pontok;
- a legnagyobb hasznos teljesítmény 30 %-a alatti pontok.

Ha a mért A motorfordulatszám  $\pm 3$  %-ra megközelíti a gyártó által megadott motorfordulatszámot, a megadott motorfordulatszámokat kell használni. Ha az eltérés bármelyik vizsgálati sebességnél meghaladja ezt a túrést, akkor a mért fordulatszámokat kell használni.

Az ellenőrzési tartományon belüli közbenső vizsgálati pontok az alábbiak szerint állapítandók meg:

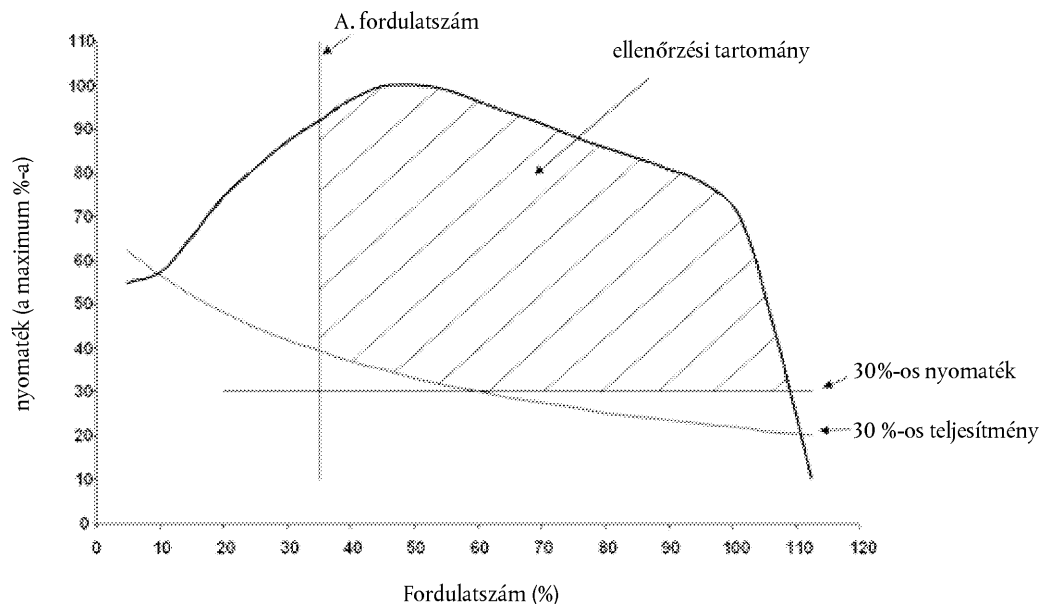
%nyomaték = a legnagyobb nyomaték %-os hányada;

$$\% \text{fordulatszám} = \frac{(n - n_{idle})}{(n_{100\%} - n_{idle})} \cdot 100;$$

Ahol:  $n_{100\%}$  a 100 %-os fordulatszám az adott vizsgálati ciklus alatt.

#### 5.1. ábra

**Ellenőrzési tartomány legalább 19 kW legnagyobb hasznos teljesítményű, NRE kategóriájú, változó fordulatszámú motorok, legalább 300 kW legnagyobb hasznos teljesítményű, IWA kategóriájú, változó fordulatszámú motorok és NRG kategóriájú, változó fordulatszámú motorok esetében**



2.1.2. Kevesebb mint 19 kW legnagyobb hasznos teljesítményű, NRE kategóriájú, változó fordulatszámú motorok és kevesebb mint 300 kW legnagyobb hasznos teljesítményű, IWA kategóriájú, változó fordulatszámú motorok

A 2.1.1. pontban meghatározott ellenőrzési tartományt kell alkalmazni, de az e pontban megadott és az 5.2. és 5.3. ábrán szemléltetett üzemállapotok további kizárása mellett.

- csak részecskék esetében, ha a C fordulatszám 2 400 fordulat/perc alatt van, akkor a B fordulatszám mellett a legnagyobb nyomaték 30 %-át, vagy ha nagyobb, a legnagyobb hasznos teljesítmény 30 %-át jelző pontok, magas fordulatszám mellett pedig a legnagyobb hasznos teljesítmény 70 %-át jelző pontok összekötésével kapott vonaltól jobbra vagy az alatt található pontok;



- b) csak részecskék esetében, ha a C fordulatszám legalább 2 400 fordulat/perc, akkor a B fordulatszám mellett a legnagyobb nyomaték 30 %-át, vagy ha nagyobb, a legnagyobb hasznos teljesítmény 30 %-át jelző pontok, 2 400 fordulat/perc fordulatszám mellett a legnagyobb hasznos teljesítmény 50 %-át jelző pontok, magas fordulatszám mellett pedig a legnagyobb hasznos teljesítmény 70 %-át jelző pontok összekötésével kapott vonaltól jobbra vagy az alatt található pontok.

ahol:

$$B \text{ fordulatszám} = n_{10} + 0,5 \times (n_{hi} - n_{10});$$

$$C \text{ fordulatszám} = n_{10} + 0,75 \times (n_{hi} - n_{10}).$$

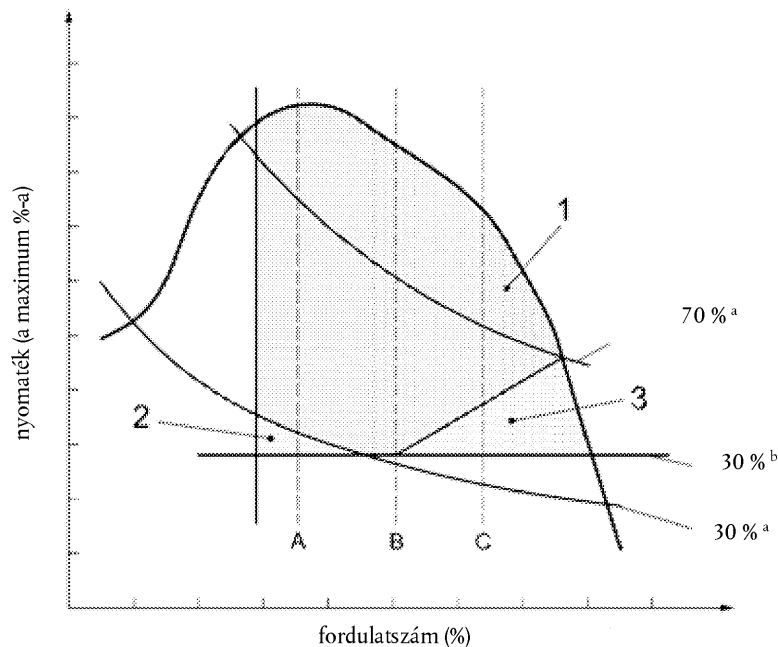
$n_{hi}$  = magas fordulatszám (lásd az 1. cikk (12) bekezdését),

$n_{10}$  = alacsony fordulatszám (lásd az 1. cikk (13) bekezdését)

Ha a mért A, B és C motorfordulatszám  $\pm 3$  %-ra megközelíti a gyártó által megadott motorfordulatszámot, a megadott motorfordulatszámokat kell használni. Ha az eltérés bármelyik vizsgálati sebességnél meghaladja ezt a túrést, akkor a mért fordulatszámokat kell használni.

5.2. ábra

**Ellenőrzési tartomány kevesebb mint 19 kW legnagyobb hasznos teljesítményű, NRE kategóriájú, változó fordulatszámú motorok és kevesebb mint 300 kW legnagyobb hasznos teljesítményű, IWA kategóriájú, változó fordulatszámú motorok esetében, kevesebb mint 2400 fordulat/perc C fordulatszám mellett**



Jelmagyarázat:

1 A motor ellenőrzési tartománya

2 Minden kibocsátásra vonatkozó, görbe alatti terület

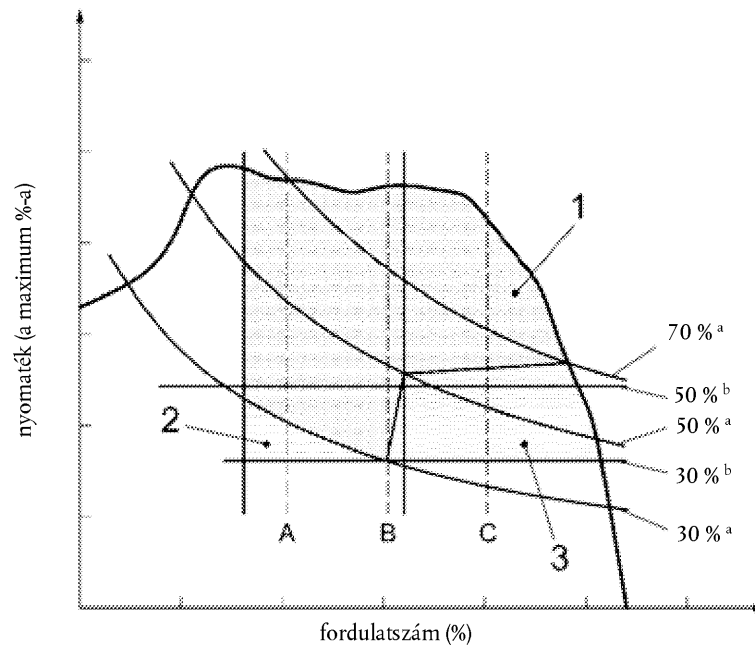
3 Részecskékre vonatkozó, görbe alatti terület

<sup>a</sup> a legnagyobb hasznos teljesítmény %-os hányada

<sup>b</sup> A legnagyobb nyomaték %-os hányada

## 5.3. ábra

Ellenőrzési tartomány kevesebb mint 19 kW legnagyobb hasznos teljesítményű, NRE kategóriájú, változó fordulatszámú motorok és kevesebb mint 300 kW legnagyobb hasznos teljesítményű, IWA kategóriájú, változó fordulatszámú motorok esetében, több mint 2 400 fordulat/perc C fordulatszám mellett



Jelmagyarázat:

- 1 A motor ellenőrzési tartománya
  - 2 Minden kibocsátásra vonatkozó, görbe alatti terület
  - 3 Részecskékre vonatkozó, görbe alatti terület
- a a legnagyobb hasznos teljesítmény %-os hányada  
b A legnagyobb nyomaték százalékos hányada

## 2.2. A D2., E2. és G2. NRSC-ciklussal vizsgált motorok ellenőrzési tartománya

Ezek a motorok működés közben általában nagyon megközelítik a tervezett üzemi fordulatszámukat, ezért az ellenőrzési tartomány az alábbiak szerint állapítandó meg:

fordulatszám: 100 %

nyomatéktartomány: 50 %-tól a legnagyobb teljesítménynek megfelelő nyomatékig

## 2.3. Az E3. NRSC-ciklussal vizsgált motorok ellenőrzési tartománya

Ezek a motorok általában némileg a fix állásszögű légszűrő görbéje alatt és felett működnek. Az ellenőrzési tartomány a légszűrő görbéjéhez viszonyul, határértékeit pedig matematikai egyenletek exponensei határozzák meg. Az ellenőrzési tartomány az alábbiak szerint állapítandó meg:

A fordulatszám alsó határértéke:  $0,7 \times n_{100\%}$

Felső határgörbe:  $\%teljesítmény = 100 \times (\%fordulatszám/90)^{3,5}$ ;

Alsó határgörbe:  $\%teljesítmény = 70 \times (\%fordulatszám/100)^{2,5}$ ;

A teljesítmény felső határértéke: A teljes terhelés melletti teljesítménygörbe

A fordulatszám felső határértéke: A fordulatszám-szabályozó által engedett legnagyobb fordulatszám

ahol:

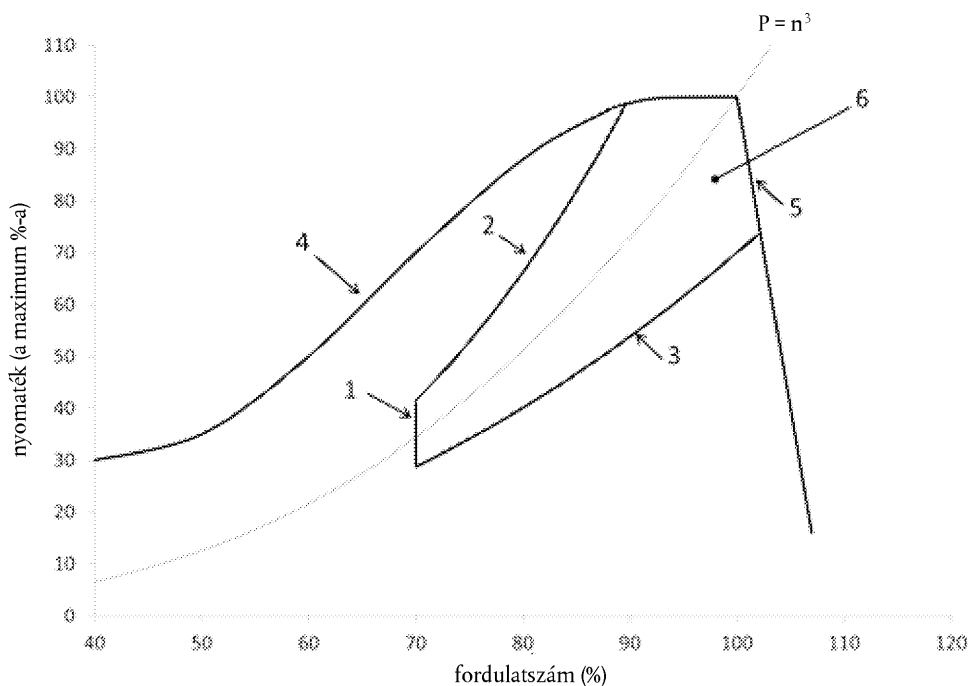
%teljesítmény a legnagyobb hasznos teljesítmény %-os hányada;

%fordulatszám a következő %-os hányada:  $n_{100\%}$

$n_{100\%}$  a 100 %-os fordulatszám az adott vizsgálati ciklus alatt.

5.4. ábra

#### Az E3. NRSC-ciklussal vizsgált motorok ellenőrzési tartománya



Jelmagyarázat:

- 1 A fordulatszám alsó határértéke
- 2 Felső határgörbe
- 3 Alsó határgörbe
- 4 A teljes terhelés melletti teljesítménygörbe
- 5 A fordulatszám-szabályozó által engedett legnagyobb fordulatszám görbéje
- 6 A motor ellenőrzési tartománya

### 3. Az igazolási eljárásra vonatkozó követelmények

A műszaki szolgálat a vizsgálat céljára véletlenszerűen választ ki terhelési és sebességi pontokat az ellenőrzési tartományon belül. A 2.1. pont hatálya alá tartozó motorok esetében legfeljebb három pontot kell kiválasztani. A 2.2. pont hatálya alá tartozó motorok esetében egy pontot kell kiválasztani. A 2.3. vagy 2.4. pont hatálya alá tartozó motorok esetében legfeljebb két pontot kell kiválasztani. A műszaki szolgálat véletlenszerűen meghatározza a vizsgálati pontok sorrendjét. A vizsgálatot az NRSC (non-road steady cycle = nem közúti állandósult állapotú ciklus) fő követelményei szerint kell lebonyolítani, de minden vizsgálati pontot külön kell értékelni.

### 4. Vizsgálati követelmények

A vizsgálatot a különálló NRSC ciklusok után azonnal el kell végezni az alábbiak szerint:

- a) a vizsgálatot a VI. melléklet 7.8.1.2. pontjának a)–e) alpontjában leírt módon, a különálló NRSC ciklusok után, de az f) alpont szerinti vizsgálat utáni eljárások előtt, vagy a VI. melléklet 7.8.2.3. pontjának a)–d) alpontjában leírt, átmeneteket is magában foglaló, nem közút állandósult állapotú vizsgálati ciklus („RMC”) után, de az e) pont szerinti vizsgálat utáni eljárások előtt azonnal el kell végezni;

- b) a vizsgálatot a VI. melléklet 7.8.1.2. pontjának b)–e) alpontjában előírt módon, a többszűrős módszerrel (minden vizsgálati ponton külön szűrővel) a 3. szakasz szerint kiválasztott vizsgálati pontokon el kell végezni;
  - c) minden egyes vizsgálati pontra ki kell számolni a fajlagos kibocsátási értéket (g/kWh vagy adott esetben #/kWh);
  - d) a kibocsátási értékeket ki lehet számolni tömegben a VII. melléklet 2. szakasza alapján vagy mólban a VII. melléklet 3. szakasza alapján, de összhangban kell lenniük a különálló NRSC vagy az RMC vizsgálat során alkalmazott módszerrel;
  - e) gáz-halmazállapotú szennyező anyagok és részecskeszám esetében az összesítő számításokhoz a (7-63) egyenletben az  $N_{\text{mode}}$  értékét 1-nek kell venni és 1 értékű súlyozó tényezőt kell használni;
  - f) a szilárd szennyező anyagok mennyiségének kiszámításához a többszűrős módszert kell alkalmazni, az összeg kiszámításához az  $N_{\text{mode}}$  értékét a (7-64) egyenletben 1-nek kell venni, és 1 értékű súlyozó tényezőt kell használni.
-

## VI. MELLÉKLET

**Kibocsátásvizsgálatok elvégzése és a mérőberendezésekre vonatkozó követelmények****1. Bevezetés**

E melléklet a vizsgált motor által kibocsátott gáz-halmazállapotú és szilárd szennyező anyagok mennyiségének meghatározására szolgáló módszert és a mérőberendezésekre vonatkozó előírásokat ismerteti. E melléklet számozása a 6. szakasztól a 11. számú, nem közúti mozgó gépekre és berendezésekre vonatkozó (NRMM) globális műszaki előírásnak és a 96-03. ENSZ-előírás 4B. mellékletének számozását követi. A 11. számú NRMM globális műszaki előírás néhány pontja azonban e mellékletben nem szükséges, vagy a technológia fejlődésnek megfelelően módosításra került.

**2. Általános áttekintés**

Ez a melléklet a kibocsátásvizsgálat elvégzéséhez szükséges alábbi műszaki rendelkezéseket tartalmazza. A további rendelkezések felsorolása a 3. pontban található.

- 5. szakasz: teljesítménykövetelmények, ideértve a vizsgálati fordulatszámok meghatározását
- 6. szakasz: vizsgálati feltételek, ideértve a kartergáz-kibocsátások figyelembevételének, valamint a kipufogógáz-utókezelő rendszerek folyamatos vagy időszakos regenerációjának meghatározására és figyelembevételére szolgáló módszert
- 7. szakasz: vizsgálati eljárások, ideértve a motorok jelleggörbéjének felvételét, a vizsgálati ciklus előállítását és a vizsgálati ciklusok végrehajtási eljárását
- 8. szakasz: mérési eljárások, ideértve a mérőműszerek kalibrálását és teljesítményvizsgálatát, valamint a műszerek vizsgálatra való hitelesítését
- 9. szakasz: mérőberendezések, ideértve a mérőműszereket, a hígítási eljárásokat, a mintavételi eljárásokat, valamint az analitikai gázokat és a tömegelőírásokat
- 1. függelék: részecskeszám-mérési eljárás

**3. Kapcsolódó mellékletek**

- Az adatok értékelése és számítások: VII. melléklet
- A vegyes üzemű motorokra vonatkozó vizsgálati eljárások: VIII. melléklet
- Referencia-tüzelőanyagok: IX. melléklet
- Vizsgálati ciklusok: XVII. melléklet

**4. Általános követelmények**

A vizsgálandó motoroknak a 6. szakaszban előírt vizsgálati feltételek és a 7. szakaszban előírt vizsgálati eljárások szerint végrehajtott vizsgálat során meg kell felelniük az 5. szakaszban előírt teljesítménykövetelményeknek.

**5. Teljesítménykövetelmények****5.1. Gáz-halmazállapotú és szilárd szennyezőanyag-, CO<sub>2</sub>- és NH<sub>3</sub>-kibocsátások**

A szennyező anyagok a következők:

- a) nitrogén-oxidok, NO<sub>x</sub>;
- b) összes szénhidrogén, CH vagy THC formájában kifejezett szénhidrogének;
- c) szén-monoxid, CO;
- d) részecskék;
- e) részecskeszám.

A motor gáz-halmazállapotú és szilárd szennyezőanyag- és CO<sub>2</sub>-kibocsátásának mért értékei a motor fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátásai gramm/kilowattórában (g/kWh).

Azokat a gáz-halmazállapotú és szilárd szennyező anyagokat kell mérni, amelyek tekintetében határértékek vonatkoznak az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletében foglaltak szerint vizsgált motor-alkategóriára. A III. melléklet szerint meghatározott romlási tényezőt is magukban foglaló eredmények nem haladhatják meg a vonatkozó határértékeket.

A CO<sub>2</sub>-t az (EU) 2016/1628 rendelet 41. cikkének (4) bekezdésében előírtak szerint minden motor-alkategóriára vonatkozóan mérni és jelenteni kell.

Ezenkívül az ammónia (NH<sub>3</sub>) átlagos kibocsátását is mérni kell a IV. melléklet 3. szakasza szerint, amennyiben a motor kibocsátásszabályozási rendszerének részét képező NO<sub>x</sub>-szabályozás reagenst használ. Az így mért kibocsátás nem haladhatja meg az említett szakaszban előírt értékeket.

A kibocsátásokat a 7. szakaszban és a XVII. mellékletben leírt (állandósult állapotú és/vagy tranzien vizsgálati) ciklusokban kell meghatározni. A mérőrendszernek a 9. szakaszban leírt mérőberendezésekkel teljesítenie kell a 8. szakaszban foglalt kalibrálási és teljesítményellenőrzési előírásokat.

A jóváhagyó hatóság más rendszereket vagy elemző készülékeket is jóváhagyhat, ha úgy véli, hogy azok az 5.1.1. pont szerint egyenértékű eredményeket adnak. Az eredményeket a VII. mellékletben foglalt követelmények szerint kell kiszámítani.

#### 5.1.1. A mérőrendszerek egyenértékűsége

A rendszerek egyenértékűségének megállapítását a szóban forgó rendszer és e melléklet egyik rendszere közötti, hét (vagy több) mintapárral végzett korrelációs vizsgálatra kell alapozni. Az „eredmények” kifejezés az adott ciklusban mért súlyozott kibocsátásokat jelenti. A korrelációs vizsgálatokat ugyanabban a laboratóriumban, ugyanabban a mérőállásban, és ugyanazon a motoron kell elvégezni, lehetőleg egyidejűleg. A mintapárokkal a fenti laboratóriumi, mérőállásra és motorra vonatkozó körülmények között kapott átlagok egyenértékűségét a VII. melléklet 3. függelékében leírt módon F vizsgálattal és t vizsgálattal kell meghatározni. A kiugró értékeket az ISO 5725 szabvány szerint kell meghatározni, és ki kell őket zárni a vizsgálatból. A korrelációs vizsgálatához használt rendszereket jóvá kell hagyatni a jóváhagyó hatósággal.

#### 5.2. A vizsgálati ciklusokra vonatkozó általános követelmények

5.2.1. A típusjóváhagyási vizsgálatot a megfelelő NRSC és adott esetben NRTC vagy LSI-NRTC ciklus alkalmazásával kell elvégezni az (EU) 2016/1628 rendelet 24. cikkében és IV. mellékletében előírtaknak megfelelően.

5.2.2. Az NRSC műszaki előírásait és jellemzőit a XVII. melléklet 1. függeléke (különálló NRSC) és 2. függeléke (átmeneteket magában foglaló NRSC) tartalmazza. Az NRSC vizsgálat a gyártó döntése szerint elvégezhető különálló NRSC ciklusként vagy adott esetben átmeneteket is magában foglaló NRSC ciklusként („RMC”) a 7.4.1. pontban foglaltak szerint.

5.2.3. Az NRTC és az LSI-NRTC műszaki előírásait és jellemzőit a XVII. melléklet 3. függeléke tartalmazza.

5.2.4. A 7.4. pontban és a XVII. mellékletben meghatározott vizsgálati ciklusok a maximális forgatónyomaték vagy teljesítmény százalékos értéke és a vizsgálati ciklusok helyes elvégzéséhez meghatározandó vizsgálati fordulatszámok figyelembevételével lettek kialakítva:

- 100 %-os fordulatszám (legnagyobb vizsgálati fordulatszám, MTS vagy névleges fordulatszám);
- az 5.2.5.4. pontban meghatározott közbenső fordulatszám(ok);
- az 5.2.5.5. pontban meghatározott üresjárat fordulat szám.

A vizsgálati fordulatszámok meghatározásáról az 5.2.5. pont, a forgatónyomaték és a teljesítmény használatáról pedig az 5.2.6. pont rendelkezik.

#### 5.2.5. Vizsgálati fordulatszámok

##### 5.2.5.1. Legnagyobb vizsgálati fordulatszám (MTS)

Az MTS-t az 5.2.5.1.1. vagy az 5.2.5.1.3. pont szerint kell kiszámítani.

## 5.2.5.1.1. Az MTS kiszámítása

Az MTS kiszámításához a tranziens leképezési eljárást kell végrehajtani a 7.4. pont szerint. Az MTS-t ezután a teljesítményhez arányosított motorfordulatszám leképezett értékeiből kell meghatározni. Az MTS-t a (6-1), (6-2) vagy (6-3) egyenlettel kell kiszámítani:

$$a) \quad MTS = n_{lo} + 0,95 \times (n_{hi} - n_{lo}) \quad (6-1)$$

$$b) \quad MTS = n_i \quad (6-2)$$

ahol:

$n_i$  azon legkisebb és legnagyobb fordulatszám átlaga, amelyen az  $(n_{normi}^2 + P_{normi}^2)$  értéke az  $(n_{normi}^2 + P_{normi}^2)$  maximális értékének 98 %-a

c) Ha csak egy olyan fordulatszám van, amelyen az  $(n_{normi}^2 + P_{normi}^2)$  értéke az  $(n_{normi}^2 + P_{normi}^2)$  maximális értékének 98 %-a:

$$MTS = n_i \quad (6-3)$$

ahol:

$n_i$  a fordulatszám, amelyen a  $(n_{normi}^2 + P_{normi}^2)$  legnagyobb értéke előfordul.

ahol:

$n$  = a motorfordulatszám

$i$  = a motor jelleggörbéje egy feljegyzett értékének megfelelő változó index

$n_{hi}$  = a 2. cikk (12) bekezdésében meghatározott felső fordulatszám

$n_{lo}$  = a 2. cikk (13) bekezdésében meghatározott alsó fordulatszám

$n_{normi}$  = a normál motorfordulatszám  $n_{P_{max}}$ -szal osztva  $n_{P_{max}}$

$P_{normi}$  = a normál motorteljesítmény  $P_{max}$ -szal osztva

$n_{P_{max}}$  = azon legkisebb és a legnagyobb fordulatszám átlaga, amelyen a teljesítmény a  $P_{max}$  98 %-a.

A leképezett értékek között lineáris interpolációval kell meghatározni az alábbiakat:

a) a fordulatszámok, amelyeken a teljesítmény a  $P_{max}$  98 %-a. Ha csak egy olyan fordulatszám van, amelyen a teljesítmény a  $P_{max}$  98 %-a, az  $n_{P_{max}}$  lesz az a fordulatszám, amelyen a  $P_{max}$  előfordul;

b) a fordulatszámok, amelyeken az  $(n_{normi}^2 + P_{normi}^2)$  értéke az  $(n_{normi}^2 + P_{normi}^2)$  maximális értékének 98 %-a:

## 5.2.5.1.2. A gyártó által megadott MTS használata

Ha az 5.2.5.1.1. vagy az 5.2.5.1.3. pont szerint kiszámított MTS a gyártó által megadott MTS-hez képest  $\pm 3$  % tűrőhatáron belül van, akkor a megadott MTS is felhasználható a kibocsátási vizsgálatokhoz. Ha a megadott értékeken kívül esik, akkor a mért MTS-t kell a kibocsátási vizsgálatokhoz használni.

## 5.2.5.1.3. Kiigazított MTS használata

Ha a teljes terhelés jelleggörbéje ereszkedő részének nagyon meredek a vége, az gondot okozhat az NRTC 105 %-os fordulatszámainál. Ez esetben a műszaki szolgálattal való előzetes megállapodást követően megengedett a valamely alábbi módszerrel meghatározott alternatív MTS-érték használata:

a) az MTS-t kis mértékben (legfeljebb 3 %-kal) lehet csökkenteni az NRTC ciklus helyes végrehajtása érdekében;

b) alternatív MTS kiszámítása a (6-4) egyenlettel:

$$MTS = ((n_{\max} - n_{\text{idle}})/1,05) + n_{\text{idle}} \quad (6-4)$$

ahol:

$n_{\max}$  = az a motorfordulatszám, amelyen a motor fordulatszám-szabályozó funkciója a kezelői parancs maximális értéke és nulla terhelés mellett szabályozza a fordulatszámot („terhelés nélküli legnagyobb fordulatszám”)

$n_{\text{idle}}$  = az üresjárat fordulat

#### 5.2.5.2. Névleges fordulatszám

A névleges fordulatszám meghatározását az (EU) 2016/1628 rendelet 3. cikkének (29) bekezdése tartalmazza. A kibocsátási vizsgálatnak alávetendő, változó fordulatszámú motorok névleges fordulatszámát a 7.6. pontban meghatározott, vonatkozó leképezési eljárással kell meghatározni. Az állandó fordulatszámú motorok névleges fordulatszámát a gyártónak kell megadnia a fordulatszám-szabályozó jellemzői alapján. Amennyiben az (EU) 2016/1628 rendelet 3. cikkének (21) bekezdésében megengedett módon más fordulatszámokkal ellátott motortípust kibocsátási vizsgálatnak kell alávetni, minden más fordulatszámot meg kell adni, és meg kell vizsgálni.

Ha a 7.6. pontban előírt leképezési eljárással meghatározott névleges fordulatszám a gyártó által a fordulatszám-szabályozóval felszerelt, NRS kategóriájú motorokra vonatkozóan megadott értékhez képest  $\pm 150$  fordulat/perc, a fordulatszám-szabályozó nélküli, NRS kategóriájú motorok esetében  $\pm 350$  fordulat/perc vagy  $\pm 4$  % (amelyik kisebb), illetve minden egyéb motorkategória esetében  $\pm 100$  fordulat/perc túrértéken belül van, használható a megadott érték is. A túrérték túllépése esetén a leképezési eljárással meghatározott névleges fordulatszámot kell használni.

Az NRS kategóriájú motorok esetében a 100 %-os vizsgálati fordulatszám a névleges fordulatszámhoz képest  $\pm 350$  fordulat/perc túrértéken belül kell lennie.

További lehetőségként az állandósult állapotú vizsgálati ciklusoknál az MTS is használható a névleges fordulatszám helyett.

#### 5.2.5.3. A legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszám változó fordulatszámú motoroknál

A 7.6.1. vagy a 7.6.2. pontban foglalt motorjelleggörbe-felvételi eljárással megállapított legnagyobb nyomatékgörbéből meghatározott, a legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszám a valamely alábbi értéknek kell lennie:

- a fordulatszám, amelyen a legnagyobb nyomatékot rögzítették; vagy,
- azon legkisebb és a legnagyobb fordulatszám átlaga, amelyen a nyomaték a legnagyobb nyomaték 98 %-a. Szükség esetén lineáris interpolációval kell meghatározni azokat a fordulatszámokat, amelyeken a nyomaték a legnagyobb nyomaték 98 %-a.

Ha a legnagyobb nyomatékgörbe alapján meghatározott, a legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszám a gyártó által az NRS vagy NRS kategóriájú motorokra vonatkozóan megadott, a legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszámhoz képest  $\pm 4$  %, illetve minden egyéb motor esetében a legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszámhoz képest  $\pm 2,5$  % túrértéken belül van, akkor e rendelet alkalmazásában a megadott érték is használható. A túrérték túllépése esetén a legnagyobb nyomatékgörbe alapján meghatározott, a legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszámot kell használni.

#### 5.2.5.4. Közbenső fordulatszám

A közbenső fordulatszám meg kell felelnie valamely alábbi követelménynek:

- olyan motoroknál, amelyeket a teljes terhelési nyomatékgörbét átfogó fordulatszám-tartományban való működésre terveztek, a közbenső fordulatszám a legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszám, ha az a névleges fordulatszám 60 %-a és 75 %-a közé esik;
- ha a legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszám kisebb, mint a névleges fordulatszám 60 %-a, akkor a közbenső fordulatszám a névleges fordulatszám 60 %-a;
- ha a legnagyobb nyomatékhoz tartozó fordulatszám nagyobb, mint a névleges fordulatszám 75 %-a, akkor a közbenső fordulatszám a névleges fordulatszám 75 %-a. Amennyiben a motor csak a névleges fordulatszám 75 %-át meghaladó fordulatszámra képes üzemelni, akkor a közbenső fordulatszám a legkisebb fordulatszám, amelyen a motor üzemeltethető;



- d) olyan motoroknál, amelyeket a teljes terhelési nyomatékgörbét átfogó fordulatszám-tartományban való működésre terveztek állandósult üzemállapotban, a közbenső fordulatszám a névleges fordulatszám 60 %-a és 70 %-a közé esik;
- e) az ATS kategóriájú motorok kivételével a G1. ciklus szerint vizsgálandó motoroknál a közbenső fordulatszám a névleges fordulatszám 85 %-a;
- f) a G1. ciklus szerint vizsgált, ATS kategóriájú motoroknál a közbenső fordulatszám a névleges fordulatszám 60 %-a vagy 85 %-a attól függően, melyik van közelebb a legnagyobb nyomatékhoz tartozó tényleges fordulatszámhoz.

Amennyiben 100 %-os vizsgálati fordulatszámként az MTS-t használják a névleges fordulatszám helyett, akkor a közbenső fordulatszám meghatározásakor is az MTS-t kell használni a névleges fordulatszám helyett.

#### 5.2.5.5. Üresjárat fordulatszám

Az üresjárat fordulatszám az a legalacsonyabb motorfordulatszám minimális (nulla vagy annál nagyobb) terhelésnél, amelyen a motor fordulatszám-szabályozója szabályozza a motor fordulatszámát. Olyan motorok esetében, amelyek nem rendelkeznek az üresjárat fordulatszámot szabályozó fordulatszám-szabályozóval, az üresjárat fordulatszám a gyártó által megadott legalacsonyabb fordulatszámérték minimális terhelés mellett. Megjegyzés: a melegindításos üresjárat fordulatszám a bemelegedett motor üresjárat fordulatszám.

#### 5.2.5.6. Vizsgálati fordulatszám állandó fordulatszámú motoroknál

Az állandó fordulatszámú motorok fordulatszám-szabályozója nem feltétlenül tudja tartani az állandó fordulatszámot. A fordulatszám jellemzően 0,1–10 %-kal a nulla terhelés melletti fordulatszám alá eshet, és így a legkisebb fordulatszám közel a motor legnagyobb teljesítményének mérési pontjánál fordul elő. Az állandó fordulatszámú motorok vizsgálati fordulatszám szabályozható a motorra szerelt fordulatszám-szabályozóval vagy próbapadi fordulatszámparancs használatával, ha az megfelel a motor fordulatszám-szabályozójának.

A motorra szerelt fordulatszám-szabályozó használata esetén a 100 %-os fordulatszám a 2. cikk (24) bekezdésében meghatározott, motor által szabályozott fordulatszám lesz.

Amennyiben a fordulatszám-szabályozó szimulálására a próbapadi fordulatszámparancs jelét használják, a nulla terhelés melletti 100 %-os fordulatszám a fordulatszám-szabályozó adott beállítására vonatkozóan a gyártó által meghatározott, terhelés nélküli fordulatszám, a teljes terhelés melletti 100 %-os fordulatszám pedig a fordulatszám-szabályozó ugyanazon beállítására vonatkozó névleges fordulatszám lesz. A többi vizsgálati módra vonatkozó fordulatszámot interpolációval kell meghatározni.

Amennyiben a fordulatszám-szabályozó rendelkezik egyidejű üzemmód-beállítással, vagy a gyártó által megadott névleges fordulatszám és terhelés nélküli fordulatszám legfeljebb 3 %-kal tér el, a gyártó által megadott egyetlen érték használható 100 %-os fordulatszámként az összes terhelési ponton.

#### 5.2.6. Nyomaték és teljesítmény

##### 5.2.6.1. Nyomaték

A nyomatéokra vonatkozóan a vizsgálati ciklusokban megadott számadatok százalékos értékek, amelyek az adott vizsgálati üzemmódban valamely alábbiak egyikét fejezik ki:

- a) az előírt nyomaték lehetséges legnagyobb nyomatékhoz viszonyított aránya a megadott vizsgálati fordulatszámon (a D2 és az E2 kivételével az összes ciklus);
- b) az előírt nyomaték gyártó által megadott névleges hasznos teljesítménynek megfelelő nyomatékhoz viszonyított aránya (D2. és E2. ciklus).

##### 5.2.6.2. Teljesítmény

A teljesítményre vonatkozóan a vizsgálati ciklusokban megadott számadatok százalékos értékek, amelyek az adott vizsgálati üzemmódban valamely alábbiak egyikét fejezik ki:

- a) az E3. vizsgálati ciklusnál a teljesítményre vonatkozó számadatok a 100 %-os fordulatszám melletti legnagyobb hasznos teljesítmény százalékos értékei, mivel ez a ciklus a hossz korlátozása nélkül minden, nagy teljesítményű motorral hajtott hajóra vonatkozó elméleti propeller-jelleggörbén alapul;

- b) az F. vizsgálati ciklusnál a teljesítményre vonatkozó számadatok az adott vizsgálati fordulatszám melletti legnagyobb hasznos teljesítmény százalékos értékei, az üresjárat fordulatszám kivételével, amely esetben a 100 %-os fordulatszám melletti legnagyobb hasznos teljesítmény százalékos értékei.

## 6. Vizsgálati feltételek

### 6.1. Laboratóriumi vizsgálati feltételek

A motor beömlőnyílásánál meg kell mérni az égési levegő Kelvinben kifejezett abszolút hőmérsékletét ( $T_a$ ), továbbá a kPa-ban kifejezett légköri nyomást is ( $p_s$ ), és meg kell határozni az  $f_a$  paramétert a következő rendelkezések és a (6-5) vagy a (6-6) egyenletek szerint. Ha a légnyomást vezetékben mérik, gondoskodni kell arról, hogy a légkör és a mérés helye között csak elhanyagolható nyomásveszteség következzen be, és a vezeték statikus nyomásának az áramlásból eredő változását figyelembe kell venni a számítások során. A különálló szívócsőrendszerekkel rendelkező többhengeres motorok, például a V motorok esetében a különálló rendszerek átlaghőmérsékletét kell venni. Az  $f_a$  paraméternek szerepelnie kell a vizsgálati jegyzőkönyvben.

Feltöltés nélküli és mechanikus feltöltésű motorok:

$$f_a = \left(\frac{99}{p_s}\right) \times \left(\frac{T_a}{298}\right)^{0,7} \quad (6-5)$$

Turbófeltöltésű motorok a beszívott levegő hűtésével vagy anélkül:

$$f_a = \left(\frac{99}{p_s}\right)^{0,7} \times \left(\frac{T_a}{298}\right)^{1,5} \quad (6-6)$$

6.1.1. Mindkét alábbi feltételnek teljesülnie kell ahhoz, hogy a vizsgálat érvényesnek minősüljön:

- a) az  $f_a$ -nak a 6.1.2. és a 6.1.4. pontban megengedett kivételektől eltekintve a  $0,93 \leq f_a \leq 1,07$  tartományban kell lennie;
- b) a beszívott levegőnek a motor részei előtt mért hőmérsékletét a 6.1.3. és a 6.1.4. pontban megengedett kivételektől eltekintve és a 6.1.5. és 6.1.6. pontban előírtak szerint  $298 \pm 5$  K-en ( $25 \pm 5$  °C-on) kell tartani.

6.1.2. Amennyiben a motor vizsgálatának helyt adó laboratórium a tengerszint felett 600 méternél magasabban helyezkedik el, az  $f_a$  a gyártó beleegyezésével meghaladhatja az 1,07-et azzal a feltétellel, hogy a  $p_s$  nem lehet 80 kPa-nál több.

6.1.3. Amennyiben a vizsgált motor teljesítménye meghaladja az 560 kW-ot, a beszívott levegő hőmérsékletének legnagyobb értéke a gyártó beleegyezésével meghaladhatja a 303 K-t (30 °C-t), de legfeljebb 308 K (35 °C) lehet.

6.1.4. Amennyiben a motor vizsgálatának helyt adó laboratórium a tengerszint felett 300 méternél magasabban helyezkedik el és a vizsgált motor teljesítménye meghaladja az 560 kW-ot, az  $f_a$  a gyártó beleegyezésével meghaladhatja az 1,07-et azzal a feltétellel, hogy a  $p_s$ -nek legalább 80 kPa-nak kell lennie, a beszívott levegő hőmérsékletének legnagyobb értéke pedig meghaladhatja a 303 K-t (30 °C-t), de legfeljebb 308 K (35 °C) lehet.

6.1.5. Kizárólag hómaró gépekben használandó motortípusokból álló, 19 kW-nál kisebb teljesítményű, NRS kategóriájú motorcsalád esetében a beszívott levegő hőmérsékletét 273 és 268 K (0 és -5 °C) között kell tartani.

6.1.6. Az SMB kategóriájú motorok esetében a beszívott levegő hőmérsékletét a 6.1.6.1. pontban megengedett kivételtől eltekintve  $263 \pm 5$  K-en ( $-10 \pm 5$  °C-on) kell tartani.

6.1.6.1. Az tüzelőanyag-áramot a beszívott levegő hőmérsékletéhez igazító, elektronikusan vezérelt tüzelőanyag-befecskendezéssel felszerelt, SMB-kategóriájú motorok esetében a beszívott levegő hőmérsékletét  $298 \pm 5$  K-en ( $25 \pm 5$  °C-on) is lehet tartani.

6.1.7. Ehhez a következők használhatók:

- a) légnyomásmérő, amelynek eredményeit egy több motorfékpados vizsgálókamrával rendelkező, teljes vizsgálati berendezés légnyomásértékének tekintik, amennyiben a beszívott levegőt kezelő berendezés a közös légköri nyomás  $\pm 1$  kPa-os tartományán belül tartja a környezeti nyomást, amelyben a motor vizsgálatára sor kerül;
- b) páratartalom-mérő egy több motorfékpados vizsgálókamrával rendelkező, teljes vizsgálati berendezés esetében a beszívott levegő páratartalmának mérésére, amennyiben a beszívott levegőt kezelő berendezés a közös páratartalom-mérés  $\pm 0,5$  K-os tartományán belül tartja a harmatpontot, amelyen a motor vizsgálatára sor kerül.

6.2. Feltöltőlevegő-hűtésű motorok

- a) A gyártott motorok használatban lévő berendezésének megfelelő levegőbeszívási összkapacitással rendelkező feltöltőlevegő-hűtőrendszert kell használni. Laboratóriumi feltöltőlevegő-hűtőrendszert kell tervezni annak érdekében, hogy csak minimális mennyiségű kondenzátum gyűljön össze. Az összegyűlt kondenzátumot le kell engedni, és a kibocsátásvizsgálat előtt minden lefolyót teljesen le kell zárni. A lefolyókat a kibocsátásvizsgálat alatt zárva kell tartani. A hűtőközeg következő állapotértékeit kell fenntartani:
  - a) a hűtőközeg hőmérsékletét a vizsgálat alatt mindvégig legalább  $20$  °C-on kell tartani a feltöltőlevegő-hűtő bemeneti nyílásánál;
  - b) a névleges fordulatszámon és teljes terhelés mellett a hűtőközeg áramlási sebességét úgy kell beállítani, hogy a levegő hőmérséklete a feltöltőlevegő-hűtő kimenete után a gyártó által megadott érték  $\pm 5$  °C legyen. A levegőkimenet hőmérsékletét a gyártó által meghatározott helyen kell mérni. A teljes vizsgálat alatt a hűtőközeg áramlási sebessége szempontjából kijelölt ugyanazon pontot kell használni;
  - c) amennyiben a motor gyártója nyomáscsökkenési határértéket ad meg a feltöltőlevegő-hűtőrendszerhez, gondoskodni kell arról, hogy a feltöltőlevegő-hűtőrendszerben a gyártó által meghatározott motorállapot-értékek mellett bekövetkező nyomáscsökkenés a gyártó által megadott határértékek között legyen. A nyomáscsökkenést a gyártó által meghatározott helyeken kell mérni.

Amennyiben a névleges fordulatszám helyett az 5.2.5.1. pontban meghatározott MTS-t használják a vizsgálati ciklus elvégzéséhez, akkor a töltőlevegő hőmérsékletének beállításakor is használható ez a fordulatszám a névleges fordulatszám helyett.

A cél az, hogy a használat közbeni működésre jellemző kibocsátási eredmények szülessenek. Ha a helyes műszaki gyakorlat szerint az ebben a szakaszban előírt követelmények eredményeként a vizsgálat nem lenne reprezentatív (például a beszívott levegő túl lenne hűtve), akkor a jellemzőbb eredmények érdekében körütekintőbben kijelölt pontokat és meghatározott beállításokat is lehet alkalmazni a feltöltőlevegő nyomáscsökkenése, a hűtőfolyadék hőmérséklete és áramlási sebessége tekintetében.

6.3. Motorteljesítmény

6.3.1. A kibocsátásmérés alapja

A fajlagos kibocsátás mérésének alapja a korrigálás nélküli teljesítmény, az (EU) 2016/1628 rendelet 3. cikkének (23) bekezdésében szereplő meghatározás szerint.

6.3.2. Felszerelendő segédberendezések

A vizsgálatához a motor működéséhez szükséges segédberendezéseket a 2. függelék előírásai szerint fel kell szerelni a próbapadra.

Amennyiben a szükséges segédberendezések nem szerelhetők fel a vizsgálatához, az általuk felvett teljesítményt meg kell határozni, és le kell vonni a mért motorteljesítményből.

6.3.3. Eltávolítandó segédberendezések

Egyes, a motorra felszerelhető segédberendezéseket, amelyek meghatározása a nem közúti mozgó gép működésével függ össze, a vizsgálatához el kell távolítani.

Amennyiben a segédberendezéseket nem lehet eltávolítani, meg lehet határozni az általuk terheletlen állapotban felvett teljesítményt, és azt hozzá lehet adni a motorteljesítmény mért értékéhez (lásd a g) megjegyzést a 2. függelékben). Ha ez az érték nagyobb, mint a vizsgálati fordulatszámon mért legnagyobb teljesítmény 3 %-a, akkor azt a műszaki szolgálat igazolhatja. A segédberendezések által felvett teljesítménnyel módosítani kell a beállított értékeket és ki kell számolni a motor által a vizsgálati ciklus alatt végzett munkát a 7.7.1.3. vagy a 7.7.2.3.1. pontnak megfelelően.

#### 6.3.4. A segédberendezések teljesítményének meghatározása

A (segéd)berendezések által felvett teljesítményt csak akkor kell meghatározni, ha

a) ha a 2. függelék szerint szükséges (segéd)berendezések nincsenek felszerelve a motorra,

és/vagy

b) ha a 2. függelék szerint nem szükséges (segéd)berendezések fel vannak szerelve a motorra.

A (segéd)berendezések teljesítményértékeit és a (segéd)berendezések teljesítményének meghatározásához alkalmazott módszert a motor gyártójának a vonatkozó vizsgálati ciklusok teljes működési területére vonatkozóan meg kell adnia, és azokat a jóváhagyó hatóságnak jóvá kell hagynia.

#### 6.3.5. A motor ciklummunkája

A vonatkoztatási és tényleges ciklummunkát (lásd a 7.8.3.4. pontot) a motorteljesítmény alapján kell kiszámítani a 6.3.1. pontban leírtak szerint. Ebben az esetben a (6-7) egyenlet  $P_f$  és  $P_r$  értéke nulla,  $P$  pedig megegyezik a  $P_m$  értékkel.

Ha a szükséges (segéd)berendezések fel vannak szerelve a 6.3.2. és/vagy a 6.3.3. pont szerint, az általuk felvett teljesítménnyel helyesíteni kell minden pillanatnyi  $P_{m,i}$  ciklusteljesítmény-értéket a (6-8) egyenletet használva:

$$P_i = P_{m,i} - P_{f,i} + P_{r,i} \quad (6-7)$$

$$P_{AUX} = P_{r,i} - P_{f,i} \quad (6-8)$$

ahol:

$P_{m,i}$  a mért motorteljesítmény, kW

$P_{f,i}$  a vizsgálatához felszerelendő, de fel nem szerelt (segéd)berendezések által felvett teljesítmény, kW

$P_{r,i}$  a vizsgálatához leszerelendő, de felszerelt (segéd)berendezések által felvett teljesítmény, kW

#### 6.4. A motor által beszívott levegő

##### 6.4.1. Bevezetés

A motorra szerelt levegőbevezető rendszert kell használni vagy egy olyat, amely megfelel egy használatban lévő jellemző összeállításnak. Ez magában foglalja a feltöltőlevegő-hűtő rendszert és a kipufogógáz-visszavezetési rendszert.

##### 6.4.2. A beszívott levegő nyomásának korlátozása

Olyan szívórendszert vagy a vizsgálati laboratórium olyan rendszerét kell alkalmazni, amely a gyártó által a névleges fordulatszámmra és teljes terhelésre tiszta levegőszűrő mellett, megadott legnagyobb értékhez képest  $\pm 300$  Pa nyomástartományon belül tartja a beszívott levegő nyomását. Amennyiben ez a vizsgálati laboratórium levegőellátási rendszerének kialakítása miatt nem lehetséges, a gyártó által megadott értéket meg nem haladó nyomáskorlátozás megengedett a műszaki szolgálat előzetes jóváhagyásával. A nyomáskorlátozás statikus nyomáskülönbségét a gyártó által meghatározott helyen, valamint a fordulatszám és a nyomaték kijelölt pontjain kell mérni. Ha a gyártó nem határoz meg egy adott helyet, a nyomást a turbófeltöltőnek vagy a kipufogógáz-visszavezető rendszernek a levegőbevezető rendszerhez való csatlakozása előtt kell mérni.

Amennyiben a névleges fordulatszám helyett az 5.2.5.1. pontban meghatározott MTS-t használják a vizsgálati ciklus elvégzéséhez, akkor a beszívott levegő nyomáskorlátozásának beállításakor is használható ez a fordulatszám a névleges fordulatszám helyett.

#### 6.5. A motor kipufogórendszere

A motorra szerelt kipufogórendszert kell használni vagy egy olyat, amely megfelel egy használatban lévő jellemző összeállításnak. A kipufogórendszernek meg kell felelnie a 9.3. pontban a kipufogógáz kibocsátásából történő mintavételre megadott követelményeknek. Olyan motorkipufogó-rendszert vagy a vizsgálati laboratórium olyan rendszerét kell alkalmazni, amely a névleges fordulatszámhoz és teljes terheléshez tartozó legnagyobb kipufogógáznyomás-korlátozás 80–100 %-os tartományában tartja a kipufogógáz statikus ellennyomását. A kipufogógáz nyomásának korlátozása beállítható szelep használatával. Ha a kipufogógáz nyomásának maximális korlátozása 5 kPa vagy annál kevesebb, a kijelölt pont legfeljebb 1,0 kPa-lal haladhatja meg a maximumot. Amennyiben a névleges fordulatszám helyett az 5.2.5.1. pontban meghatározott MTS-t használják a vizsgálati ciklus elvégzéséhez, akkor a kipufogógáznyomás-korlátozás beállításakor is használható ez a fordulatszám a névleges fordulatszám helyett.

#### 6.6. Kipufogógáz-utókezelő rendszerrel felszerelt motor

Ha a motor nem közvetlenül a motorra szerelt kipufogógáz-utókezelő rendszerrel rendelkezik, akkor a kipufogócső átmérőjének az utókezelőt tartalmazó kibővülő csőszakasz előtt legalább négy csőátmérőnyi hosszon ugyanakkorának kell lennie, mint a gépjárműbe szerelt állapotban. A kipufogógáz-utókezelő rendszer távolságának a kipufogócsonk csatlakozó karimájától, illetve a turbótöltő kilépésétől azonosnak kell lennie a nem közúti mozgó gépekben alkalmazott konfigurációéval, vagy a gyártó által adott távolságspecifikációnak kell megfelelnie. Ha a gyártó előírja, a csövet szigetelni kell, hogy az utókezelő bemeneti hőmérséklete a gyártó által megadott tartományba essen. Amennyiben a gyártó más beszerelési követelményeket is megad, azoknak a vizsgálati összeállításnál is eleget kell tenni. A kipufogógáz-ellennyomást vagy -nyomáskorlátozást a 6.5. pont szerint kell beállítani. Változó kipufogógáznyomás-korlátozású kipufogógáz-utókezelő berendezéseknél a 6.5. pontban használt maximális kipufogógáz-korlátozás meghatározása a gyártó által megadott utókezelési feltételek (érlelési/öregedési és regenerációs/töltési szint) mellett történik. Az utókezelő házáat a mérés nélküli menetekhez és a motor jelleggörbéjének felvételéhez ki lehet szerelni, és helyettesíteni lehet egy hasonló házzal, amelyben inaktív katalizátortartó van.

A vizsgálati ciklusban mért szennyezőanyag-kibocsátásnak jellemzőnek kell lennie a tényleges használat közbeni szennyezőanyag-kibocsátásra. Reagens használatát igénylő kipufogógáz-utókezelő rendszerrel felszerelt motor esetében a vizsgálathoz használt összes reagensnek meg kell felelnie a gyártó által megadott előírásoknak.

A 6.6.2. pontban leírt időszakos (nem gyakori) regenerálású kipufogógáz-utókezelő rendszerrel felszerelt, NRE, NRG, IWP, IWA, RLR, NRS, NRSh, SMB és ATS kategóriájú motorok esetében a mért kibocsátásokat helyesbíteni kell a regenerálások figyelembevételével. Ilyen esetben az átlagos kibocsátás a regenerálás gyakoriságától is függ, mivel a vizsgálatok egy része a regenerálás közben történik. Azoknál az utókezelő rendszereknél, amelyek regenerálása folyamatos, vagy amelyek regenerálására a vonatkozó tranzienst (NRTC vagy LSI-NRTC) vizsgálati ciklus vagy RMC alatt legalább egyszer sor kerül a 6.6.1. pontnak megfelelően („folyamatos regenerálás”), nincs szükség egyedi mérési eljárásra.

#### 6.6.1. Folyamatos regenerálás

Folyamatos regenerálást alkalmazó kipufogógáz-utókezelő rendszer esetében a kibocsátásokat akkor kell mérni, amikor az utókezelő rendszer már stabilizálódott, hogy a kibocsátási viselkedés ismételtető legyen. A regenerálásnak a melegindításos NRTC, LSI-NRTC vagy NRSC során legalább egyszer meg kell történnie, és a gyártónak meg kell adnia azokat a szokásos feltételeket, amelyek között megtörténik a regenerálás (kormosodás, hőmérséklet, kipufogógáz ellennyomása stb.). A regeneráció folyamatos jellegének igazolására legalább az NRTC, az LSI-NRTC vagy az NRSC három melegindításos vizsgálati menetét kell elvégezni. A melegindításos NRTC esetében a motort fel kell melegíteni a 7.8.2.1. pontban leírtak szerint, melegen kell tartani a 7.4.2.1. pont b) alpontjában leírtak szerint, és el kell végezni az első melegindításos NRTC ciklust.

Az ezt követő melegindításos NRTC ciklusok a 7.4.2.1. pont b) alpontjában leírtak szerint végzett melegen tartás után indíthatók el. A vizsgálatok alatt fel kell jegyezni a kipufogógáz hőmérsékletét és nyomását (az utókezelő rendszer előtti és utáni hőmérséklet, a kipufogógáz ellennyomása stb.). A kipufogógáz-utókezelő rendszer akkor tekinthető elfogadhatónak, ha a gyártó által megadott feltételek a vizsgálat alatt megfelelő ideig fennállnak, és a mért kibocsátások számtani középéhez viszonyított szórása nem haladja meg a  $\pm 25\%$  vagy 0,005 g/kWh közül a nagyobbat.

## 6.6.2. Időszakos regenerálás

Ez a rendelkezés csak időszakos – a motor szokásos működése során jellemzően kevesebb mint 100 üzemóránként történő – regenerálású kipufogógáz-utókezelő rendszerrel felszerelt motorokra vonatkozik. Ezekre a motorokra a 6.6.2.4. pont szerinti felfelé vagy lefelé történő korrekcióhoz additív vagy multiplikatív tényezőket kell meghatározni („korrekciós tényező”).

A korrekciós tényezők vizsgálatára és kidolgozására csak egy vonatkozó tranziens (NRTC vagy LSI-NRTC) vizsgálati ciklusnál vagy RMC-nél van szükség. A kidolgozott tényezők alkalmazhatók a más vonatkozó vizsgálati ciklusokból, például a különálló NRSC-vizsgálatból származó eredményekre.

Amennyiben a tranziens (NRTC vagy LSI-NRTC) vizsgálati ciklusokból vagy RMC-ből nem állnak rendelkezésre megfelelő korrekciós tényezők, akkor a vonatkozó különálló NRSC vizsgálattal kell meghatározni a korrekciós tényezőket. A különálló NRSC-vel kidolgozott tényezők csak különálló NRSC ciklusokban alkalmazhatók.

Nem szükséges vizsgálatot végezni és korrekciós tényezőket kidolgozni RMC-k és különálló NRSC-k esetében is.

### 6.6.2.1. A korrekciós tényezők NRTC-, LSI-NRTC- vagy RMC-vizsgálatokkal történő meghatározására vonatkozó követelmény

A kibocsátásokat stabilizálódott utókezelő rendszerrel, legalább három melegindításos NRTC, LSI-NRTC vagy RMC során kell mérni, amelyek közül egy során bekövetkezik regenerálás, kettő során viszont nem. A regenerálásnak az NRTC, az LSI-NRTC vagy az RMC során legalább egyszer meg kell történnie regenerálási eseménnyel. Ha a regenerálás tovább tart egy NRTC, LSI-NRTC vagy RMC idejénél, NRTC-, LSI-NRTC- vagy RMC-vizsgálatokat kell végezni egymás után, és a kibocsátásokat folyamatosan mérni kell anélkül, hogy leállítanák a motort, amíg a regenerálás be nem fejeződik, és ki kell számítani a vizsgálatok átlagát. Ha a regenerálás bármelyik vizsgálat során befejeződik, akkor a vizsgálatot teljes egészében le kell folytatni.

A (6-10)–(6-13) egyenlet használatával kell meghatározni a megfelelő korrekciós tényezőt a teljes alkalmazandó ciklushoz.

### 6.6.2.2. A korrekciós tényezők különálló NRSC-vizsgálatokkal történő meghatározására vonatkozó követelmény

A stabilizált kipufogógáz-utókezelő rendszerrel kezdve a kibocsátásokat a vonatkozó különálló NRSC minden olyan vizsgálati üzemmódjában legalább három vizsgálati menettel kell mérni, amelyben a regenerálás feltételei teljesíthetők, egyet regenerálási eseménnyel, kettőt pedig anélkül. A részecskék mérését a 7.8.1.2. pont c) alpontjában leírt többszűrős módszerrel kell elvégezni. Ha a regenerálás elindult, de az adott vizsgálati üzemmód mintavételi időszakának végéig nem fejeződött be, a mintavételi időszakot a regenerálás befejeződéséig meg kell hosszabbítani. Amennyiben ugyanabban az üzemmódban több vizsgálati menetet végeznek el, az átlageredményt kell kiszámítani. Az eljárást mindegyik vizsgálati üzemmódban meg kell ismételni.

A megfelelő korrekciós tényezőt a (6-10)–(6-13) egyenlettel kell meghatározni a vonatkozó ciklus azon üzemmódjaihoz, amelyeknél regenerálás történik.

### 6.6.2.3. Az időszakos regenerálási korrekciós tényezők kidolgozásának általános eljárása

A gyártónak meg kell adnia azokat a szokásos feltételeket, amelyek között a regenerálás megtörténik (kormosodás, hőmérséklet, kipufogógáz-ellennyomás stb.). A gyártónak meg kell továbbá adnia a regenerálás gyakoriságát, azon vizsgálatok számával kifejezve, amelyek során bekövetkezik a regenerálás. A gyakoriság meghatározására szolgáló pontos eljárást a típusjóváahagyó vagy tanúsító hatóságnak a helyes műszaki gyakorlat alapján jóvá kell hagynia.

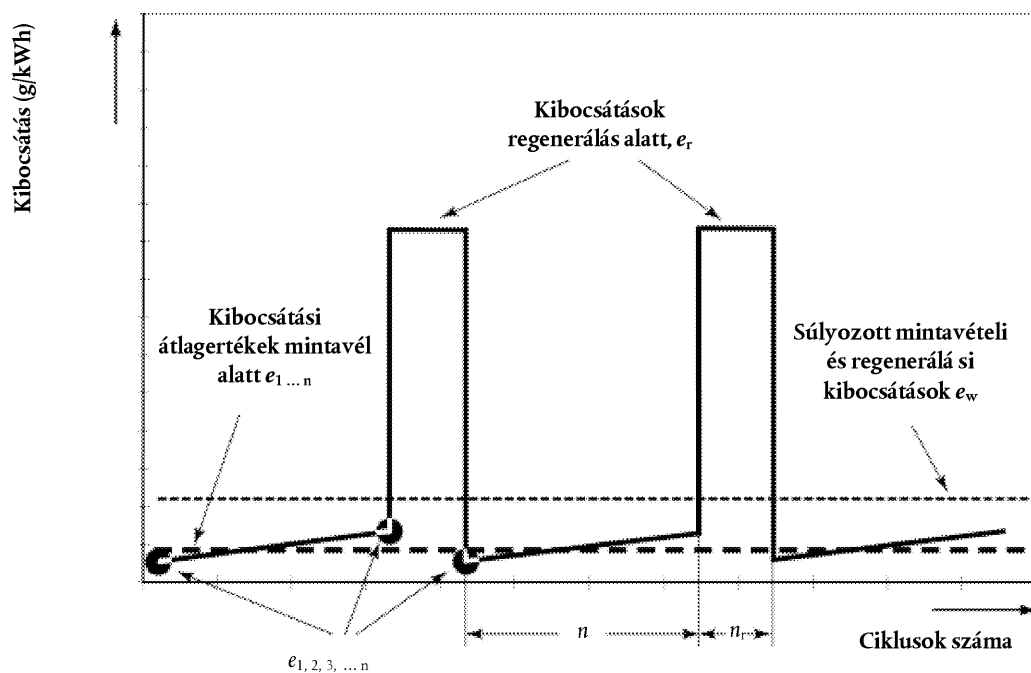
A regenerációs vizsgálathoz a gyártónak gondoskodnia kell egy terhelésnek már kitett kipufogógáz-utókezelő rendszerről. Regenerálás nem történhet ebben a motorkondicionálási szakaszban. További lehetőségként a gyártó a vonatkozó ciklus keretében egymást követő vizsgálatokat végezhet, hogy terhelés alá helyezze a kipufogógáz-utókezelő rendszert. A kibocsátást nem kell minden vizsgálat során mérni.

A regenerálási szakaszok közötti átlagos kibocsátásokat a vonatkozó ciklus közelítőleg egyenlő távolságra végzett vizsgálatainak számtani átlagával kell meghatározni. Legalább egy vonatkozó ciklust el kell végezni a regenerációs vizsgálat előtt, ahhoz a lehető legközelebbi időpontban, egy vonatkozó ciklust pedig közvetlenül utána.

A regenerációs vizsgálat során a regeneráció észleléséhez szükséges minden adatot fel kell jegyezni (CO-kibocsátás vagy NO<sub>x</sub>-kibocsátás, a kipufogógáz-utókezelő rendszer előtti és utáni hőmérséklet, a kipufogógáz ellennyomása stb.). A regenerálási folyamat alatt előfordulhat az előírt kibocsátási határértékek túllépése. A vizsgálati eljárás elvi felépítése a 6.1. ábrán látható.

6.1. ábra:

**Időszakos (nem gyakori) regenerálási rendszer  $n$  számú méréssel és  $n_r$  számú regenerálás alatti méréssel**



A 6.6.2.1. vagy a 6.6.2.2. pont szerint elvégzett vizsgálati menetekkel összefüggő átlagos fajlagos kibocsátást [g/kWh vagy #/kWh] a (6-9) egyenlet használatával kell súlyozni (lásd a 6.1. ábrát):

$$\bar{e}_w = \frac{n \cdot \bar{e} + n_r \cdot \bar{e}_r}{n + n_r} \quad (6-9)$$

ahol:

$n$  azon vizsgálatok száma, amelyek alatt nem következnek be regenerálás,

$n_r$  azon vizsgálatok száma, amelyek alatt regenerálás történik (legalább egy vizsgálat),

$\bar{e}$  olyan vizsgálat során bekövetkező átlagos fajlagos kibocsátás, amely alatt nem történik regenerálás [g/kWh vagy #/kWh],

$\bar{e}_r$  olyan vizsgálat során bekövetkező átlagos fajlagos kibocsátás, amely alatt regenerálás történik [g/kWh vagy #/kWh].

A gyártó választásának megfelelően és a helyes műszaki megítélés alapján az átlagos kibocsátást kifejező  $k_r$  regenerálási korrekciós tényező multiplikatív vagy additív módszerrel számítható ki az összes gáz-halmazállapotú szennyező anyagra, és ha van vonatkozó határérték, a részecskékre és a részecskeszámra a (6-10)–(6-13) egyenletekkel:

Multiplikatív

$$k_{ru,m} = \frac{e_w}{e} \quad (\text{felfelé módosító korrekciós tényező}) \quad (6-10)$$

$$k_{rd,m} = \frac{e_w}{e_r} \quad (\text{lefelé módosító korrekciós tényező}) \quad (6-11)$$

Additív

$$k_{ru,a} = e_w - e \quad (\text{felfelé módosító korrekciós tényező}) \quad (6-12)$$

$$k_{rd,a} = e_w - e_r \quad (\text{lefelé módosító korrekciós tényező}) \quad (6-13)$$

#### 6.6.2.4. A korrekciós tényezők alkalmazása

A felfelé módosító korrekciós tényezőkkel meg kell szorozni vagy növelni kell a mért kibocsátási értékeket minden olyan vizsgálat esetében, amely alatt nem történik regenerálás. A lefelé módosító korrekciós tényezőkkel meg kell szorozni vagy növelni kell a mért kibocsátási értékeket minden olyan vizsgálat esetében, amely alatt regenerálás történik. A regenerálás bekövetkezését oly módon kell azonosítani, hogy valamennyi vizsgálat során azonnal nyilvánvaló legyen. Amennyiben nem lehet regenerálást azonosítani, a felfelé módosító korrekciós tényezőt kell alkalmazni.

A VII. melléklet és a VII. melléklet fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátás kiszámításáról szóló 5. függelék tekintetében a regenerálási korrekciós tényező:

- alkalmazandó a súlyozott NRTC-, LSI-NRTC- és NRSC-vizsgálatok eredményeinek esetében, amennyiben teljes súlyozott ciklusra vonatkozóan határozzák meg;
- alkalmazandó a vonatkozó különálló NRSC azon üzemmódjainak eredményeire, amelyeknél a regenerálás a ciklus súlyozott kibocsátási eredményének kiszámítása előtt történik, amennyiben kifejezetten a vonatkozó különálló NRSC egyes üzemmódjaihoz határozzák meg. Ebben az esetben a többszűrős módszert kell használni a részecskék méréséhez;
- kiterjeszhető ugyanazon motorcsalád többi motorjára is;
- az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet IX. mellékletében leírtak szerint kiterjeszhető az ugyanabba az utókezelő rendszer szerinti más motorcsaládba tartozó más motorokra is, ha ezt a jóváhagyó hatóság a gyártó által szolgáltatott, a kibocsátások hasonlóságát alátámasztó műszaki információk alapján előzetesen jóváhagyja.

A következő lehetőségek közül lehet választani:

- a gyártó dönthet úgy, hogy egy vagy több motorcsalád (vagy összeállítás) esetében mellőzi a korrekciós tényezőket, mivel a regenerálás hatása kicsi, vagy mert a gyakorlatban nehezen meghatározható, hogy mikor történik a regenerálás. Ezekben az esetekben nem kell korrekciós tényezőt alkalmazni, és a gyártó felelős a kibocsátási határértékek betartásáért valamennyi vizsgálat során, függetlenül attól, hogy történik-e regenerálás vagy sem;
- a gyártó kérésére a jóváhagyó hatóság az a) alpontban leírtaktól eltérő módon is figyelembe veheti a regenerálásokat. Ez a lehetőség azonban csak nagyon ritkán előforduló eseményekre vonatkozik, amelyek esetében nem célszerű alkalmazni az a) alpontban leírt korrekciós tényezőket.



## 6.7. Hűtőrendszer

Olyan motorhűtő rendszert kell alkalmazni, amelynek elég nagy a teljesítménye ahhoz, hogy a gyártó által előírt szokásos üzemi hőmérsékleten tudja tartani a motort, beleértve a beszívott levegő, olaj, hűtőközeg, blokk és fej hőmérsékletét. Laboratóriumi kiegészítő hűtőket és ventilátorokat lehet használni.

## 6.8. Kenőolaj

A gyártó határozza meg a kenőolajat, amelynek kereskedelmi fogalomban kapható olajnak kell lennie; a vizsgálat során használt kenőolaj specifikációját fel kell jegyezni, és csatolni kell a vizsgálati eredményekhez.

## 6.9. A referencia-tüzelőanyagra vonatkozó előírások

A vizsgálatához használandó referencia-tüzelőanyagokat a IX. melléklet tartalmazza.

A tüzelőanyag hőmérsékletének meg kell felelnie a gyártó ajánlásainak. A tüzelőanyag hőmérsékletét a tüzelőanyag-befecskendező szivattyú bemeneténél kell mérni, vagy a gyártó által meghatározott helyen, és a mérés helyét fel kell jegyezni.

## 6.10. A forgattyúsházból származó kibocsátások

E szakasz az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletben meghatározott, „V. szakasz” szerinti kibocsátási határértékeknek megfelelő NRE, NRG, IWP, IWA, RLR, NRS, NRSh, SMB és ATS kategóriájú motorokra vonatkozik.

A forgattyúsházból közvetlenül a környezeti levegőbe jutó kibocsátásokat valamennyi kibocsátásvizsgálat során (fizikailag vagy matematikailag) hozzáadják a kipufogógáz-kibocsátáshoz.

Az ezzel a kivétellel élő gyártóknak úgy kell beszerelniük a motorokat, hogy a forgattyúsházból származó kibocsátást a mintavevő rendszerbe lehessen irányítani. E pont alkalmazásában a forgattyúsházból származó és a teljes folyamat során a kipufogógáz-utókezelő rendszer előtt a kipufogógázba kerülő kibocsátások nem tekintendők közvetlenül a környezeti levegőbe jutó kibocsátásoknak.

A nyitott forgattyúsházból származó kibocsátásokat kibocsátásmérési célból a következőképpen kell a kipufogórendszerbe irányítani:

- a) a csöveknek sima fallal kell rendelkezniük, elektromosan vezetőnek kell lenniük, és nem léphetnek reakcióba a forgattyúsházból származó kibocsátásokkal. A csöveknek a lehető legrövidebbnek kell lenniük;
- b) a forgattyúsház csövezésében a lehető legkevesebb hajlatnak kell lennie, a feltétlenül szükséges hajlatok sugarát pedig a lehető legnagyobbra kell alakítani;
- c) a laboratóriumi forgattyúsház kipufogó csövezésének teljesítenie kell a gyártónak a forgattyúsház ellen nyomására vonatkozó előírásait;
- d) a forgattyúsház kipufogócsövezése és a hígítatlan kipufogógáz találkozási pontjának az esetleges kipufogógáz-utókezelő rendszer után, az esetleges kipufogógáz-kibocsátás-korlátozás után, illetve kellő távolságra a mintavevő szondák előtt kell elhelyezkednie, így biztosítva, hogy a mintavétel előtt teljes legyen a keveredés a motor kipufogórendszerével. A forgattyúsház kipufogóba vezetett csövezésének be kell nyúlnia a kipufogórendszer szabad áramlásába a határfelületi hatás elkerülése és a keveredés elősegítése érdekében. A forgattyúsház kipufogócsövezésének kivezetése a hígítatlan kipufogógázhoz képest bármely irányba nézhet.

## 7. Vizsgálati eljárások

## 7.1. Bevezetés

E fejezet a vizsgált motorok fékmunkára vonatkoztatott fajlagos gáz-halmazállapotú és szilárd szennyezőanyag-kibocsátásának meghatározására szolgáló módszert írja le. A vizsgált motornak az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet IX. mellékletében meghatározott motorcsaládra vonatkozó alapmotor-összeállításnak kell lennie.

Egy laboratóriumi kibocsátásvizsgálat során a kibocsátásokat és egyéb paramétereket kell mérni a XVII. mellékletben ismertetett vizsgálati ciklusokban. A következő szempontokra tér ki:

- a) a kibocsátások mérésére szolgáló laboratóriumi összeállítások (7.2. pont);
- b) a vizsgálat előtti és utáni ellenőrzési eljárások (7.3. pont);
- c) a vizsgálati ciklusok (7.4. pont);
- d) az általános vizsgálati program (7.5. pont);
- e) a motor jelleggörbéjének felvétele (7.6. pont);
- f) a vizsgálati ciklus előállítása (7.7. pont);
- g) a vizsgálati ciklusok konkrét végrehajtási eljárása (7.8. pont).

## 7.2. A kibocsátásmérés elve

A fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátás méréséhez a motort a 7.4. pontban meghatározott vizsgálati ciklusokban kell üzemeltetni. A fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátás méréséhez meg kell határozni a kipufogógáz-kibocsátásban lévő szennyezőanyagok (CH, CO, NO<sub>x</sub> és részecskék) tömegét, a kipufogógáz-kibocsátásban lévő részecskék számát (vagyis a részecskeszámot), a CO<sub>2</sub> tömegét és a motor megfelelő munkáját.

### 7.2.1. Az összetevő tömege

Az egyes összetevők összmenyiségét a következő módszerek segítségével kell meghatározni a vonatkozó vizsgálati ciklus során:

#### 7.2.1.1. Folyamatos mintavétel

Folyamatos mintavétel esetén az összetevők koncentrációját folyamatosan mérik a hígítatlan vagy hígított kipufogógázban. Az adott összetevő áramának meghatározásához ezt a koncentrációt meg kell szorozni a (hígítatlan vagy hígított) kipufogógáz kibocsátási mintavételi ponton érvényes áramlási sebességével. Az összetevő kibocsátását a vizsgálati időköz alatt folyamatosan összegezni kell. Az összeg jelenti a kibocsátott összetevő teljes tömegét.

#### 7.2.1.2. Szakaszos mintavétel

Szakaszos mintavétel esetén folyamatosan kivonnak egy mintát a hígítatlan vagy hígított kipufogógázból, és azt későbbi mérések céljából tárolják. A kivont mintának arányosnak kell lennie a hígítatlan vagy hígított kipufogógáz áramlási sebességével. Szakaszos mintavételnek tekintendő például a hígított gáz-halmazállapotú kibocsátások zsákban vagy a részecskék (PM) szűrőn való összegyűjtése. A kibocsátás kiszámításának módszere elvben a következő: a szakaszos mintavételek koncentrációját meg kell szorozni azon kipufogógáz teljes tömegével vagy (hígítatlan vagy hígított) tömegáramával, amelyből a vizsgálati ciklus során kivonták. A szorzat a kibocsátott összetevő teljes tömegét vagy tömegáramát jelenti. A részecskék (PM) koncentrációjának kiszámításához az arányosan kivont kipufogógázból a szűrőre lerakódó részecskék (PM) mennyiségét el kell osztani a megszárt kipufogógáz mennyiségével.

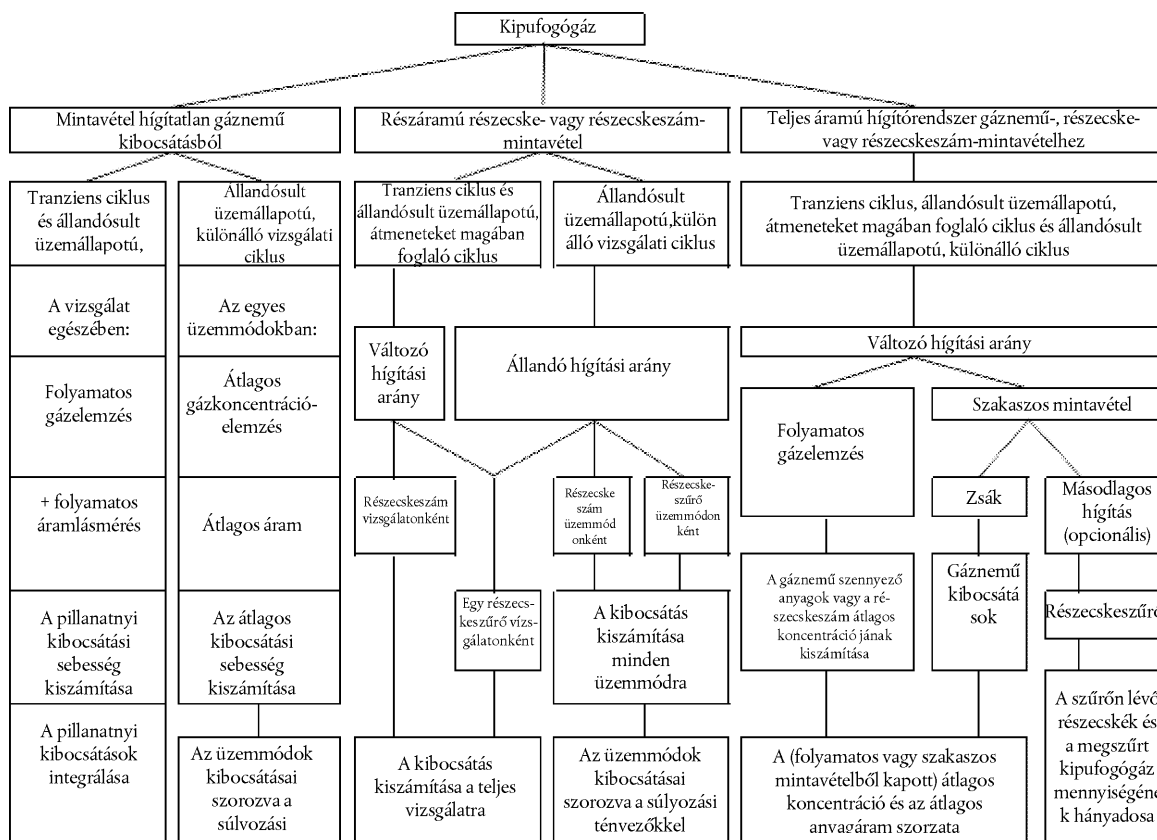
#### 7.2.1.3. Kombinált mintavétel

A folyamatos és a szakaszos mintavétel bármilyen kombinációja megengedett (pl. a részecskék szakaszos mintavétele és a gáz-halmazállapotú kibocsátások folyamatos mintavétele).

A 6.2. ábra a kibocsátások mérésére szolgáló vizsgálati eljárások két szempontját szemlélteti: a berendezések mintavevő vezetékai a hígítatlan és a hígított kipufogógázban, valamint a szennyezőanyag-kibocsátások kiszámításához szükséges műveletek az állandósult állapotú és a tranziens vizsgálati ciklusokban.

6.2. ábra:

## A kibocsátásmérésre szolgáló vizsgálati eljárások



Megjegyzés a 6.2. ábrához: A „részáramú részecske-mintavétel” kifejezés részáramú hígítást jelent, amelyben csak a hígítatlan kipufogógázból vesznek mintát állandó vagy változó hígítási arány mellett.

### 7.2.2. A munka meghatározása

A vizsgálati ciklus során a munkát úgy kell meghatározni, hogy a fordulatszám- és nyomatékértékeket összeszorozva ki kell számítani a motorteljesítmény pillanatnyi értékeit. A teljes munka meghatározásához integrálni kell a vizsgálati ciklus alatti motorteljesítmény-értékeket.

### 7.3. Ellenőrzés és kalibrálás

#### 7.3.1. Vizsgálat előtti eljárások

##### 7.3.1.1. Előkondicionálás

Stabil feltételek elérése érdekében a vizsgálati program elindítása előtt e pont szerint el kell végezni a mintavevő rendszer és a motor előkondicionálását.

A motor előkondicionálásának célja a kibocsátás és a kibocsátásszabályozás reprezentativitásának biztosítása a munkaciklus során, valamint a torzítás csökkentése a következő kibocsátásvizsgálathoz szükséges stabil feltételek elérése érdekében.

A kibocsátás mérhető az előkondicionálási ciklusok során, amennyiben előre meghatározott számú előkondicionálási ciklust végeznek el, és a mérőrendszert a 7.3.1.4. pontban foglalt követelmények szerint indították el. Az előkondicionálás mértékét az előkondicionálás indítása előtt a motorgyártónak kell meghatározni. Az előkondicionálást az alábbiak szerint kell elvégezni annak figyelembevételével, hogy az egyes előkondicionálási ciklusok megegyeznek a kibocsátásvizsgálathoz vonatkozó ciklusokkal.

#### 7.3.1.1.1. Előkondicionálás hidegindítós NRTC vizsgálati menethez

A motort legalább egy melegindítós NRTC elvégzésével kell előkondicionálni. A motort rögtön az egyes előkondicionálási ciklusok befejezése után le kell állítani, és az álló motort melegen kell tartani. A motort rögtön az utolsó előkondicionálási ciklus befejezése után le kell állítani, és el kell kezdeni a motor 7.3.1.2. pont szerint lehűtését.

#### 7.3.1.1.2. Előkondicionálás melegindítós NRTC vizsgálati menethez vagy LSI-NRTC-hez

Ez az alpont ismerteti az előkondicionálást, amelyet akkor kell elvégezni, amikor a hidegindítós NRTC nélküli melegindítós NRTC vagy az LSI-NRTC keretében kívánnak kibocsátási mintákat venni. A motort legalább egy melegindítós NRTC vagy LSI-NRTC elvégzésével kell előkondicionálni. A motort rögtön az egyes előkondicionálási ciklusok befejezése után le kell állítani, majd a lehető leghamarabb el kell indítani a következő ciklust. A következő előkondicionálási ciklust ajánlott a legutóbbi előkondicionálási ciklus befejezése után 60 másodpercen belül elindítani. Adott esetben a legutóbbi előkondicionálási ciklus után a megfelelő melegtartási (melegindítós NRTC) vagy lehűtési (LSI-NRTC) időszaknak kell következnie, mielőtt a motor elindítható a kibocsátásvizsgálathoz. Ha nincs melegen tartás vagy lehűtés, a kibocsátásvizsgálatot ajánlott a legutóbbi előkondicionálási ciklus befejezése után 60 másodpercen belül elindítani.

#### 7.3.1.1.3. Előkondicionálás különálló NRSC-hez

Az NRS-től és az NRSh-tól eltérő motorkategóriák esetében a motort be kell melegíteni és addig járatni, amíg a motor (a hűtővíz és a kenőolaj) hőmérséklete nem stabilizálódik a fordulatszám 50 %-án és a nyomaték 50 %-ával a D2., E2. vagy G. típusú, különálló NRSC vizsgálati ciklushoz, illetve nominális motorfordulatszámon és a nyomaték 50 %-ával a D2., E2. vagy G. típusú, különálló NRSC vizsgálati ciklushoz. A fordulatszám 50 %-át az 5.2.5.1. pont szerint kell kiszámítani olyan motoroknál, amelyeknél az MTS-t használják a vizsgálati fordulatszámok előállításához, illetve a 7.7.1.3. pont szerint minden egyéb esetben. A nyomaték 50 %-a az e fordulatszámon elérhető legnagyobb nyomaték 50 %-a. A kibocsátásvizsgálatot a motor leállítása nélkül kell elkezdni.

Az NRS és az NRSh motorkategóriák esetében a motort fel kell melegíteni a gyártó ajánlásainak megfelelően és a helyes műszaki gyakorlat alapján. Mielőtt elkezdődhetne a kibocsátási mintavétel, a motornak a megfelelő vizsgálati ciklus 1. üzemmódjában kell üzemelnie, amíg a hőmérséklete nem stabilizálódik. A kibocsátásvizsgálatot a motor leállítása nélkül kell elkezdni.

#### 7.3.1.1.4. Előkondicionálás RMC-hez

A motorgyártónak az alábbi a) vagy b) előkondicionálási program közül kell választania. A motort a kiválasztott program szerint kell előkondicionálni.

- a) A motort legalább az RMC második felének elvégzésével kell előkondicionálni a vizsgálati üzemmódok számától függően. A motor a ciklusok között nem állítható le. A következő ciklust (ideértve a kibocsátásvizsgálatot is) az egyes előkondicionálási ciklusok befejezése után a lehető leghamarabb el kell indítani. Ha lehetőség van rá, a következő ciklust ajánlott a legutóbbi előkondicionálási ciklus befejezése után 60 másodpercen belül elindítani.
- b) A motort be kell melegíteni és addig járatni, amíg a motor (a hűtővíz és a kenőolaj) hőmérséklete nem stabilizálódik a fordulatszám 50 %-án és a nyomaték 50 %-ával a D2., E2. vagy G. típusú RMC vizsgálati ciklushoz, illetve nominális motorfordulatszámon és a nyomaték 50 %-ával a D2., E2. vagy G. típusú RMC vizsgálati ciklushoz. A fordulatszám 50 %-át az 5.2.5.1. pont szerint kell kiszámítani olyan motoroknál, amelyeknél az MTS-t használják a vizsgálati fordulatszámok előállításához, illetve a 7.7.1.3. pont szerint minden egyéb esetben. A nyomaték 50 %-a az e fordulatszámon elérhető legnagyobb nyomaték 50 %-a.

#### 7.3.1.1.5. A motor lehűlése (NRTC)

Természetes lehűlés vagy kényszerhűtés alkalmazható. Kényszerhűtésnél a helyes műszaki gyakorlatnak megfelelően kell összeállítani azokat a rendszereket, melyek hűtőlevegőt fűjnek a motorra, hideg olajat szállítanak a motor kenőrendszerében, valamint hőt vonnak el a motorhűtő rendszerben lévő hűtőközegtől és a kipufogógáz-utókezelő rendszerből. Az utókezelő kényszerhűtése esetén addig nem szabad hűtőlevegőt alkalmazni, amíg a kipufogógáz-utókezelő rendszer le nem hűl a katalizátor aktiválási hőmérséklete alá. Tilos minden olyan hűtési eljárás, amely nem jellemző kibocsátást eredményez.

#### 7.3.1.2. A szénhidrogén-szennyeződés ellenőrzése

Ha feltételezhető, hogy a kipufogógáz-mérő rendszer lényeges mértékben szénhidrogénnel szennyezett, a szénhidrogén-szennyeződés nullázó gázzal ellenőrizhető, majd az eltérés helyesbíthető. Amennyiben ellenőrizni kell a mérőrendszer és a háttérszénhidrogén-rendszer szennyezettségének mértékét, az ellenőrzést az egyes vizsgálati ciklusok elindításától számított 8 órán belül el kell végezni. Az értékeket fel kell jegyezni a későbbi korrekcióhoz. Ezen ellenőrzés előtt el kell végezni a szivárgásvizsgálatot, és kalibrálni kell a lángionizációs érzékelős gázelemző készüléket.

#### 7.3.1.3. A mérőberendezések előkészítése mintavételhez

A kibocsátásból való mintavétel megkezdése előtt az alábbi lépéseket kell végrehajtani:

- a) a kibocsátásból való mintavétel előtt 8 órával a 8.1.8.7. pontban leírtak szerint szivárgásvizsgálatot kell végezni;
- b) szakaszos mintavétel esetén tiszta tárolóeszközöket kell csatlakoztatni, például légüres zsákokat vagy olyan szűrőket, amelyeknek megmérték a tárasúlyát;
- c) minden mérőberendezést a gyártó utasításainak és a műszaki szempontoknak megfelelően kell elindítani;
- d) el kell indítani a hígítórendszereket, a mintavevő szivattyúkat, a hűtőventilátorokat és az adatgyűjtő rendszert;
- e) a kívánt szinteknek megfelelően be kell állítani a mintaáramokat, szükség esetén kerülő alkalmazásával;
- f) a mintavevő rendszer hőcserélőit elő kell melegíteni vagy előre le kell hűteni a vizsgálatokra meghatározott üzemi hőmérsékleti tartományukra;
- g) a fűtött vagy hűtött alkatrészeket, például mintavevő vezetéseket, szűrőket, hűtőket és szivattyúkat hagyni kell, hogy üzemi hőmérsékletükön stabilizálódjanak;
- h) a kipufogógáz-hígító rendszer áramlását legalább 10 perccel a vizsgálati program elindítása előtt be kell kapcsolni;
- i) el kell végezni a gázelemző készülékek kalibrálását és a folyamatos gázelemző készülékek nullázását a következő, 7.3.1.4. pontban meghatározott eljárás szerint;
- j) a vizsgálati időközök elkezdése előtt az elektronikus számlálókat nullázni kell, vagy vissza kell állítani.

#### 7.3.1.4. A gázelemző-készülékek kalibrálása

Megfelelően kell megválasztani a gázelemző készülékek tartományait. Az automatikus és a kézi tartományváltóval ellátott kibocsátáselemző készülékek használata egyaránt megengedett. Tranziens (NRTC vagy LSI-NRTC) vizsgálati ciklus vagy RMC alatt, valamint a különálló NRSC-k végén, a gáz-halmazállapotú kibocsátásból való mintavétel ideje alatt a kibocsátáselemző készülékek tartományát nem szabad átkapcsolni. Ezenkívül a vizsgálati ciklus során nem kapcsolható át a gázelemző készülékek analóg műveleti erősítőjének (erősítőinek) erősítési tényezője sem.

Valamennyi folyamatos gázelemző készüléket olyan, a nemzetközi etalonnak megfelelő gázok felhasználásával kell nullázni, illetve mérőtartománya tekintetében kalibrálni, amelyek eleget tesznek a 9.5.1. pontban leírt követelményeknek. A lángionizációs érzékelős gázelemző készülékek mérőtartományát egyes szénszámhoz ( $C_1$ ) kell beállítani.

- 7.3.1.5. A részecskeszűrő előkondicionálása és tárasúlyának megmérése
- A részecskeszűrő előkondicionálásához és tárasúlyának megméréséhez a 8.2.3. pontban leírt eljárásokat kell követni.
- 7.3.2. Vizsgálat utáni eljárások
- A kibocsátásból való mintavétel befejezése után az alábbi lépéseket kell végrehajtani:
- 7.3.2.1. Az arányos mintavétel ellenőrzése
- Bármely arányos szakaszos mintavételnél, például zsákos mintáknál vagy részecskemintáknál, meg kell bizonyosodni arról, hogy az arányos mintavételre valóban a 8.2.1. pontban leírtak szerint került sor. Az egyszűrős módszerhez és a különálló állandósult üzemállapotú vizsgálati ciklushoz ki kell számítani a tényleges részecskesúlyozó tényezőt. A 8.2.1. pontban foglalt követelményeket nem teljesítő minták nem érvényesek.
- 7.3.2.2. A részecskék (PM) vizsgálat utáni kondicionálása és mérése
- A használt részecskeminta-szűrőket fedett vagy zárt tartályokba kell helyezni, vagy a szűrőtartókat le kell zárni a mintavevő szűrők környezeti szennyeződések elleni védelme érdekében. Az így védett használt szűrőt vissza kell vinni a részecskeszűrő-kondicionáló kamrába vagy helyiségbe. Ezután a részecskeminta-szűrőket a 8.2.4. pontban leírtak szerint kondicionálni kell és meg kell mérni a tömegüket. (A részecskeszűrő utólagos kondicionálására és teljes tömegének mérésére irányuló eljárások).
- 7.3.2.3. Szakaszosan mintavételezett gáz-halmazállapotú szennyező anyagok elemzése
- A lehető leghamarabb el kell végezni az alábbiakat:
- minden szakaszos gázelemző készüléket legkésőbb a vizsgálati ciklus befejezése után 30 perccel, vagy ha célszerű, a meleg tartás folyamán le kell nullázni, és mérőtartománya tekintetében kalibrálni kell, annak ellenőrzése érdekében, hogy a gázelemző készülékek továbbra is stabilak-e;
  - a hagyományos, gáz-halmazállapotú zsákos mintákat legkésőbb a melegindításos NRTC befejezése után 30 perccel vagy a meleg tartás folyamán elemezni kell;
  - a háttér-koncentráció meghatározásához használatos mintákat legkésőbb a melegindításos NRTC befejezése után 60 perccel elemezni kell.
- 7.3.2.4. Az eltolódás ellenőrzése
- A kipufogógáz mennyiségének meghatározása után a következőképpen ellenőrizni kell az eltolódást:
- a szakaszos és a folyamatos gázelemző készülékek esetében a gázelemző készülék nullázó gázzal való stabilizálása után fel kell jegyezni a gázelemző készülék középértékét. A stabilizálódási időbe beletartozhat a gázminta elemzőkészülékből való kiszellőztetésére és az elemzőkészülék válaszána figyelembevételére fordított idő is;
  - a gázelemző készülék mérőtartomány-kalibráló gázzal való stabilizálása után fel kell jegyezni a gázelemző készülék középértékét. A stabilizálódási időbe beletartozhat a gázminta elemzőkészülékből való kiszellőztetésére és az elemzőkészülék válaszána figyelembevételére fordított idő is;
  - ezeket az adatokat kell használni a hitelesítéshez és az eltolódás 8.2.2. pontban leírt korrigálásához.
- 7.4. Vizsgálati ciklusok
- Az EU-típusjóváhagyási vizsgálatot a megfelelő NRSC és adott esetben az NRTC vagy LSI-NRTC alkalmazásával kell elvégezni az (EU) 2016/1628 rendelet 23. cikkében és IV. mellékletében előírtaknak megfelelően. Az NRSC, az NRTC és az LSI-NRTC műszaki előírásait és jellemzőit a XVII. melléklet tartalmazza, a terhelési és fordulatszám-beállítások e ciklusokhoz való meghatározásának módszerét pedig az 5.2. pont.

#### 7.4.1. Állandósult üzemállapotú vizsgálati ciklusok

A XVII. melléklet 1. és 2. függelékének meghatározása szerint a nem közúti állandósult üzemállapotú vizsgálati ciklusok (NRSC) olyan különálló NRSC-k (működési pontok) sorozatai, amelyekben minden egyes működési ponthoz egy adott fordulatszám és egy adott nyomaték tartozik. Egy NRSC-ben a méréseket a gyártó előírásainak megfelelően felmelegített és üzemelő motorral kell elvégezni. Az NRSC a gyártó döntése szerint elvégezhető különálló NRSC-ként vagy RMC-ként a 7.4.1.1. és a 7.4.1.2. pontban foglaltak szerint. A kibocsátásvizsgálatot nem szükséges a 7.4.1.1. és a 7.4.1.2. pont szerint is elvégezni.

##### 7.4.1.1. Különálló NRSC-k

A különálló NRSC-k olyan melegindításos ciklusok, amelyek során a kibocsátásokat azt követően kezdik el mérni, hogy a motort a 7.8.1.2. pontban leírtak szerint beindították, az felmelegedett és üzemel. Mindegyik ciklus több, különböző fordulatszámú és terhelésű üzemmódból áll (minden egyes üzemmódhoz súlyozási tényező tartozik), amelyek a meghatározott motorkategória jellemző üzemi tartományainak felelnek meg.

##### 7.4.1.2. Átmeneteket magukban foglaló NRSC-k

Az átmeneteket magukban foglaló ciklusok (RMC) olyan melegindításos ciklusok, amelyek során a kibocsátásokat azt követően kezdik el mérni, hogy a motort a 7.8.2.1. pontban leírtak szerint beindították, az felmelegedett és üzemel. Az RMC során a próbapad vezérlőegysége folyamatosan ellenőrzi a motort. Az RMC során folyamatosan mérni kell a gáz-halmazállapotú és szilárd kibocsátásokat és mintát kell belőlük venni ugyanúgy, mint egy tranziens (NRTC vagy LSI-NRTC) vizsgálati ciklus alatt.

Az RMC az állandósult üzemállapotú vizsgálat pszeudotranziens módon történő elvégzéséhez szolgál módszerrel. Mindegyik RMC állandósult üzemállapotú üzemmódok sorozatából áll, köztük lineáris átmenettel. Az egyes üzemmódokban töltött relatív összeitartás és az azt megelőző átmenet megfelel a különálló NRSC-k súlyozásának. A két üzemmód közötti motorfordulatszám- és terhelésváltozást lineárisan kell vezérelni  $20 \pm 1$  másodperc alatt. Az üzemmódváltás ideje az új üzemmódhoz tartozik (az első üzemmód esetében is). Bizonyos esetekben az üzemmódokat nem ugyanabban a sorrendben hajtják végre, mint a különálló NRSC-eket, vagy a szélsőséges hőmérséklet-változások elkerülése érdekében felosztják őket.

#### 7.4.2. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok

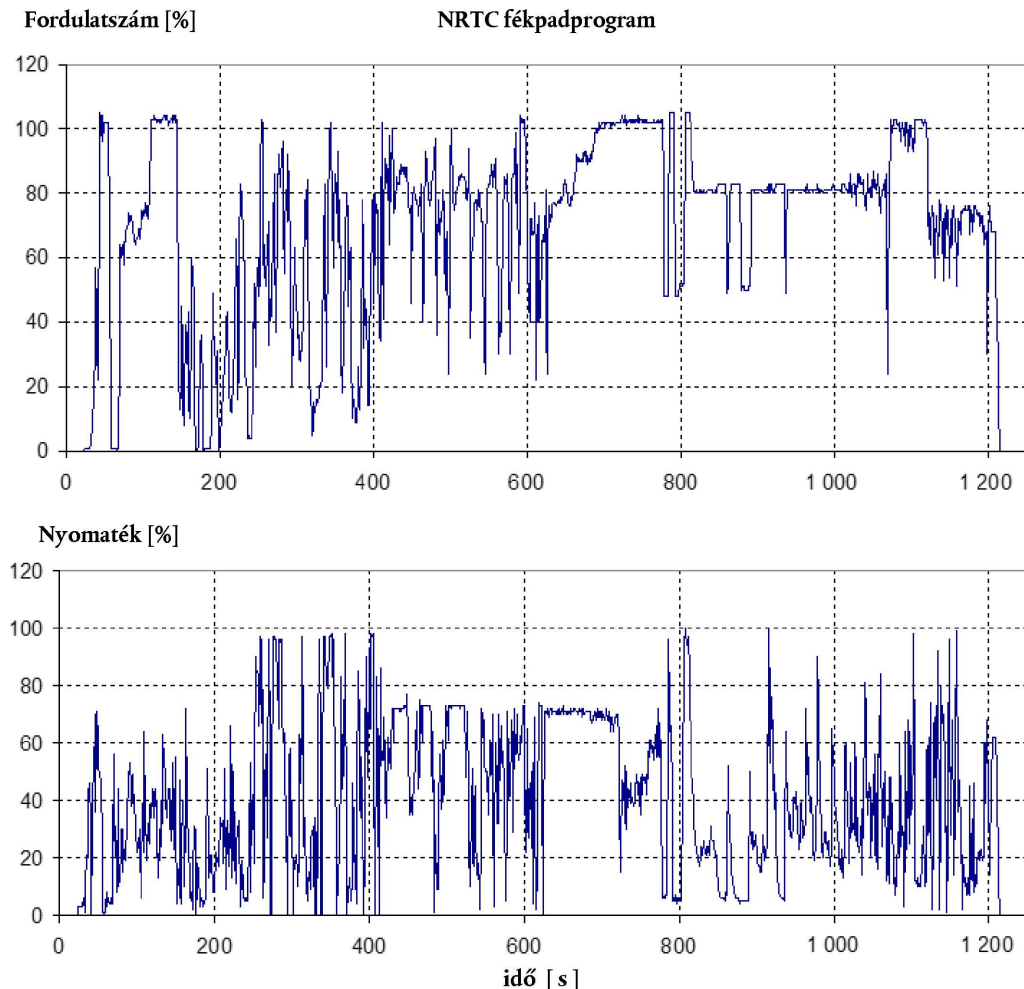
Az NRE kategóriájú motorokra vonatkozó nem közúti tranziens ciklust (NRTC) és az NRS kategóriájú nagy szikragyújtású motorokra vonatkozó nem közúti tranziens ciklust (LSI-NRTC) a XVII. melléklet 3. függeléké írja le normált fordulatszámú és nyomatékú értékek másodpercalapú sorozataként. Ahhoz, hogy el lehessen végezni a vizsgálatot a mérőállásban, a normált értékeket a motor jelleggörbéjében megállapított fajlagos fordulatszám- és nyomatékértékek alapján át kell számítani a nekik megfelelő referenciaértékekre. Ez a művelet a visszszámítás, az így kialakított vizsgálati ciklus pedig a vizsgált motor referencia NRTC vagy LSI-NRTC vizsgálati ciklusa (lásd a 7.7.2. pontot).

##### 7.4.2.1. Vizsgálati program NRTC esetében

A normált NRTC motorfékpadai ciklus menetének grafikus megjelenítése a 6.3. ábrán látható.

## 6.3. ábra:

## Az NRTC normált fékpadi ciklus menete



A NRTC-t az előkondicionálás (lásd a 7.3.1.1.1. pontot) befejeződése után kétszer kell elvégezni az alábbi eljárás szerint:

- a) hidegindítással, miután a motor és a kipufogógáz-utókezelő rendszerek szobahőmérsékletre hűltek a motor természetes lehűlése után, vagy hidegindítással, kényszerhűtés, valamint azt követően, hogy a motor, a hűtőközeg és az olaj, a kipufogógáz-utókezelő rendszerek és minden motorvezérlő eszköz 293 K és 303 K (20 °C és 30 °C) között stabilizálódott. A hidegindítás utáni kibocsátások mérését a hideg motor elindításával egyidejűleg meg kell kezdeni;
- b) a melegen tartási időszak rögtön a hidegindítási szakasz után kezdődik. A motort le kell állítani, és melegen tartással 20 ± 1 percen át kondicionálni kell a melegindítási vizsgálatra;
- c) a melegen tartás után azonnal el kell kezdeni a melegindítási vizsgálatot a motor megforgatásával. A kapcsolási jelcsúcsok elkerülése érdekében a melegen tartás vége előtt legalább 10 másodperccel be kell kapcsolni a gázelemző készülékeket. A kibocsátások mérését a melegindítási NRTC elindításával párhuzamosan, a motor megforgatását is beleértve, el kell kezdeni.

A g/kWh-ban kifejezett, fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátásokat az ebben a szakaszban meghatározott eljárások szerint kell meghatározni mind a hideg-, mind a melegindítási NRTC esetében. Az összetett súlyozott kibocsátások kiszámításában a hidegindítási vizsgálat eredményeit 10 %-os, a melegindítási vizsgálat eredményeit 90 %-os súllyal kell figyelembe venni a VII. mellékletben leírtak szerint.



#### 7.4.2.2. Vizsgálati program LSI-NRTC esetében

Az LSI-NRTC-t az előkondicionálás (lásd a 7.3.1.1.2. pontot) befejeződése után egyszer melegindításos vizsgálatként kell elvégezni az alábbi eljárás szerint:

- a) a motort el kell indítani, és a munkaciklus első 180 másodpercében járatni kell, majd 30 másodpercen át üresjáraton, terhelés nélkül kell működtetni. E bemelegítés során nem kell kibocsátást mérni;
- b) a 30 másodperces üresjárat szakasz leteltével el kell kezdeni a kibocsátásmérést, a motort pedig előlről (0 másodperctől) kezdve a teljes munkaciklus során kell üzemeltetni.

A g/kWh-ban kifejezett, fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátásokat a VII. mellékletben leírt eljárások szerint kell meghatározni.

Ha a motor a vizsgálat előtt már üzemelt, a helyes műszaki gyakorlat alapján hagyni lehet a motort annyira lehűlni, hogy a mért kibocsátások pontosan megfeleljenek a szobahőmérsékleten induló motorból származó kibocsátásoknak. Ha például a szobahőmérsékleten induló motor három perc alatt kétféle felmelegszik ahhoz, hogy zárt körű működésbe kezdjen, és elérje a teljes katalizátorkapacitást, akkor minimális motorhűtésre van szükség a következő vizsgálat elindítása előtt.

A motorbemelegítési eljárás a műszaki szolgálat előzetes beleegyezésével legfeljebb 15 perces működést foglalhat magában a munkaciklus során.

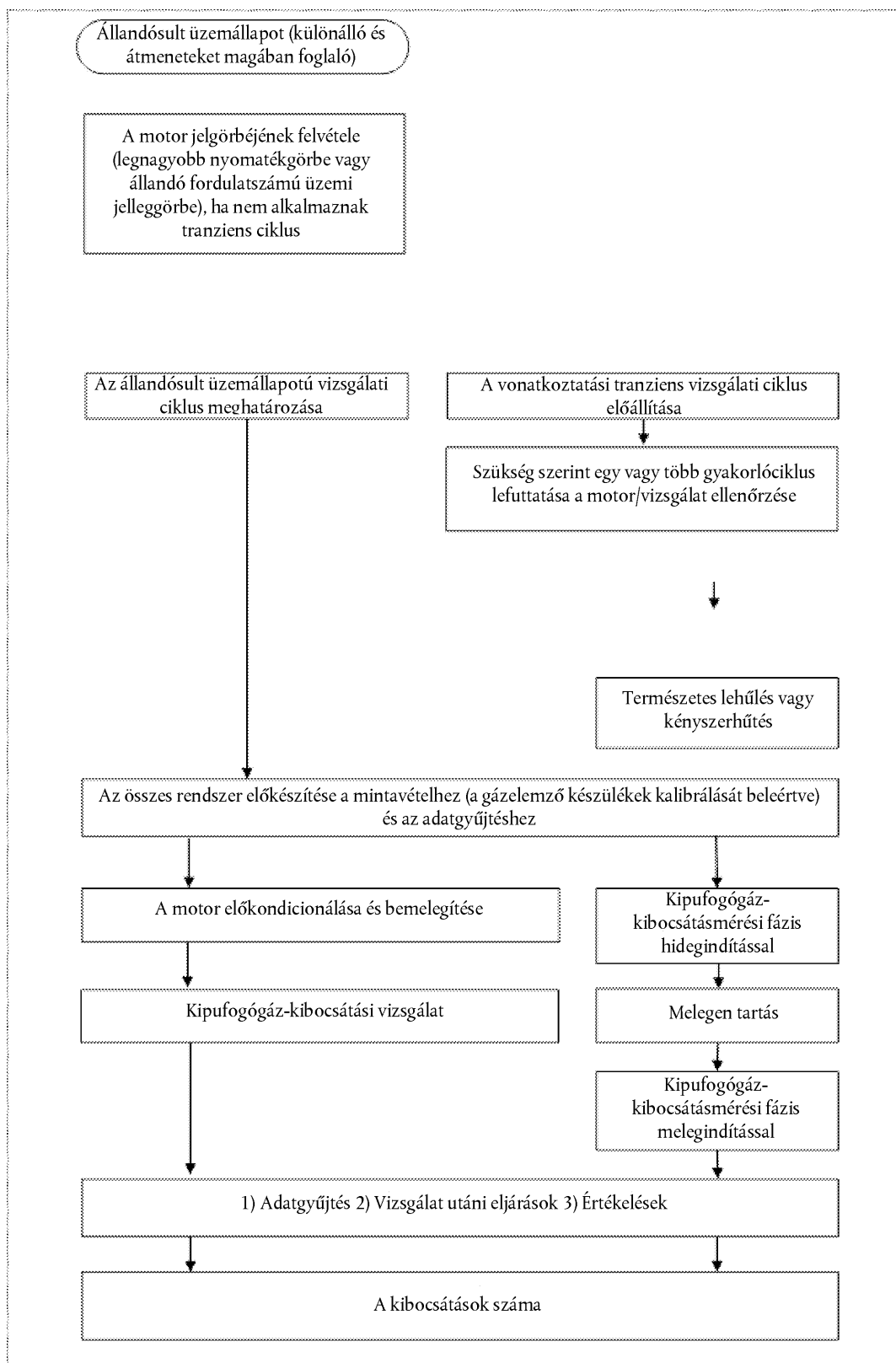
#### 7.5. Általános vizsgálati program

A motor kibocsátásainak méréséhez az alábbi lépéseket kell végrehajtani:

- a) a vizsgált motor vizsgálati fordulatszámát és vizsgálati terhelését (állandó fordulatszámú motorok esetében) a legnagyobb nyomaték mérésével, illetve (változó fordulatszámú motorok esetében) a legnagyobb nyomatékot a motor fordulatszámának függvényben ábrázoló görbe alapján kell meghatározni;
- b) a normált vizsgálati ciklusokat vissza kell számítani – a 7.5. pont előző, a) alpontjában már említett – (állandó fordulatszámú motorok esetében) a nyomaték, illetve (változó fordulatszámú motorok esetében) a fordulatszám és a nyomaték alapján;
- c) a motort, a berendezéseket és a mérőműszereket előre elő kell készíteni a következő kibocsátási vizsgálatához vagy vizsgálatosorozathoz (hideg- és melegindításos vizsgálat);
- d) a vizsgálatot megelőző eljárások végrehajtásával ellenőrizni kell egyes berendezések és gázelemző készülékek megfelelő működését. Minden gázelemző készüléket kalibrálni kell. Minden vizsgálat előtti adatot fel kell jegyezni;
- e) a motort a vizsgálati ciklus elején el kell indítani (NRTC ciklus) vagy folyamatosan üzemeltetni kell (állandósult állapotú és LSI-NRTC ciklus), és ezzel egy időben el kell indítani a mintavévi rendszereket;
- f) a kibocsátásokat és egyéb előírt paramétereket mérni kell és fel kell jegyezni a mintavétel ideje alatt (az NRTC, az LSI-NRTC és az RMC esetében) az egész vizsgálati ciklus alatt;
- g) a vizsgálatot követő eljárások végrehajtásával ellenőrizni kell egyes berendezések és gázelemző készülékek megfelelő működését;
- h) a részecskeszűrő(ke)t előkondicionálni kell, meg kell mérni (üres súly), terhelni kell, újra kondicionálni kell, ismét meg kell mérni (megnövekedett tömeg), majd a mintákat értékelni kell a vizsgálatot megelőző (7.3.1.5. pont) és a vizsgálatot követő eljárások (7.3.2.2. pont) szerint.
- i) A kibocsátási vizsgálat eredményeit értékelni kell.

A 6.4. ábra áttekintést nyújt arról, hogy milyen eljárásokat kell végrehajtani, ha a nem közúti mozgó gépekre és berendezésekre vonatkozó vizsgálati ciklusokat a motorok kipufogógáz-kibocsátásának mérésével együtt hajtják végre.

## 6.4. ábra:

**Vizsgálati program**

7.5.1. A motor elindítása és újraindítása

7.5.1.1. A motor indítása

A motor elindításához:

- a) a gyártó által a végfelhasználói utasításokban megadott ajánlások szerint sorozatgyártású indítómotort vagy légindító rendszert és egy megfelelően feltöltött akkumulátort, egy alkalmas energiaforrást vagy egy alkalmas sűrítettlevegő-forrást kell alkalmazni; vagy
- b) a motort a fékpad segítségével kell megforgatni, amíg el nem indul. A motort általában a működés közbeni megforgatási fordulatszám  $\pm 25\%$ -ával kell üzemeltetni, vagy nulláról lineárisan az alacsony üresjáratú fordulatszám mínusz  $100 \text{ min}^{-1}$  értékre kell növelni a fékpad sebességét, amíg be nem indul a motor.

A megforgatást a motor beindulása után 1 másodpercen belül be kell fejezni. Ha a motor 15 másodpercig tartó megforgatás után nem indul be, akkor a megforgatást abba kell hagyni, és meg kell állapítani, hogy a beindítás miért nem sikerült, kivéve, ha a végfelhasználói utasítások vagy a szerviz-/javítási kézikönyv ennél hosszabb megforgatási időt ad meg szokásosként.

7.5.1.2. A motor leállása

- a) ha a motor a hidegindításos NRTC során leáll, a vizsgálat nem érvényes;
- b) ha a motor a melegindításos NRTC során leáll, a vizsgálat nem érvényes. A motort a 7.4.2.1. pont b) alpontjában leírtak szerint be kell melegíteni, és a melegindításos vizsgálatot meg kell ismételni. Ilyenkor a hidegindításos vizsgálatot nem kell megismételni;
- c) ha a motor az LSI-NRTC ciklus végrehajtása során leáll, a vizsgálat nem érvényes;
- d) amennyiben a motor az NRSC (különálló vagy átmeneteket is magában foglaló) ciklus alatt bármikor leáll, a vizsgálatot érvénytelennek kell tekinteni, és a motorbemelegítéssel kezdve meg kell ismételni. Amennyiben a részecskeszámmérés többszűrős módszerrel történik (külön mintavételi szűrő minden egyes üzemmódhoz), a vizsgálatot úgy kell folytatni, hogy a motor hőmérsékletét az előző üzemmód hőmérsékletén stabilizálják, majd megkezdik a mérést abban az üzemmódban, amelyikben leállt a motor;

7.5.1.3 A motor működtetése

A kezelő lehet személy (kézi bevitel) vagy fordulatszám-szabályozó (automatikus bevitel), aki, illetve amely mechanikusan vagy elektronikusan jelzi a motorteljesítményt igénylő bevitelket. A bevitel történhet gyorsítópedállal vagy -jellel, gázszabályozó karral vagy jellel, tüzelőanyag-szabályozó karral vagy jellel, sebesség-szabályozó karral vagy jellel, vagy a fordulatszám-szabályozó beállítási pontjával vagy jelével.

7.6. A motor jelleggörbéjének felvétele

A motor jelleggörbéjének felvétele előtt a motort be kell melegíteni, és a bemelegítés vége felé legalább 10 percig a legnagyobb teljesítményen vagy a gyártó ajánlása és a helyes műszaki gyakorlat szerint kell üzemeltetni a motor hűtőközege és a kenőolaj hőmérsékletének stabilizálása érdekében. Miután a motor működése stabilizálódott, a jelleggörbét fel kell venni.

Amennyiben a gyártó az elektronikus vezérlőegység általi nyomatékjel-sugárzást kívánja használni az ezzel felszerelt motoroknál a használatban lévő motorok kibocsátásainak nyomon követéséről szóló (EU) 2017/655 felhatalmazáson alapuló rendelet szerinti, használat közbeni nyomonkövetési vizsgálatok elvégzése során, a 3. függelékben meghatározott ellenőrzést is végre kell hajtani a motor jelleggörbéjének felvételekor.

Az állandó fordulatszámú motorok kivételével a motor jelleggörbéjét a legnagyobb állásban lévő sebesség-szabályozó karral vagy fordulatszám-szabályozóval kell felvenni. A jelleggörbe szerinti legkisebb és legnagyobb fordulatszámok az alábbiak:

Legkisebb fordulatszám a jelleggörbe felvételéhez = melegindításos üresjáratú fordulatszám

A jelleggörbe szerinti legnagyobb fordulatszám =  $n_{hi} \times 1,02$ , illetve az, ahol a teljes terheléshez tartozó nyomaték nullára esik (amelyik kisebb).

ahol:

$n_{hi}$  a 2. cikk (12) bekezdésében meghatározott felső fordulatszám

Ha a legnagyobb fordulatszám nem biztonságos vagy nem reprezentatív (például nem szabályozott motorok esetében), a helyes műszaki gyakorlat alapján kell felvenni a jelleggörbét a legnagyobb biztonságos vagy a legnagyobb reprezentatív fordulatszámig.

#### 7.6.1. A motor jelleggörbéjének felvétele változó fordulatszámú NRSC-hez

A motor jelleggörbéjének változó fordulatszámú NRSC-hez való felvétele esetén (csak olyan motorok esetében, amelyeknek nem kell végrehajtaniuk az NRTC vagy az LSI-NRTC ciklust), a helyes műszaki gyakorlat alapján ki kell választani megfelelő számú, egymástól egyenletes távolságra lévő pontot. Minden ponton hagyni kell, hogy legalább 15 másodpercig stabilizálódjon a fordulatszám, illetve a nyomaték. Minden egyes ponton fel kell jegyezni az átlagos fordulatszámot és nyomatékot. Az átlagos fordulatszámot és nyomatékot ajánlott a legutóbbi 4–6 másodpercben rögzített adatok használatával kiszámítani. Az NRSC-vizsgálathoz használt fordulatszámok és nyomatékok meghatározásához lineáris interpolációt kell alkalmazni, ha szükséges. Ha a motoroknak az NRTC vagy az LSI-NRTC ciklust is végre kell hajtaniuk, akkor a motor NRTC ciklusbeli jelleggörbéje segítségével kell meghatározni az állandósult állapotok szerinti vizsgálati fordulatszámokat és nyomatékokat.

Ha a gyártó úgy dönt, a motor jelleggörbéjének felvétele a 7.6.2. pontban leírt eljárással is elvégezhető.

#### 7.6.2. A motor jelleggörbéjének felvétele NRTC és LSI-NRTC ciklushoz

A jelleggörbét a következő eljárással kell felvenni:

- a) a motorról le kell venni a terhelést, és üresjáratú fordulatszámon kell járattani;
  - i. az alacsonyfordulatszám-szabályozóval ellátott motorok esetében a kezelői parancsot a minimumra kell beállítani, a fékpad vagy más terhelő berendezés segítségével nulla nyomatékot kell elérni a motor elsődleges leadótengelyén, és hagyni kell, hogy a motor szabályozza a fordulatszámot. Ezt a melegítési üresjáratú fordulatszámot meg kell mérni;
  - ii. az alacsonyfordulatszám-szabályozóval nem rendelkező motorok esetében a fékpadot úgy kell beállítani, hogy nulla nyomatékot érjen el a motor elsődleges leadótengelyén, a kezelői parancsot pedig úgy kell beállítani, hogy a fordulatszámot a gyártó által megadott, legkisebb terhelés mellett lehetséges legalacsonyabb motorfordulatszámra (más néven a gyártó által megadott melegítési üresjáratú fordulatszámra) szabályozza;
  - iii. a gyártó által megadott alapjáratú nyomaték alkalmazható valamennyi változó fordulatszámú motornál (akár rendelkezik alacsonyfordulatszám-szabályozóval, akár nem), ha a nem nulla alapjáratú nyomaték jól reprezentálja a használatot;
- b) a kezelői parancsot a maximumra kell beállítani, a motor fordulatszámát pedig a melegítési üresjáratú fordulatszám és a melegítési üresjáratú fordulatszám 95 %-a között kell szabályozni. Olyan motorok esetében, amelyek referencia-munkaciklusainak legalacsonyabb fordulatszáma nagyobb, mint a melegítési üresjáratú fordulatszám, a jelleggörbe felvételét el lehet kezdeni a legalacsonyabb referencia-fordulatszám és annak 95 %-a között;
- c) a motor fordulatszámát  $8 \pm 1 \text{ min}^{-1}/\text{s}$  átlagos ütemben kell növelni, vagy a motor jelleggörbéjét a fordulatszám olyan folyamatos, állandó ütemű növelése mellett kell felvenni, amellyel 4–6 percig tart a legkisebb és a legnagyobb felvételi fordulatszám közötti átmenet. A jelleggörbe felvételéhez használt fordulatszám-tartomány a melegítési üresjáratú fordulatszám és annak 95 %-a között kezdődik, és a legnagyobb teljesítményt meghaladó legnagyobb fordulatszámon ér véget, amelynél a motor legnagyobb teljesítményének kevesebb mint 70 % éri el. Ha a legnagyobb fordulatszám nem biztonságos vagy nem reprezentatív (például nem szabályozott motorok esetében), a helyes műszaki gyakorlat alapján kell felvenni a jelleggörbét a legnagyobb biztonságos vagy a legnagyobb reprezentatív sebességig. A motor fordulatszámát és nyomatékát legalább 1 Hz gyakorisággal kell rögzíteni;
- d) ha a gyártó úgy véli, hogy a jelleggörbe felvételének fenti eljárása nem biztonságos vagy nem kellőképpen jellemző egy adott motorra, más eljárások is használhatók. Ezeknek az alternatív eljárásoknak is el kell érniük a fent leírt eljárásnak azt a célját, hogy a vizsgálati ciklusok minden fordulatszámára meg legyen határozva a legnagyobb rendelkezésre álló nyomaték. Az e szakaszban leírt jelleggörbe-felvételi eljárástól biztonsági okokból vagy a reprezentativitás miatt való eltéréseket, valamint azok indoklását a jóváhagyó hatóságnak jóvá kell hagynia. Fordulatszám-szabályozóval vagy turbófeltöltővel felszerelt motorok esetében a nyomatékgörbét semmi esetre sem lehet a fordulatszám folyamatos csökkentésével meghatározni;

- e) a motorok jelleggörbéjét nem kell minden egyes vizsgálati ciklus előtt felvenni. A motorok jelleggörbéjét akkor kell felvenni, ha:
- műszakilag úgy ítéltető meg, hogy a legutóbbi jelleggörbe-felvétel óta ésszerűtlenül hosszú idő telt el; vagy
  - a motoron olyan fizikai módosításokat vagy átállításokat végeztek, amelyek hatással lehetnek a motor működésére; vagy
  - a motor levegőbemenete közelében lévő légköri nyomás kívül esik a legutóbbi jelleggörbe-felvételkor rögzített érték  $\pm 5$  kPa tartományon.

#### 7.6.3. A motor jelleggörbéjének felvétele állandó fordulatszámú NRSC ciklushoz

a motor üzemeltethető sorozatgyártású, állandó fordulatszámú fordulatszám-szabályozóval vagy az állandó fordulatszámú fordulatszám-szabályozó modellezhető a motor fordulatszámának kezelői parancson alapuló irányítási rendszer általi szabályozásával. A fordulatszám-szabályozót szükség szerint egyidejű vagy fordulatszám-üzemelésen alapuló üzemmódban kell üzemeltetni.

##### 7.6.3.1. A D2. vagy E2. ciklussal vizsgált motorok névleges teljesítményének ellenőrzése

Az alábbi ellenőrzést kell elvégezni:

- a fordulatszámot fordulatszám-szabályozóval vagy a kezelő parancsai alapján, modellezett fordulatszám-szabályozóval szabályozva a motort a névleges fordulatszámon és teljesítménnyel kell üzemeltetni a stabil működés eléréséhez szükséges ideig;
- a nyomatékot addig kell növelni, ameddig a motor nem tudja tartani a szabályozott fordulatszámot. Az e ponton elért teljesítményt rögzíteni kell. Ezen ellenőrzés elvégzése előtt a gyártónak és az ellenőrzést végző műszaki szolgálatnak meg kell állapodnia az e pont elérésének biztonságos megállapítására szolgáló módszerről a fordulatszám-szabályozó jellemzői alapján. A b) alpont szerint rögzített teljesítmény 12,5 %-nál nagyobb mértékben nem haladhatja meg az (EU) 2016/1628 rendelet 3. cikkének (25) bekezdésében meghatározott névleges teljesítményt. Ezen érték túllépése esetén a gyártónak felül kell vizsgálnia a megadott névleges teljesítményt.

Ha a vizsgált motoron ez az ellenőrzés a motor vagy a fékpad károsodásának veszélye miatt nem végezhető el, akkor a gyártónak megalapozott bizonyítékokat kell bemutatnia a jóváhagyó hatóságnak arról, hogy a legnagyobb teljesítmény nem haladja meg 12,5 %-nál nagyobb mértékben a névleges teljesítményt.

##### 7.6.3.2. A jelleggörbe felvétele állandó fordulatszámú NRSC-hez

- a fordulatszámot fordulatszám-szabályozóval vagy a kezelő parancsai alapján, modellezett fordulatszám-szabályozóval szabályozva a motort legalább 15 másodpercig terhelés nélküli, szabályozott fordulatszámon kell üzemeltetni (magas fordulatszámon, nem alacsony alapláraton), kivéve, ha az adott motorral nem hajtható végre ez a feladat;
- a fékpad segítségével állandó ütemben növelni kell a nyomatékot. A jelleggörbe felvételét úgy kell elvégezni, hogy legalább 2 percig tartson a terhelés nélküli, szabályozott fordulatszámról a D2. vagy E2. ciklussal vizsgálandó motorok esetében a névleges teljesítményre, egyéb, állandó fordulatszámú vizsgálati ciklusok esetében pedig a legnagyobb nyomatékra való átmenet. A motor jelleggörbéjének felvétele során a tényleges fordulatszámot és nyomatékot legalább 1 Hz-es gyakorisággal fel kell venni;
- A más fordulatszámokra átváltható fordulatszám-szabályozóval felszerelt, állandó fordulatszámú motor esetében a vonatkozó összes állandó fordulatszámon meg kell vizsgálni a motort.

Állandó fordulatszámú motorok esetében a helyes műszaki gyakorlat alapján, a jóváhagyó hatóság beleegyezésével alkalmazhatók egyéb módszerek a nyomaték és a teljesítmény rögzítésére a meghatározott üzemi fordulatszám(ok)on.

Ha a D2. és az E2. ciklustól eltérő ciklusban vizsgált motorok esetében a legnagyobb nyomaték mért és megadott értékei is rendelkezésre állnak, akkor a mért nyomatékérték helyett a névleges értéket is lehet használni, ha a mért érték 95–100 %-os tartományába esik.

7.7. A vizsgálati ciklus előállítása

7.7.1. NRSC előállítása

E pont alapján kell előállítani azokat a motorfordulatszámokat és -terheléseket, amelyekkel a motort az állandósult üzemállapotú, különálló NRSC-k vagy az RMC-k során üzemeltetni kell.

7.7.1.1. Az NRSC vizsgálathoz használt fordulatszámok előállítása NRSC és NRTC vagy LSI-NRTC ciklusban is vizsgált motorok esetében

Az NRTC vagy LSI-NRTC ciklusban is vizsgált motorok esetében az 5.2.5.1. pontban meghatározott MTS-t kell 100 %-os fordulatszámként használni a tranziens és az állandósult üzemállapotú vizsgálatokhoz is.

Az MTS-t a közbenső fordulatszám 5.2.5.4. pont szerinti meghatározásakor kell a névleges fordulatszám helyett használni.

Az üresjárat fordulatszámot az 5.2.5.5. pont szerint kell meghatározni.

7.7.1.2. Az NRSC vizsgálathoz használt fordulatszámok előállítása csak NRSC ciklusban vizsgált motorok esetében

Tranziens (NRTC vagy LSI-NRTC) ciklusban nem vizsgált motorok esetében az 5.2.5.3. pontban meghatározott névleges fordulatszámot kell 100 %-os fordulatszámként használni.

A névleges fordulatszámot kell használni a közbenső fordulatszám 5.2.5.4. pont szerinti meghatározásához. Ha az NRSC százalékos értéként további fordulatszámokat ír elő, azokat a névleges fordulatszám százalékában kell kifejezni.

Az üresjárat fordulatszámot az 5.2.5.5. pont szerint kell meghatározni.

A műszaki szolgálat előzetes hozzájárulásával az e pont szerinti vizsgálati fordulatszámok előállításához az MTS is használható a névleges fordulatszám helyett.

7.7.1.3. NRSC-terhelés előállítása az egyes vizsgálati üzemmódokhoz

A kiválasztott vizsgálati ciklusok egyes vizsgálati üzemmódjai esetében a terhelés százalékos értékét a XVII. melléklet 1. vagy 2. függelékében szereplő megfelelő NRSC-táblázatból kell venni. E táblázatokban a százalékos terhelés a vizsgálati ciklustól függően teljesítményként vagy nyomatékként szerepel az 5.2.6. pont szerint és az egyes táblázatokhoz tartozó lábjegyzeteknek megfelelően.

Az adott vizsgálati fordulatszám melletti 100 % érték a 7.6.1., a 7.6.2., illetve a 7.6.3. pont szerint leképezett jelleggörbéből vett, teljesítményként (kW) kifejezett, mért vagy megadott érték lesz.

Az egyes vizsgálati módokhoz tartozó motorbeállításokat a (6-14) egyenlettel kell kiszámítani:

$$S = \left( (P_{\max} + P_{\text{AUX}}) \cdot \frac{L}{100} \right) - P_{\text{AUX}} \quad (6-14)$$

ahol:

S a fékpad beállítása, kW

$P_{\max}$  a vizsgálati fordulatszám, vizsgálati feltételek mellett megfigyelt vagy a (gyártó által megadott) névleges teljesítmény, kW

$P_{\text{AUX}}$  a segédberendezések által a meghatározott vizsgálati fordulatszám felvett, a (6-8) egyenletben (lásd a 6.3.5. pontot) meghatározott, kW-ban megadott összteljesítmény

L a nyomaték százalékos értéke

Meg lehet adni egy, a használatra jellemző melegindítási legkisebb nyomatékértéket, és ezt minden olyan terhelési pontnál fel lehet használni, amely egyébként ezen érték alatt lenne, ha a motortípus általában nem üzemel ezen legkisebb nyomatékérték alatt, például ha a motort egy olyan nem közúti mozgó géphez csatoloztatják, amely egy bizonyos legalacsonyabb nyomaték alatt nem üzemel.

Az E2. és a D2. ciklusokhoz a gyártónak kell megadnia a névleges teljesítményt, és annak értékét kell 100 %-os teljesítményként használni a vizsgálati ciklus előállításakor.

#### 7.7.2. Az NRTC- és LSI-NRTC-fordulatszám és -terhelés előállítása az egyes vizsgálati pontokon (visszaszámítás)

E pont alapján kell előállítani azokat a megfelelő motorfordulatszámokat és -terheléseket, amelyekkel a motort az NRTC vagy LSI-NRTC vizsgálatok során üzemeltetni kell. A XVII. melléklet 3. függelék normált alakban határozza meg az alkalmazandó vizsgálati ciklusokat. A normált vizsgálati ciklus %-ban kifejezett fordulatszám- és nyomatékértékpárok sorozatából áll.

A normált fordulatszám- és nyomatékértékeket a következő egyezmények szerint kell átalakítani:

- a normált fordulatszámot  $n_{ref}$  vonatkoztatási fordulatszámok sorozatává kell alakítani a 7.7.2.2. pont szerint;
- a normált nyomaték a 7.6.2. pont szerint előállított jelleggörbe szerint a megfelelő vonatkoztatási fordulatszámhoz tartozó nyomaték százalékában kifejezett érték. Ezeket a normált értékeket  $T_{ref}$  vonatkoztatási nyomatékértékek sorozatává kell alakítani a 7.7.2.3. pont szerint;
- az összetartozó egységekként kifejezett vonatkoztatási fordulatszám- és vonatkoztatási nyomatékértékeket összeszorozva kell kiszámítani a vonatkoztatási teljesítményértékeket.

##### 7.7.2.1. Fenntartva

##### 7.7.2.2. A motor fordulatszámának visszaszámítása

A motorfordulatszámot a (6-15) egyenlettel kell visszaszámítani:

$$n_{ref} = \frac{\%speed \times (MTS - n_{idle})}{100} + n_{idle} \quad (6-15)$$

ahol:

$n_{ref}$  a vonatkoztatási fordulatszám

MTS a legnagyobb vizsgálati fordulatszám

$n_{idle}$  az üresjárat fordulatszám

$\%speed$  a XVII. melléklet 3. függelékéből vett normált NRTC- vagy LSI-NRTC-fordulatszám értéke.

##### 7.7.2.3. A motor nyomatékának visszaszámítása

A XVII. melléklet 3. függelékében található fékpadprogramban szereplő nyomatékok az adott fordulatszámhoz tartozó legnagyobb nyomatékokra vannak normálva. A vonatkoztatási ciklus nyomatékértékeit a 7.6.2. pont szerint készített jelleggörbe segítségével kell visszaszámítani, a (6-16) egyenlettel:

$$T_{ref} = \frac{\%torque \cdot max.torque}{100} \quad (6-16)$$

a 7.7.2.2. pontban meghatározott megfelelő vonatkoztatási fordulatszámra.

ahol:

$T_{ref}$	a megfelelő vonatkoztatási fordulatszámhoz tartozó vonatkoztatási nyomaték
$max.torque$	a 7.6.2. pont szerint elvégzett motorjelleggörbe-felvételből vett, szükség esetén a 7.7.2.3.1. pont szerint kiigazított legnagyobb nyomaték a megfelelő vizsgálati fordulatszámon
<i>a nyomaték %-os értéke</i>	a XVII. melléklet 3. függelékéből vett normált NRTC- vagy LSI-NRTC-nyomaték értéke

a) Megadott legkisebb nyomaték

Meg lehet adni egy, a használatra jellemző legkisebb nyomatékértéket. Ha például a motort általában egy olyan nem közúti mozgó géphez csatlakoztatják, amely egy bizonyos legalacsonyabb nyomaték alatt nem üzemel, akkor a szóban forgó nyomatékot meg lehet adni, és mindazoknál a terhelési pontoknál felhasználni, amelyek egyébként ezen érték alatt lennének.

b) A motornyomaték korrekciója a kibocsátásvizsgálathoz felszerelt segédberendezések miatt

Amennyiben segédberendezéseket szereltek fel a 2. függelék szerint, akkor a 7.6.2. pont szerint elvégzett motorjelleggörbe-felvételből vett, a megfelelő vizsgálati fordulatszámra vonatkozó legnagyobb nyomatékot nem kell kiigazítani.

Ha a 6.3.2. vagy 6.3.3. pont szerint a vizsgálathoz felszerelendő segédberendezéseket nem építették be, vagy a vizsgálathoz eltávolítandó segédberendezéseket beépítve hagyták, a  $T_{max}$  értékét a (6-17) egyenlet szerint kell kiigazítani.

$$T_{max} = T_{map} - T_{AUX} \quad (6-17)$$

ahol:

$$T_{AUX} = T_r - T_f \quad (6-18)$$

ahol:

$T_{map}$  a 7.6.2. pont szerint elvégzett motorjelleggörbe-felvételből vett, kiigazítatlan legnagyobb nyomaték a megfelelő vizsgálati fordulatszámon

$T_f$  a felszerelendő, de a vizsgálathoz fel nem szerelt segédberendezések meghajtásához szükséges nyomaték

$T_r$  a vizsgálathoz eltávolítandó, de felszerelve hagyott segédberendezések meghajtásához szükséges nyomaték

7.7.2.4. Példa a visszaszámításra

Példaként az alábbi vizsgálati pontokat kell visszaszámítani:

*fordulatszám %-a* = 43 %

*nyomaték %-a* = 82 %

Ha adottak az alábbi értékek:

$$MTS = 2\,200 \text{ min}^{-1}$$

$$n_{idle} = 600 \text{ min}^{-1}$$

akkor:

$$n_{ref} = \frac{43 \cdot (2\,200 - 600)}{100} + 600 = 1\,288 \text{ min}^{-1}$$



A jelleggörbéből  $1\ 288\ \text{min}^{-1}$  fordulatszámnál  $700\ \text{Nm}$  legnagyobb nyomaték adódik, így:

$$T_{\text{ref}} = \frac{82 \times 700}{100} = 574\ \text{Nm}$$

7.8. Konkrét vizsgálati ciklus végrehajtása

7.8.1. Kibocsátásvizsgálati program különálló NRSC ciklushoz

7.8.1.1. A motor bemelegítése állandósult állapotú, különálló NRSC ciklusokhoz

El kell végezni a vizsgálat előtti eljárást a 7.3.1. pont szerint, beleértve a gázelemző készülék kalibrálását. A motort a 7.3.1.1.3. pont szerinti előkondicionálás szerint be kell melegíteni. E motorkondicionálási pont után azonnal megkezdődik a vizsgálati ciklus mérési része.

7.8.1.2. Különálló NRSC ciklus elvégzése

a) a vizsgálatot a vizsgálati ciklusra vonatkozóan megállapított üzemmódszámok növekvő sorrendjében kell elvégezni (lásd a XVII. melléklet 1. függelékét);

b) az egyes üzemmódok időtartama legalább 10 perc, kivéve, ha szikragyújtású motorokat vizsgálnak G1., G2. vagy G3. ciklusban, amely esetben mindegyik üzemmód időtartama legalább 3 perc. A motort minden üzemmódban legalább 5 percig stabilizálni kell, és a gáz-halmazállapotú kibocsátások, és ha van vonatkozó határérték, a részecskeszám esetében 1–3 percig kell mintát venni a kibocsátásokból az egyes üzemmódok végén, kivéve, ha szikragyújtású motorokat vizsgálnak G1., G2. vagy G3. ciklusban, amely esetben a kibocsátásokból legalább 2 percen át kell mintát venni a vonatkozó vizsgálati üzemmódban. A részecske-mintavevő pontosságának javítása érdekében hosszabb időn keresztül is lehet mintát venni;

az üzemmód időtartamát fel kell jegyezni és fel kell tüntetni a jegyzőkönyvben;

c) a részecske-mintavétel vagy egyszűrős, vagy többszűrős módszerrel történhet. Mivel a kétféle módszer eredményei némileg eltérhetnek egymástól, az eredményekkel együtt az alkalmazott módszert is fel kell jegyezni.

Az egyszűrős módszer esetén a vizsgálati ciklusban megadott üzemmódonkénti súlyozó tényezőt és a tényleges kipufogógáz-áramot kell a mintavétel során figyelembe venni, a mintaáram és/vagy a mintavételi idő megfelelő szabályozásával. A részecskeminta-vétel effektív súlyozó tényezőjének az adott üzemmód súlyozó tényezőjének  $\pm 0,005\ \%$ -os tartományában kell lennie;

a mintavételt az egyes üzemmódokban a lehető legkésőbb kell elvégezni. Az egyszűrős módszer esetében a részecske-mintavétel befejezésének  $\pm 5\ \text{s}$  tűréssel egybe kell esnie a gáz-halmazállapotú kibocsátások mérésének befejezésével. Az üzemmódonkénti mintavételi időnek legalább  $20\ \text{s}$ -nak kell lennie az egyszűrős és legalább  $60\ \text{s}$ -nak a többszűrős módszer esetében. Megkerülési lehetőséggel nem rendelkező rendszereknél az üzemmódonkénti mintavételi időnek legalább  $60\ \text{s}$ -nak kell lennie mind az egyszűrős, mind a többszűrős módszer esetén;

d) a motor fordulatszámát és terhelését, a beszívott levegő hőmérsékletét, a tüzelőanyag-áramot és adott esetben a levegő- vagy kipufogógáz-áramot minden üzemmódban ugyanolyan időközönként kell mérni, mint a gáz-halmazállapotú kibocsátások koncentrációit.

A számításához szükséges kiegészítő adatokat fel kell jegyezni;

e) amennyiben különálló NRSC ciklusban, egyszűrős módszer esetében a motor a mintavétel megkezdése után bármikor leáll, vagy a kibocsátás-mintavétel megszakad, a vizsgálatot érvénytelennek kell tekinteni, és a motorbemelegítéssel kezdve meg kell ismételni. Amennyiben a részecskeszámmérés többszűrős módszerrel történik (külön mintavételi szűrő minden egyes üzemmódban), a vizsgálatot úgy kell folytatni, hogy a motor hőmérsékletét az előző üzemmód hőmérsékletén stabilizálják, majd megkezdik a mérést abban az üzemmódban, amelyikben leállt a motor;

f) el kell végezni a vizsgálat utáni eljárásokat a 7.3.2. pont szerint.

### 7.8.1.3. Hitelességi kritériumok

Az adott állandósult állapotú vizsgálati ciklus minden egyes üzemmódja alatt a kezdeti átmeneti időszak után a mért fordulatszám nem térhet el a vonatkoztatási fordulatszámától  $\pm 1\%$ -nál vagy  $\pm 3 \text{ min}^{-1}$ -nél nagyobb mértékben attól függően, melyik a nagyobb, az alapjárat kivételével, amelynek a gyártó által megadott tűréshatárokon belül kell lennie. A mért nyomaték nem térhet el a vonatkoztatási nyomatéktól a vizsgálati fordulatszámon mért legnagyobb nyomaték  $\pm 2\%$ -ánál nagyobb mértékben.

### 7.8.2. Kibocsátásvizsgálati program RMC ciklushoz

#### 7.8.2.1. A motor bemelegítése

El kell végezni a vizsgálat előtti eljárást a 7.3.1. pont szerint, beleértve a gázelemző készülék kalibrálását. A motort a 7.3.1.1.4. pont szerinti előkondicionálás szerint be kell melegíteni. E motorkondicionálási eljárás után azonnal,  $20 \pm 1$  másodperc alatt lineárisan a vizsgálat első üzemmódjának megfelelő értékekre kell emelni a motor fordulatszámát és nyomatékát, ha azok még nincsenek beállítva a vizsgálat első üzemmódjához. Az emelés vége után 5–10 másodperccel meg kell kezdeni a vizsgálati ciklusbeli mérést.

#### 7.8.2.2. RMC ciklus elvégzése

A vizsgálatot a vizsgálati ciklusra vonatkozóan megállapított üzemmódszámok sorrendjében kell elvégezni (lásd a XVII. melléklet 2. függelékét). Ha nem áll rendelkezésre RMC a megadott NRSC-hez, a 7.8.1. pont szerinti különálló NRSC eljárást kell követni.

A motort minden üzemmódban az előírt ideig kell működtetni. Az egyik üzemmódból a másikba való átmenetet lineárisan,  $20 \text{ s} \pm 1$  másodperc alatt kell végrehajtani a 7.8.2.4. pontban előírt tűréseket követve.

RMC ciklusok esetében a vonatkoztatási fordulatszám- és nyomatékértékeket legalább 1 Hz gyakorisággal kell előállítani, és ezt a pontsorozatot kell a ciklus végrehajtásához használni. Az üzemmódok közötti átmenet során a visszaszámított vonatkoztatási fordulatszám- és nyomatékértékeket lineárisan kell az üzemmódok között emelni a vonatkoztatási pontok előállítására érdekében. Nem szabad a normált vonatkoztatási nyomatékértékeket lineárisan emelni az üzemmódok között, majd visszaszámítani. Ha a fordulatszám- és nyomatékemelés a motor nyomatékgörbéje feletti ponton halad keresztül, továbbra is az határozza meg a vonatkoztatási nyomatékokat, és a kezelői parancs a legnagyobb értékig mehet el.

A teljes RMC során (minden üzemmódban, az üzemmódok közötti átmeneteket is beleértve) mérni kell az egyes gáz-halmazállapotú szennyező anyagok koncentrációját, és ha van vonatkozó határérték, mintát kell venni a részecskékből és a részecskeszámból. A gáz-halmazállapotú szennyező anyagokat lehet mérni hígítatlanul vagy hígítva és a kapott értékeket folyamatosan fel lehet jegyezni; hígítás esetén használható zsákos mintavétel. A részecskemintát kondicionált tiszta levegővel fel kell hígítani. A teljes vizsgálati eljárás során egy mintát kell venni, és részecskék esetében egy részecske-mintavevő szűrőn kell elkülöníteni.

A fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátások kiszámításához a tényleges ciklusmunkát a teljes ciklus során mért tényleges motorteljesítmény integrálásával kell kiszámítani.

#### 7.8.2.3. A kibocsátásvizsgálati program

- az RMC-ciklus végrehajtását, a mintavételt a kipufogógázból, az adatrögzítést és a mért értékek integrálását egyidejűleg el kell kezdeni;
- a fordulatszámot és a nyomatékot a vizsgálati ciklus első üzemmódjának értékeire kell szabályozni;
- ha a motor az RMC-ciklus végrehajtása során leáll, a vizsgálat nem érvényes. A motort elő kell kondicionálni, és a vizsgálatot meg kell ismételni;

- d) az RMC-ciklus végén folytatni kell a mintavételt, kivéve a részecske-mintavételt, valamennyi rendszert üzemeltetve, hogy leteljen a rendszer válaszideje. Ezután minden mintavételt és adatrögzítést le kell állítani, beleértve a háttér-koncentrációk feljegyzését. Végezetül le kell állítani minden integráló eszközt, és a rögzített adatokban fel kell tüntetni a vizsgálati ciklus végét;
- e) el kell végezni a vizsgálat utáni eljárásokat a 7.3.2. pont szerint.

#### 7.8.2.4. Hitelességi kritériumok

Az RMC-vizsgálatokat a 7.8.3.3. és a 7.8.3.5. pontban leírt regresszióanalízis segítségével kell hitelesíteni. Az RMC-ciklusban megengedett tűréseket a 6.1. táblázat tartalmazza. Meg kell jegyezni, hogy az RMC-ciklus tűrései eltérnek a 6.2. táblázatban az NRTC-ciklusra megadott tűrésektől. Az 560 kW-nál nagyobb hasznos teljesítményű motorok vizsgálatának elvégzésekor a regressziós egyenes 6.2. táblázatban megadott tűrései és a 6.3. táblázat szerinti adatpont-törlések alkalmazhatók.

#### 6.1. táblázat

#### Az RMC-ciklus regressziós egyenesének tűrései

	Fordulatszám	Nyomaték	Teljesítmény
Az $x$ alapján becsült $y$ értékek szórása (SEE)	A névleges fordulatszám legfeljebb 1 %-a	A legnagyobb motor-nyomaték legfeljebb 2 %-a	A legnagyobb motorteljesítmény legfeljebb 2 %-a
Regressziós egyenes meredeksége, $a_1$	0,99 – 1,01	0,98 – 1,02	0,98 – 1,02
Determinációs együttható, $r^2$	legalább 0,990	legalább 0,950	legalább 0,950
a regressziós egyenes állandója (az egyenes és az $y$ tengely metszéspontja), $a_0$	A névleges fordulatszám $\pm 1$ %-a	$\pm 20$ Nm vagy a legnagyobb nyomaték $\pm 2$ %-a, attól függően, hogy melyik a nagyobb	$\pm 4$ kW vagy a legnagyobb teljesítmény $\pm 2$ %-a, attól függően, hogy melyik a nagyobb

Ha az RMC-vizsgálatot nem tranziens vizsgálati próbapadon végzik, és a fordulatszám- és nyomatékértékek nem állnak rendelkezésre másodpercenként, a következő hitelességi kritériumokat kell alkalmazni.

A 7.8.1.3. pont adja meg az egyes üzemmódokban a fordulatszám- és nyomatéktűrésre vonatkozó követelményeket. Az RMC vizsgálat állandósult állapotú üzemmódjai közötti 20 másodperces lineáris fordulatszám- és lineáris nyomatékátmenetek esetében (7.4.1.2. pont) az alábbi fordulatszám- és terheléstűréseket kell alkalmazni az emelkedésre:

- a) gondoskodni kell arról, hogy a fordulatszám lineárisan emelkedjen a névleges fordulatszám  $\pm 2$  %-ának megfelelő tűréssel;
- b) gondoskodni kell arról, hogy a nyomaték lineárisan emelkedjen a névleges fordulatszámhoz tartozó legnagyobb nyomaték  $\pm 5$  %-ának megfelelő tűréssel.

#### 7.8.3. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok

Az NRTC és az LSI-NRTC ciklust a vonatkoztatási fordulatszámokra és nyomatékokra vonatkozó utasításokat egymás után végrehajtva kell lefuttatni. A fordulatszámra és nyomatékokra vonatkozó utasításokat legalább 5 Hz gyakorisággal kell adni. Mivel a vonatkoztatási vizsgálati ciklus 1 Hz gyakorisággal van megadva, a fordulatszámra és nyomatékokra vonatkozó köztes utasításokat lineáris interpolációval kell meghatározni a ciklus meghatározásakor előállított vonatkoztatási nyomatékértékekből.

A melegítési üresjárat fordulatszámhoz közeli kis visszaszámított fordulatszámértékek beindíthatják az alacsony fordulatszámú üresjárat fordulatszám-szabályozót, és a motor nyomatéka meghaladhatja a vonatkoztatási nyomatékot, noha a kezelői utasítás a legalacsonyabb értékre vonatkozik. Ilyen esetekben ajánlott úgy szabályozni a próbapadot, hogy a vonatkoztatási fordulatszám helyett a vonatkoztatási nyomatéknak adjon elsőbbséget, és hagyja, hogy a motor szabályozza a fordulatszámot.

Hidegindítási feltételek mellett a motorok emelt alapjáratú berendezést alkalmazhatnak a motor és a kipufogógáz-utókezelő rendszer gyors felmelegítésére. Ilyen feltételek mellett a nagyon alacsony normált fordulatszámokból az említett magasabb üresjáratú fordulatszám alatti vonatkoztatási fordulatszámok adódnak. Ebben az esetben ajánlott úgy szabályozni a próbapadot, hogy a vonatkoztatási nyomatékknak adjon elsőbbséget, és hagyja, hogy a motor szabályozza a fordulatszámot, ha a kezelői utasítás a legalacsonyabb értékre vonatkozik.

A kibocsátásvizsgálat során legalább 1 Hz gyakorisággal, de lehetőleg inkább 5 Hz vagy 10 Hz gyakorisággal rögzíteni kell a vonatkoztatási fordulatszám- és nyomatékértékeket, valamint a visszacsatolási fordulatszám- és nyomatékértékeket. A nagyobb adatrögzítési gyakoriság azért fontos, mivel segít csökkenteni a vonatkoztatási és a mért visszacsatolási fordulatszám- és nyomatékértékek közötti időeltolódás torzító hatását.

A vonatkoztatási és visszacsatolt fordulatszám- és nyomatékértékeket kisebb (akár 1 Hz-es) gyakorisággal is lehet rögzíteni, ha az értékek rögzítése közötti időközök átlagértékeit is feljegyzik. Az átlagértékeket a legalább 5 Hz gyakorisággal frissített visszacsatolt értékek alapján kell kiszámítani. E rögzített értékek segítségével kell kiszámítani a ciklushitelesítési statisztikákat és az összes munkát.

#### 7.8.3.1. NRTC vizsgálati ciklus végrehajtása

El kell végezni a vizsgálat előtti eljárásokat a 7.3.1. pont szerint, beleértve az előkondicionálást, lehűlést és a gázelemző készülék kalibrálását.

A vizsgálatot a következőképpen kell elkezdni:

A vizsgálati programot közvetlenül azután el kell kezdeni, hogy a motor hidegindítós NRTC-vizsgálat esetén a 7.3.1.2. pontban meghatározott hideg állapotban, vagy melegindítós NRTC vizsgálat esetén melegen tartott állapotban beindult. A 7.4.2.1. pontban megadott eljárást kell követni.

Az adatok naplózását, a kipufogógázból való mintavételt és a mért értékek integrálását a motor indításakor egyidejűleg el kell kezdeni. A vizsgálati ciklust a motor beindulásakor el kell kezdeni, és a XVII. melléklet 3. függelékben található ütemterv szerint kell végrehajtani.

A ciklus végén folytatni kell a mintavételt, valamennyi rendszert üzemeltetve, hogy leteljen a rendszer válaszüzeje. Ezután minden mintavételt és adatrögzítést le kell állítani, beleértve a háttér-koncentrációk feljegyzését. Végezetül le kell állítani minden integráló eszközt, és a rögzített adatokban fel kell tüntetni a vizsgálati ciklus végét.

El kell végezni a vizsgálat utáni eljárásokat a 7.3.2. pont szerint.

#### 7.8.3.2. Az LSI-NRTC vizsgálati ciklus végrehajtása

El kell végezni a vizsgálat előtti eljárásokat a 7.3.1. pont szerint, beleértve az előkondicionálást és a gázelemző készülék kalibrálását.

A vizsgálatot a következőképpen kell elkezdni:

A vizsgálatot a 7.4.2.2. pontban megadott eljárás szerint kell megkezdeni.

Az adatok naplózását, a kipufogógázból való mintavételt és a mért értékek integrálását az LSI-NRTC vizsgálati ciklussal egyidejűleg kell elkezdni a 7.4.2.2. pont b) alpontjában előírt 30 másodperces üresjáratú szakasz letelével. A vizsgálati ciklust a XVII. melléklet 3. függelékben található ütemterv szerint kell végrehajtani.

A ciklus végén folytatni kell a mintavételt, valamennyi rendszert üzemeltetve, hogy leteljen a rendszer válaszüzeje. Ezután minden mintavételt és adatrögzítést le kell állítani, beleértve a háttér-koncentrációk feljegyzését. Végezetül le kell állítani minden integráló eszközt, és a rögzített adatokban fel kell tüntetni a vizsgálati ciklus végét.

El kell végezni a vizsgálat utáni eljárásokat a 7.3.2. pont szerint.

## 7.8.3.3. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok ciklushitelességi kritériumai

Egy vizsgálat érvényességének ellenőrzéséhez az e pontban található ciklushitelesítési kritériumokat kell alkalmazni a fordulatszám, nyomaték, teljesítmény és összes munka vonatkoztatási és visszacsatolt értékeire.

## 7.8.3.4. A ciklusban végzett munka kiszámítása

A ciklusmunka kiszámítása előtt ki kell hagyni a motorindítás alatt rögzített fordulatszám- és nyomatékértékeket. A negatív nyomatékértékű pontokat úgy kell tekinteni, hogy ott a munka értéke nulla. A  $W_{act}$  tényleges ciklusmunkát (kWh) a motor visszacsatolt fordulatszám- és nyomatékértékei alapján kell kiszámítani. A  $W_{ref}$  vonatkoztatási ciklusmunkát (kWh) a motor vonatkoztatási fordulatszám- és nyomatékértékei alapján kell kiszámítani. A  $W_{act}$  tényleges ciklusmunkát a  $W_{ref}$  vonatkoztatási ciklusmunkával való összehasonlításhoz és a fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátás (lásd a 7.2. pontot) kiszámításához kell használni.

A  $W_{act}$  értékének a  $W_{ref}$  85 %-a és 105 %-a közötti tartományba kell esnie.

## 7.8.3.5. Hitelesítő statisztika (lásd a VII. melléklet 2. függelékét)

Ki kell számítani a fordulatszám, nyomaték és teljesítmény vonatkoztatási és visszacsatolt értékei közötti lineáris regressziót.

A vonatkoztatási és a visszacsatolt ciklusértékek közötti időeltolódás torzító hatásának csökkentése érdekében a motorfordulatszám és -nyomaték teljes visszacsatolási jelsorozatát időben el lehet tolni előre vagy hátra a vonatkoztatási fordulatszám és nyomaték jelsorozatához képest. A visszacsatolt értékek jeleinek eltolása esetén mind a fordulatszámot, mind a nyomatékot azonos mértékben és irányban kell eltolni.

A legkisebb négyzetek módszerét kell alkalmazni a (6-19) regresszióegyenlettel:

$$y = a_1 x + a_0 \quad (6-19)$$

ahol:

$y$  a fordulatszám ( $\text{min}^{-1}$ ), nyomaték (Nm) vagy teljesítmény (kW) visszacsatolt értéke

$a_1$  a regressziós egyenes meredeksége

$x$  a fordulatszám ( $\text{min}^{-1}$ ), nyomaték (Nm) vagy teljesítmény (kW) vonatkoztatási értéke

$a_0$  a regressziós egyenes és az  $y$  tengely metszéspontja

A regressziós egyenesekre a VII. melléklet 3. függeléke szerint kell kiszámítani az  $x$  alapján becsült  $y$  értékek szórását ( $SEE$ ) és a determinációs együtthatót ( $r^2$ ).

Az elemzést ajánlott 1 Hz gyakorisággal végezni. Ahhoz, hogy a vizsgálatot hitelesnek lehessen tekinteni, teljesülniük kell az e szakasz 6.2. táblázatában meghatározott feltételeknek.

## 6.2. táblázat

## A regressziós egyenes tűrései

	Fordulatszám	Nyomaték	Teljesítmény
Az $x$ alapján becsült $y$ értékek szórása ( $SEE$ )	a legnagyobb vizsgálati fordulatszám legfeljebb 5,0 %-a	a jelleggörbe szerinti legnagyobb nyomaték legfeljebb 10,0 %-a	a jelleggörbe szerinti legnagyobb teljesítmény legfeljebb 10,0 %-a
Regressziós egyenes meredeksége, $a_1$	0,95 – 1,03	0,83 – 1,03	0,89 – 1,03

	Fordulatszám	Nyomaték	Teljesítmény
Determinációs együttható, $r^2$	legalább 0,970	legalább 0,850	legalább 0,910
a regressziós egyenes állandója (az egyenes és az y tengely metszéspontja), $a_0$	az alapjárat legfeljebb 10 %-a	$\pm 20$ Nm vagy $\pm$ a legnagyobb nyomaték $\pm 2$ %-a, attól függően, hogy melyik a nagyobb	$\pm 4$ kW vagy a legnagyobb teljesítmény $\pm 2$ %-a, attól függően, hogy melyik a nagyobb

Kizárólag regressziós célokból a regressziószámítás elvégzése előtt a 6.3. táblázatban jelölt helyeken a pontok törlése engedélyezett. A ciklusmunka és a kibocsátások kiszámításánál azonban ezeket az adatpontokat nem szabad elhagyni. Az alapjáratú adatpont az a pont, ahol a normált vonatkoztatási nyomaték 0 % és a normált vonatkoztatási fordulatszám 0 % Az adatpontok elhagyhatók a ciklus egészében vagy csak egy részében; meg kell adni, hogy mely pontokat törlik.

6.3. táblázat

**A regresszióanalízisből kihagyható adatpontok**

Esemény	Feltételek ( $n$ = a motor fordulatszáma, $T$ = nyomaték)	Kihagyható adatpontok
Minimális kezelői parancs (alapjáratú adatpont)	$n_{ref} = n_{idle}$ és $T_{ref} = 0$ % és $T_{act} > (T_{ref} - 0,02 T_{maxmappedtorque})$ és $T_{act} < (T_{ref} + 0,02 T_{maxmappedtorque})$	fordulatszám és teljesítmény
Minimális kezelői parancs	$n_{act} \leq 1,02 n_{ref}$ és $T_{act} > T_{ref}$ vagy $n_{act} > n_{ref}$ és $T_{act} \leq T_{ref}$ vagy $n_{act} > 1,02 n_{ref}$ és $T_{ref} < T_{act} \leq (T_{ref} + 0,02 T_{maxmappedtorque})$	teljesítmény és vagy nyomaték vagy fordulatszám
Maximális kezelői parancs	$n_{act} < n_{ref}$ és $T_{act} \geq T_{ref}$ vagy $n_{act} \geq 0,98 n_{ref}$ és $T_{act} < T_{ref}$ vagy $n_{act} < 0,98 n_{ref}$ és $T_{ref} > T_{act} \geq (T_{ref} - 0,02 T_{maxmappedtorque})$	teljesítmény és vagy nyomaték vagy fordulatszám

8. Mérési eljárások
- 8.1. Kalibrálás és teljesítményvizsgálatok
- 8.1.1. Bevezetés

Ez a pont a mérőrendszerek előírt kalibrálását és hitelesítését ismerteti. Az egyedi eszközökre vonatkozó előírásokat lásd a 9.4. pontban.

A kalibrálást és hitelesítést általában a mérési lánc egészében kell elvégezni.

Ha a mérési lánc egy részének kalibrálása vagy hitelesítése nincs előírva, a rendszer azon részét a mérőrendszer gyártója ajánlásának megfelelő és a helyes műszaki gyakorlaton alapuló gyakorisággal kell kalibrálni, illetve teljesítményét hitelesíteni.

Nemzetközileg elismert, nyomon követhető szabványok alkalmazásával kell megfelelni a kalibrálásra és hitelesítésre előírt tűréseknek.

#### 8.1.2. A kalibrálás és hitelesítés összefoglalása

A 6.4. táblázat a 8. szakaszban leírt kalibrálást és hitelesítést foglalja össze, és megadja, hogy ezeket mikor kell elvégezni.

6.4. táblázat

#### A kalibrálás és hitelesítés összefoglalása

A kalibrálás vagy hitelesítés típusa	Legkisebb gyakoriság (*)
8.1.3.: pontosság, ismételhetőség és zaj	Pontosság: nincs előírva, de első beszereléskor ajánlott. Ismételhetőség: nincs előírva, de első beszereléskor ajánlott. Zaj: nincs előírva, de első beszereléskor ajánlott.
8.1.4.: a linearitás ellenőrzése	Fordulatszám: első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 370 napon belül és jelentős karbantartás után. Nyomaték: első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 370 napon belül és jelentős karbantartás után. A beszívott levegő, a hígító levegő és a hígított kipufogógáz árama és tételes mintavételi áramlási sebessége: első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 370 napon belül és jelentős karbantartás után, hacsak nem ellenőrzik az áramot propángázos vizsgálattal vagy szén-, vagy oxigénegyensúly módszerrel. Hígítatlan kipufogógáz-áram: első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 185 napon belül és jelentős karbantartás után, hacsak nem ellenőrzik az áramot propángázos vizsgálattal vagy szén-, vagy oxigénegyensúly módszerrel. Gázmosztók: első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 370 napon belül és jelentős karbantartás után. Gázelemző készülékek (eltérő jelzés hiányában): első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 35 napon belül és jelentős karbantartás után. FTIR-elemző: beszereléskor, a vizsgálatot megelőző 370 napon belül és jelentős karbantartás után. Analitikai mérleg: első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 370 napon belül és jelentős karbantartás után. Önálló nyomás és hőmérséklet: első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 370 napon belül és jelentős karbantartás után.
8.1.5.: A folyamatos gázelemző rendszer válaszanak és a frissítésnek-rögzítésnek a hitelesítése – az egyéb gázfajták tekintetében folyamatosan nem kompenzált gázelemző készülékek esetében	Első beszereléskor vagy a választ befolyásoló rendszermódosítás után.

A kalibrálás vagy hitelesítés típusa	Legkisebb gyakoriság (*)
8.1.6.: A folyamatos gázelemző rendszer válaszána és a frissítésnek-rögzítésnek a hitelesítése – az egyéb gázfajták tekintetében folyamatosan kompenzált gázelemző készülékek esetében	Első beszereléskor vagy a választ befolyásoló rendszermódosítás után.
8.1.7.1.: nyomaték	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.
8.1.7.2.: nyomás, hőmérséklet és harmatpont	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.
8.1.8.1.: tüzelőanyag-áram	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.
8.1.8.2.: beszívott levegőáram	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.
8.1.8.3.: kipufogógáz-áram	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.
8.1.8.4.: hígított kipufogógáz-áram (állandó térfogatú mintavétel, CVS és térfogat-kiszorításos szivattyú, PFD)	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.
8.1.8.5.: CVS/PFD és szakaszos mintavétel ellenőrzése (b)	Első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 35 napon belül és jelentős karbantartás után. (Propángáz vizsgálat)
8.1.8.8.: vákuumszivárgás	A mintavevő rendszer beszereléskor. Minden laboratóriumi vizsgálat előtt a 7.1. pontnak megfelelően: az egyes munkaciklusok első vizsgálati időközének kezdete előtt 8 órán belül és karbantartás, például előszűrőcsere után.
8.1.9.1.: Az NDIR CO <sub>2</sub> -elemző készülék interferenciája H <sub>2</sub> O-val	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.
8.1.9.2.: Az NDIR CO-elemző készülék interferenciája CO <sub>2</sub> -vel és H <sub>2</sub> O-val	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.
8.1.10.1.: A FID (lángionizációs érzékelő) kalibrálása A szénhidrogén kimutatására szolgáló FID optimalizálása és a szénhidrogén kimutatására szolgáló FID ellenőrzése	Kalibrálás, optimalizálás és a CH <sub>4</sub> -válasz meghatározása: első beszereléskor és jelentős karbantartás után. A CH <sub>4</sub> -válasz ellenőrzése: első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 185 napon belül és jelentős karbantartás után.
8.1.10.2.: a hígítatlan kipufogógáz kimutatására szolgáló FID interferenciája O <sub>2</sub> -vel	Valamennyi FID készülék esetében: első beszereléskor és jelentős karbantartás után. Az összes szénhidrogén kimutatására szolgáló THC FID készülékek esetében: első beszereléskor, jelentős karbantartás után és az FID optimalizálása a 8.1.10.1. szakasz szerint
8.1.11.1.: A kemilumineszcens detektoros gázelemző készülékre (CLD) a CO <sub>2</sub> és a H <sub>2</sub> O által gyakorolt kioltó hatás	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.
8.1.11.3.: Nem diszperzív ultraibolya gázelemző (NDUV) készülék interferenciája szénhidrogénekkal és H <sub>2</sub> O-val	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.



A kalibrálás vagy hitelesítés típusa	Legkisebb gyakoriság <sup>(a)</sup>
8.1.11.4.: A hűtőfürdő (hűtő) NO <sub>2</sub> -penetrációja	Első beszereléskor és jelentős karbantartás után.
8.1.11.5.: NO <sub>2</sub> -NO-átalakító általi átalakítás	Első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 35 napon belül és jelentős karbantartás után.
8.1.12.1.: A mintaszárító ellenőrzése	Termikus hűtők esetében: beszereléskor és jelentős karbantartás után. Ozmotikus membrán esetében: beszereléskor, a vizsgálatától számított 35 napon belül és jelentős karbantartás után
8.1.13.1.: Analitikai mérleg és mérés	Független hitelesítés: első beszereléskor, vizsgálatot megelőző 370 napon belül és jelentős karbantartás után. Nullázó, mérőtartomány-kalibráló és vonatkoztatási minta ellenőrzése: a méréstől számított 12 órán belül és jelentős karbantartás után.

(<sup>a</sup>) A kalibrálást és hitelesítést a mérőrendszer gyártója utasításainak megfelelően és a helyes műszaki gyakorlat alapján gyakrabban kell végezni.

(<sup>b</sup>) Az állandó térfogatú mintavétel ellenőrzése nem szükséges olyan rendszerek esetében, amelyek eltérése a beszívott levegő, a tüzelőanyag és a hígított kipufogógáz szén- vagy oxigénmérlege alapján  $\pm 2$  %-on belül van.

### 8.1.3. A pontosság, ismételhetőség és zaj ellenőrzése

A 6.8. táblázatban az egyedi készülékekre meghatározott teljesítményértékek alapján lehet meghatározni egy készülék pontosságát, ismételhetőségét és zaját.

A készülék pontosságát, ismételhetőségét és zaját nem szükséges ellenőrizni. Hasznos lehet azonban figyelembe venni ezeket az ellenőrzéseket egy új készülékre vonatkozó előírások meghatározásánál, egy leszállított új készülék teljesítményének átvételkor való ellenőrzésénél vagy egy meglévő készülék hibaelhárításánál.

### 8.1.4. A linearitás ellenőrzése

#### 8.1.4.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

A 6.5. táblázatban felsorolt összes mérőrendszer linearitását legalább a táblázatban megadott gyakorisággal ellenőrizni kell a mérőrendszer gyártója ajánlásának megfelelően és a helyes műszaki gyakorlat alapján. A linearitás ellenőrzésének célja annak megállapítása, hogy a mérőrendszer arányos választ ad a vizsgált mérőtartományban. A linearitásellenőrzés egyéb rendelkezés hiányában abból áll, hogy legalább 10 vonatkoztatási értéket bevisznek egy mérőrendszerbe. A mérőrendszer valamennyi vonatkoztatási értéknek meghatározza a mennyiségét. A mért értékeket a legkisebb négyzetek módszerén alapuló lineáris regresszió és a 6.5. táblázatában megadott linearitási követelmények alapján, együttesen össze kell hasonlítani a vonatkoztatási értékekkel.

#### 8.1.4.2. Teljesítménykövetelmények

Ha egy mérőrendszer nem felel meg a 6.5. táblázatban megadott linearitási követelményeknek, akkor a hiányosságot szükség szerint újrakalibrálással, szervizeléssel vagy alkatrészek cseréjével orvosolni kell. A hiányosság orvosolása után meg kell ismételni a linearitásellenőrzést annak érdekében, hogy a mérőrendszer megfeleljen a linearitási követelményeknek.

#### 8.1.4.3. Az eljárás

A következő lineáris-ellenőrzési előírást kell követni:

- a) a mérőrendszert az előírt hőmérsékleteken, nyomásokon és áramokkal kell működtetni;

- b) a készüléket nullpontjel beadásával nullázni kell, mint egy kibocsátásvizsgálat előtt. Gázelemző készülékek esetében a 9.5.1. pont előírásainak megfelelő nullázó gázt kell közvetlenül bevezetni a készülékbe;
- c) a készülék mérőtartományát mérőtartomány-beállító jel beadásával be kell állítani, mint egy kibocsátásvizsgálat előtt. Gázelemző készülékek esetében a 9.5.1. pont előírásainak megfelelő mérőtartománykalibráló gázt kell közvetlenül bevezetni a készülékbe;
- d) a készülék mérőtartományának beállítása után a nullát ugyanazzal a jellel kell ellenőrizni, mint amelyiket e pont b) alpontjában használtak. A nullához tartozó érték leolvasása után a helyes műszaki gyakorlat alapján el kell dönteni, hogy a következő lépés előtt kell-e ismét nullázni a készüléket vagy beállítani a mérőtartományát;
- e) az összes mért mennyiség esetében a gyártó ajánlásai és a helyes műszaki gyakorlat alapján kell kiválasztani az  $y_{ref}$  vonatkoztatási értékeket, amelyek a kibocsátásmérés során várható értékek teljes körét felölelik, így elkérülve, hogy ezen értékeken túl még extrapolációt kelljen alkalmazni. A linearitás ellenőrzéséhez használt egyik vonatkoztatási jelként a nulla vonatkoztatási jelet kell választani. A nyomás és hőmérséklet linearitásának önálló ellenőrzéséhez legalább három vonatkoztatási értéket kell kiválasztani. Minden más linearitás-ellenőrzéshez legalább tíz vonatkoztatási értéket kell kiválasztani;
- f) a gyártó ajánlásai és a helyes műszaki gyakorlat alapján kell eldönteni, hogy a vonatkoztatási értékek sorozatát milyen sorrendben vigyék be;
- g) a vonatkoztatási mennyiségeket a 8.1.4.4. pontban leírtak szerint kell előállítani és bevinni. Gázelemző készülékek esetében a 9.5.1. pont előírásainak megfelelő, ismert koncentrációjú gázokat kell használni és közvetlenül bevezetni a készülékbe;
- h) a készüléknek időt kell hagyni, hogy stabilizálódjon, miközben a vonatkoztatási értékeket méri;
- i) a vonatkoztatási értéket 30 s-on keresztül legalább a 6.7. táblázatban megadott legkisebb gyakorisággal mérni kell és fel kell jegyezni, valamint fel kell jegyezni a rögzített értékek számtani középértékét  $\bar{y}_i$ ;
- j) az e pont g)–i) alpontjában szereplő lépéseket kell addig ismételni, amíg minden vonatkoztatási mennyiség mérése meg nem történik;
- k) az számtani középértéket és a  $\bar{y}_i$  vonatkoztatási értékeket a legkisebb négyzetek módszerével kapott lineáris regresszió paramétereinek, valamint a 6.5. táblázatban megadott minimális teljesítményfeltételekkel összehasonlítandó statisztikai értékek kiszámítására kell használni A VII. melléklet 3. függelékében leírt számítások alkalmazandók

#### 8.1.4.4. Vonatkoztatási jelek

Ez a pont ismerteti a vonatkoztatási értékek előállítására ajánlott módszereket a 8.1.4.3. pontjában található linearitás-ellenőrzési előírásokhoz. A tényleges értékeket modellező vonatkoztatási értékeket kell használni, vagy tényleges értéket kell beadni és megmérni a vonatkoztatási mérőrendszerrel. Ez utóbbi esetben a vonatkoztatási érték a vonatkoztatási mérőrendszer által adott érték. A vonatkoztatási értékeknek és a vonatkoztatási mérőrendszereknek nemzetközileg nyomon követhetőnek kell lenniük.

Érzékelőkkel, úgymint termoelemekkel, ellenállás-hőmérőkkel vagy termisztorokkal ellátott hőmérsékletmérő rendszerek esetében a linearitásellenőrzés elvégezhető úgy, hogy az érzékelőt eltávolítják a rendszerből, és szimulátort alkalmaznak helyette. Szükség szerint függetlenül kalibrált és a hideg csatlakozás hatása ellen kompenzált szimulátort kell alkalmazni. A nemzetközileg visszakereshető szimulátor hőmérséklethez igazított bizonytalanságának kisebbnek kell lennie a  $T_{max}$  legnagyobb üzemi hőmérséklet 0,5 %-ánál. Ha ezt a lehetőséget választják, olyan érzékelőket kell alkalmazni, amelyek a szállító állítása szerint a standard kalibrációs görbéjükkel összehasonlítva a  $T_{max}$  0,5 %-ánál pontosabbak.

#### 8.1.4.5. Olyan mérőrendszerek, amelyeknek ellenőrizni kell a linearitását

A 6.5. táblázat olyan mérőrendszereket mutat be, amelyeknek ellenőrizni kell a linearitását. Erre a táblázatra az alábbi rendelkezések vonatkoznak:

- a) a linearitást gyakrabban kell ellenőrizni, amennyiben a műszer gyártója ezt ajánlja, vagy a helyes műszaki gyakorlat alapján;

- b) „min” a linearitás ellenőrzése során alkalmazott legkisebb vonatkoztatási érték;

Meg kell jegyezni, hogy ez az érték a jelzéstől függően akár nulla vagy negatív érték is lehet;

- c) „max” általában a linearitás ellenőrzése során alkalmazott legnagyobb vonatkoztatási érték. Például gázmegosztók esetében  $x_{\max}$  az osztatlan, hígítatlan mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációja. A következő különleges esetekben „max” egy másik értékre utal:

i. az analitikai mérleg linearitásának ellenőrzése esetén  $m_{\max}$  a részecskeszűrő jellemző tömege;

ii. a nyomaték linearitásának ellenőrzése esetén  $T_{\max}$  a vizsgált legnagyobb nyomatékú motor nyomatékának gyártó által megadott csúcserőtelje;

- d) a meghatározott tartományok szélső értékei beleértendők a tartományba. Például az  $a_1$  meredekségre meghatározott 0,98–1,02 tartomány azt jelenti, hogy  $0,98 \leq a_1 \leq 1,02$ ;

- e) a linearitás-ellenőrzés nem kötelező olyan rendszerek esetében, amelyek megfelelnek a hígított kipufogógáz áramlási sebességének ellenőrzésén a 8.1.8.5. pontban a propángáz vizsgálatra vonatkozóan leírtak szerint, vagy olyan rendszerek esetében, amelyek eltérése a beszívott levegő, a tüzelőanyag és a hígított kipufogógáz szén- vagy oxigénmérlege alapján  $\pm 2$  %-on belül van;

- f) az e mennyiségekre vonatkozó  $a_1$  feltételeknek csak akkor kell teljesülniük, ha a mennyiség abszolút értékére szükség van, szemben egy olyan jellel, amely csak lineárisan arányos a tényleges értékkel;

- g) az önálló hőmérsékletértékek közé tartoznak a motor üzemállapotainak beállítására vagy ellenőrzésére használt motorhőmérséklet-értékek és környezeti feltételek; a vizsgálati rendszerben kritikus állapotok beállítására vagy ellenőrzésére használt hőmérsékletértékek; és a kibocsátások kiszámítására használt hőmérsékletértékek;

i. ezek a hőmérsékletlinearitás-ellenőrzések kötelezőek. Levegőbeszívás; utókezelővel felszerelt fékpad (ok) (olyan motorokhoz, amelyeket kipufogógáz-utókezelő berendezéssel vizsgálnak olyan ciklusokban, amelyek hidegindítást írnak elő); Hígító levegő részecske-mintavételhez (állandó térfogatú mintavétel, kétszeres hígítás és részarámú rendszerek); részecskeminta; és hűtőközegminta (olyan gázmintavevő rendszerekhez, amelyek hűtőközeget alkalmaznak a minták szárítására);

ii. ezeket a hőmérsékletlinearitás-ellenőrzéseket csak akkor kell elvégezni, ha a motor gyártója előírja. Tüzelőanyag-bevezetés; a vizsgálókamra töltőlevegő-hűtőjének levegőkivezetése (a nem közúti mozgó gép töltőlevegő-hűtőjét szimuláló vizsgálókamra-hőcserélővel vizsgált motorok esetében); a vizsgálókamra töltőlevegő-hűtőjének hűtőközeg-bevezetése (a nem közúti mozgó gép töltőlevegő-hűtőjét szimuláló vizsgálókamra-hőcserélővel vizsgált motorok esetében); és a teknőben/tálcán lévő olaj; hűtőközeg a termosztát előtt (folyadékűtésű motorok esetében);

- h) az önálló nyomásértékek közé tartoznak a motor üzemállapotainak beállítására vagy ellenőrzésére használt motornyomásértékek és környezeti feltételek; a vizsgálati rendszerben kritikus állapotok beállítására vagy ellenőrzésére használt nyomásértékek; és a kibocsátások kiszámítására használt nyomásértékek;

i. a kötelező nyomáslinearitás-ellenőrzések a következők: a beszívott levegő nyomásának korlátozása; a kipufogógáz ellennyomása; barométer; állandó térfogatú mintavevő bemeneti nyomása (ha a mérés állandó térfogatú mintavétellel történik); hűtőközegminta (olyan gázmintavevő rendszerekhez, amelyek hűtőközeget alkalmaznak a minták szárítására);

ii. nyomáslinearitás-ellenőrzések, amelyeket csak akkor kell elvégezni, ha a motor gyártója előírja: a vizsgálókamra töltőlevegő-hűtőjének és a csatlakozó csöveknek a nyomásesése (a nem közúti mozgó gép töltőlevegő-hűtőjét szimuláló vizsgálókamra-hőcserélővel vizsgált turbófeltöltésű motorok esetében); a tüzelőanyag-bevezetés; és a tüzelőanyag-kivezetés.

## 6.5. táblázat

## Olyan mérőrendszerek, amelyeknek ellenőrizni kell a linearitását

Mérőrendszer	Mennyiség	Legkisebb ellenőrzési gyakoriság	Linearitási követelmények			
			$ x_{\min} \cdot (a_1 - 1) + a_0 $	a	SEE	$r^2$
A motor fordulatszáma	$n$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 0,05 \% n_{\max}$	0,98-1,02	$\leq 2 \% n_{\max}$	$\geq 0,990$
A motor nyomatéka	$T$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 1 \% T_{\max}$	0,98-1,02	$\leq 2 \% T_{\max}$	$\geq 0,990$
A tüzelőanyag árama	$q_m$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 1 \%$	0,98-1,02	$\leq 2 \%$	$\geq 0,990$
A beszívott levegő árama <sup>(1)</sup>	$q_v$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 1 \%$	0,98-1,02	$\leq 2 \%$	$\geq 0,990$
A hígító levegő árama <sup>(1)</sup>	$q_v$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 1 \%$	0,98-1,02	$\leq 2 \%$	$\geq 0,990$
Hígított kipufogógáz árama <sup>(1)</sup>	$q_v$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 1 \%$	0,98-1,02	$\leq 2 \%$	$\geq 0,990$
Hígítatlan kipufogógáz árama <sup>(1)</sup>	$q_v$	Vizsgálatot megelőző 185 napon belül	$\leq 1 \%$	0,98-1,02	$\leq 2 \%$	$\geq 0,990$
Szakaszos mintavevő áramlási sebessége <sup>(1)</sup>	$q_v$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 1 \%$	0,98-1,02	$\leq 2 \%$	$\geq 0,990$
Gázmegosztók	$x/x_{\text{span}}$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 0,5 \% x_{\max}$	0,98-1,02	$\leq 2 \% x_{\max}$	$\geq 0,990$
Gázelemző készülékek	$x$	Vizsgálatot megelőző 35 napon belül	$\leq 0,5 \% x_{\max}$	0,99-1,01	$\leq 1 \% x_{\max}$	$\geq 0,998$
Analitikai mérleg	$m$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 1 \% m_{\max}$	0,99-1,01	$\leq 1 \% m_{\max}$	$\geq 0,998$
Önálló nyomásértékek	$p$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 1 \% p_{\max}$	0,99-1,01	$\leq 1 \% p_{\max}$	$\geq 0,998$
Az analóg önálló hőmérsékleti jelek átalakítása digitális jelekké	$T$	Vizsgálatot megelőző 370 napon belül	$\leq 1 \% T_{\max}$	0,99-1,01	$\leq 1 \% T_{\max}$	$\geq 0,998$

<sup>(1)</sup> A moláris átfolyási sebesség használható a standard térfogatáram helyett a „mennyiséget” jelző fogalomként. Ebben az esetben a legnagyobb moláris átfolyási sebesség használható a legnagyobb standard térfogatáram helyett a megfelelő linearitási követelményekben.

#### 8.1.5. A folyamatos gázelemző rendszer válaszanak és a frissítésnek-rögzítésnek a hitelesítése

Ez a szakasz a folyamatos gázelemző rendszerek válaszanak és frissítése rögzítésének hitelesítésére szolgáló általános eljárást ír le. A kompenzációt alkalmazó gázelemző készülékek ellenőrzésére szolgáló eljárásokat lásd a 8.1.6. pontban.

##### 8.1.5.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ezt az ellenőrzést el kell végezni a folyamatos mintavételre használt gázelemző készülékek üzembe helyezése vagy cseréje után. Ezt az ellenőrzést akkor is el kell végezni, ha a rendszert olyan módon átalakítják, hogy az megváltoztatja a rendszerválaszt. Ez az ellenőrzés szükséges a tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusokra vagy RMC ciklusokra használt folyamatos gázelemző készülékek esetében, de nem szükséges a szakaszos gázelemző rendszerek vagy a csak különálló NRSC ciklussal történő vizsgálathoz használt folyamatos gázelemző rendszerek esetében.

##### 8.1.5.2. Mérési alapelvek

Ez a vizsgálat azt ellenőrzi, hogy a frissítés és a rögzítés gyakorisága megfelelő a rendszer egésze által a mintavevő szonda által mért koncentrációértékek hirtelen változására adott válaszhoz. A gázelemző rendszereket úgy kell optimalizálni, hogy egy hirtelen koncentrációváltozásra adott válaszuk frissítése és rögzítése megfelelő gyakorisággal történjen az információvesztés elkerülése érdekében. Ez a vizsgálat azt is ellenőrzi, hogy a folyamatos gázelemző rendszerek megfelelnek egy, a válaszüzemi vonatkozó minimumkövetelménynek.

A válaszüzemi értékeléséhez a rendszer beállításainak (úgy mint nyomás, áramlás, szűrőbeállítások a gázelemző készülékeken és minden más, a válaszüzemi befolyásoló tényező) pontosan ugyanolyanoknak kell lenniük, mint a vizsgálati eljárásban lefolytatott mérések idején. A válaszüzemi közvetlenül a mintavevő szonda bevezetésénél történő gázváltással kell meghatározni. A gázváltásra szolgáló eszközöknek előírás szerint 0,1 s-nál rövidebb idő alatt el kell végezniük a gázváltást. A vizsgálathoz használt gázoknak legalább a teljes skála 60 %-ának megfelelő koncentrációváltozást kell okozniuk.

Az egyes gázösszetevők koncentrációit folyamatosan rögzíteni kell.

##### 8.1.5.3. Rendszerkövetelmények

- a) a rendszer válaszüzeme az összes mért összetevő (CO, NO<sub>x</sub>, 2 és szénhidrogének) esetében és minden használt tartományban legfeljebb 10 s lehet, legfeljebb 5 s felfutási és lefutási idővel.

A VII. mellékletben megadott kibocsátászámítások elvégzése előtt minden adatot (koncentráció, tüzelőanyag- és levegőáram) el kell tolni a mért válaszüzemi;

- b) a frissítésnek és a rögzítésnek a rendszerválasz szempontjából elfogadható voltának bizonyítása érdekében a rendszernek meg kell felelnie az alábbi feltételek valamelyikének:
- az átlagos felfutási időnek és a frissített koncentráció rendszer általi rögzítése gyakoriságának a szorzata legalább 5 kell, hogy legyen. Az átlagos felfutási idő semmilyen esetben sem haladhatja meg a 10 s-ot;
  - a rendszernek legalább 2 Hz gyakorisággal rögzítenie kell a koncentrációt (lásd még az 6.7. táblázatot).

##### 8.1.5.4. Az eljárás

Az egyes folyamatos gázelemző rendszerek válaszáat a következő eljárással kell ellenőrizni:

- a) a gázelemző rendszer gyártójának a készülék üzembe állítására és üzemeltetésére vonatkozó utasításait kell követni. A mérőrendszert a teljesítmény optimalizálása érdekében szükség szerint be kell állítani. Ehhez az ellenőrzéshez a gázelemző készüléket ugyanúgy kell üzemeltetni, mint kibocsátásvizsgálat esetén. Ha a gázelemző készülék mintavevő rendszere más gázelemző készülékekkel közös, és a többi gázelemző készülékhez folyó gázáram befolyásolja a rendszer válaszüzemi, akkor az ellenőrző vizsgálat alatt a többi gázelemző készüléket is el kell indítani és üzemeltetni kell. Ez az ellenőrző vizsgálat végrehajtható egyidejűleg több olyan gázelemző készüléken, amelynek közös a mintavevő rendszere. Ha a kibocsátásmérések során analóg vagy valós idejű digitális szűrőket használnak, akkor a szűrőket az ellenőrző vizsgálat során is ugyanúgy kell működtetni;

- b) a rendszer válaszüdejének hitelesítésére használt berendezések esetében ajánlott, hogy a csatlakozások között a lehető legkisebb legyen a gázszállítási távolság, egy gyors 3-utas szelep (2 bemenet, 1 kimenet) egyik bemenetéhez nulla levegőt tartalmazó gázforrást kell csatlakoztatni, hogy szabályozni lehessen a nullázó- és a kevert kalibráló-gázok áramát a mintavevő rendszer szondájának bemenetéhez vagy a szonda kimenetének közelében lévő T-csatlakozóhoz. Általában a gáz áramlási sebessége nagyobb, mint a szondán áthaladó minta árama, a felesleg pedig távozik a szonda bemeneti nyílásánál. Ha a gáz áramlási sebessége kisebb, mint a szondán áthaladó áram, akkor a gázkoncentrációt ki kell igazítani a szondába beáramló környezeti levegő által okozott hígulás miatt. Kettő vagy több gázból álló mérőtartomány-kalibráló gázokat is lehet használni. A kalibráló-gázok összekeveréséhez gázkeverő berendezés használható. N<sub>2</sub>-be kevert hígított mérőtartomány-kalibráló gázok és levegőbe kevert mérőtartomány-kalibráló gázok összekeveréséhez gázkeverő berendezés használata ajánlott.

Gázmegosztó segítségével NO-CO-CO<sub>2</sub>-C<sub>3</sub>H<sub>8</sub>-CH<sub>4</sub> (alapgáz N<sub>2</sub>) mérőtartomány-kalibráló gázt egyenlő mennyiségben össze kell keverni nagy tisztaságú szintetikus levegőbe kevert NO<sub>2</sub> mérőtartomány-kalibráló gázzal. A N<sub>2</sub>-ben elegyített NO-CO-CO<sub>2</sub>-C<sub>3</sub>H<sub>8</sub>-CH<sub>4</sub> keverékből álló mérőtartomány-kalibráló gáz helyett adott esetben szabványos kettős mérőtartomány-kalibráló gáz is használható; ebben az esetben minden gázelemző készülék választ külön kell vizsgálni. A gázmegosztó kimenetét csatlakoztatni kell a 3-utas szelep másik bemenetéhez. A szelep kimenetét csatlakoztatni kell egy, a gázelemző rendszer szondájánál található túlfolyóhoz vagy egy, a szonda és az összes ellenőrzött gázelemző készülékhez vezető cső közé illesztett túlfolyóhoz. Olyan összeállítást kell alkalmazni, amely az áramot a gázkeverő berendezésen átvezetve meggátolja a nyomás pulzáló változását. Minden olyan gázösszetevőt ki kell hagyni, amely a gázelemző készülékek ezen ellenőrzése szempontjából nem lényeges. Alternatív lehetőségként az egyféle gázt tartalmazó palackok használata és a válaszüdők önálló mérése megengedett;

- c) az adatgyűjtést a következőképpen kell végrehajtani:
- i. a szelepet úgy kell állítani, hogy elinduljon a nullázó gáz árama;
  - ii. időt kell hagyni a stabilizációra, figyelembe véve a szállítás okozta késést, és meg kell várni a leglassabb gázelemző készülék teljes választ;
  - iii. el kell kezdeni az adatrögzítést a kibocsátásvizsgálat során alkalmazott gyakorisággal. Minden egyes rögzített érték a gázelemző készülék által mért egyedi aktualizált koncentráció; a rögzített értékeket nem lehet interpolációval vagy szűréssel módosítani;
  - iv. a szelepet úgy kell állítani, hogy a kevert mérőtartomány-kalibráló gázok a gázelemző készülékekhez áramolhassanak. Az ehhez szükséges  $t_0$  időt fel kell jegyezni;
  - v. figyelembe kell venni a szállítás okozta késést, és meg kell várni a leglassabb gázelemző készülék teljes választ;
  - vi. az áramot úgy kell állítani, hogy a nullázó gáz a gázelemző készülékhez áramolhasson. Az ehhez szükséges  $t_{100}$  időt fel kell jegyezni;
  - vii. figyelembe kell venni a szállítás okozta késést, és meg kell várni a leglassabb gázelemző készülék teljes választ;
  - viii. az e pont c) alpontjának iv–vii. bekezdésében szereplő lépéseket meg kell ismételni, és rögzíteni kell hét teljes ciklust, amelyek végén nullázó gáznak kell a gázelemző készülékekhez áramolnia;
  - ix. a rögzítést le kell állítani.

#### 8.1.5.5. Teljesítményértékelés

A 8.1.5.4. pont c) alpontjában említett adatokból ki kell számítani az egyes gázelemző készülékek átlagos felfutási idejét.

- a) a 8.1.5.3. pont b) alpontja i. bekezdésének való megfelelés igazolásához a következő eljárást kell alkalmazni: A felfutási időt (s) meg kell szorozni a Hertzben (1/s) kifejezett megfelelő rögzítési gyakorisággal. Minden eredmény értékének legalább 5-nek kell lennie. Ha az érték kisebb, mint 5, növelni kell a gyakoriságot, vagy módosítani kell az áramokat, vagy módosítani kell a mintavevő rendszer összeállítását, hogy a felfutási idő szükség szerint növekedjen. A digitális szűrőket is át lehet úgy állítani, hogy nőjön a felfutási idő;
- b) a 8.1.5.3. pont b) alpontja ii. bekezdésének való megfelelés igazolásához elegendő igazolni a 8.1.5.3. pont b) alpontja ii. bekezdésének való megfelelést.

### 8.1.6. A kompenzációt alkalmazó gázelemző készülékek válaszüdejének ellenőrzése

#### 8.1.6.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ezt az ellenőrzést kell végrehajtani egy folyamatos gázelemző készülék válaszána meghatározására, amennyiben az egyik gázelemző készülék válaszáat egy másik válasza kompenzálja, a gáz-halmazállapotú kibocsátás mennyiségének meghatározására. Ezen ellenőrzés szempontjából a vízgőz gáz-halmazállapotú összetevőnek tekintendő. Ez az ellenőrzés kötelező a tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusokra vagy RMC vizsgálatra használt folyamatos gázelemző készülékek esetében. Ez az ellenőrzés nem szükséges a szakaszos gázelemző készülékek vagy a csak különálló NRSC ciklusokkal történő vizsgálatra használt folyamatos gázelemző készülékek esetében. Az ellenőrzés nem vonatkozik az utófeldolgozás során a mintából eltávolított víz miatti korrekcióra. Ezt az ellenőrzést az első beszerelés (azaz a mérőállás üzembe helyezése) után kell elvégezni. Jelentős karbantartás után a 8.1.5. pont alkalmazható a válasz egységességének igazolására, feltéve, hogy minden kicserélt alkatrész valamikor átesett a válasz egységességének páras környezetben történő ellenőrzésén.

#### 8.1.6.2. Mérési alapelvek

Ez az eljárás a folyamatosan kombinált gázmérések válaszáinak szinkronitását és egységességét ellenőrzi. Ehhez az eljáráshoz biztosítani kell, hogy minden kiegyenlítő algoritmus és páratartalom miatti korrekció be legyen kapcsolva.

#### 8.1.6.3. Rendszerkövetelmények

A 8.1.5.3. pont a) alpontjában az általános válaszüdöre és a felfutási időre vonatkozóan megadott követelmények a kompenzációt alkalmazó gázelemző készülékekre is vonatkoznak. Ezen túlmenően, ha a rögzítési gyakoriság eltér a folyamatosan kombinált/kompenzált jel frissítési gyakoriságától, a 8.1.5.3. pont b) alpontjának i. bekezdésében előírt ellenőrzéshez e két gyakoriság közül a kisebbet kell alkalmazni.

#### 8.1.6.4. Az eljárás

A 8.1.5.4. pont a)–c) alpontjában meghatározott összes eljárást alkalmazni kell. Emellett a vízgőz válaszáat és felfutási idejét is meg kell mérni, ha a mért vízpáran alapuló kiegyenlítő algoritmust alkalmaznak. Ebben az esetben az alkalmazott kalibráló gázok közül legalább egyet (de nem a  $\text{NO}_2$ -ot) párasítani kell a következőképpen:

Ha a rendszer nem használ mintaszárítót a víznek a gázmintából való eltávolítására, a mérőtartománykalibráló gázt párasítani kell úgy, hogy a gázkeveréket átvezetik egy zárt tartályon, amely azt desztillált vízen átbuborékolatva a mintának a kibocsátás-mintavétel során megbecsült legmagasabb harmatpontjáig párasítja a gázt. Ha a rendszer a vizsgálat során mintaszárítót használ, amely átesett az ellenőrzésen, a párasított gázkeveréket a mintaszárító után  $298 \pm 10 \text{ K}$  ( $25 \pm 10 \text{ °C-on}$ ) vagy a harmatpontnál nagyobb hőmérsékleten egy zárt tartályban, desztillált vízen átbuborékolatva be lehet vezetni. A párasított gázt a tartály után minden esetben a cső helyi harmatpontját legalább  $5 \text{ K}$  ( $5 \text{ °C}$ )-kal meghaladó hőmérsékleten kell tartani. Meg kell jegyezni, hogy minden olyan gázösszetevőt ki lehet hagyni, amely a gázelemző készülékek ezen ellenőrzése szempontjából nem lényeges. Ha valamely gázösszetevő nem érzékeny a vízre, e gázelemző készülékek válaszána ellenőrzése párasítás nélkül is elvégezhető.

### 8.1.7. A motorjellemzők és a környezeti feltételek mérése

A motor gyártójának elismert nemzeti vagy nemzetközi szabványokra visszavezethető belső minőségbiztosítási eljárásokat kell alkalmaznia. Ellenkező esetben a következő eljárásokat kell alkalmazni.

#### 8.1.7.1. A nyomaték kalibrálása

##### 8.1.7.1.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Minden nyomaték-mérő rendszert – a fékpad nyomaték-mérési jelátalakítóit és rendszereit is beleértve – kalibrálni kell az első beszereléskor és jelentős karbantartás után, többek között referenciaerővel vagy megadott hosszúságú erőkarral és nehezsúlyal. A kalibrálást a helyes műszaki gyakorlat szerint kell megismételni. A nyomatékjel-átalakító gyártójának utasításait követve kell biztosítani a nyomatékérzékelő kimenetének linearitását. Egyéb kalibrálási módszerek is megengedettek.

#### 8.1.7.1.2. A nehezéksúly kalibrálása

Ez a módszer egy erőkaron ismert távolságra ismert súlyokat akasztva ismert erőt fejt ki. Gondoskodni kell arról, hogy súlyok erőkarja merőleges legyen a gravitációra (azaz vízszintes legyen), és merőleges legyen a fékpad forgástengelyére. Legalább hat kalibrálósúly-kombinációt kell alkalmazni minden egyes nyomaték-mérőtartomány esetében, a súlyokat egyenletesen elosztva a tartományban. A fékpadot a kalibrálás alatt rezegtetni vagy forgatni kell a súrlódási statikus hiszterézis csökkentése érdekében. Minden súly által kifejtett erőt a nemzetközi etalonnak megfelelő tömegének és a Föld helyi gravitációs gyorsulásának szorzataként kell meghatározni.

#### 8.1.7.1.3. Tenzométer vagy hitelesítő gyűrűs dinamométer kalibrálása

Ez a módszer egy erőkarra súlyokat akasztva fejt ki erőt (ezek a súlyok és az erőkaruk hossza nem szerepel a vonatkoztatási nyomaték meghatározásában) vagy különböző nyomatékmal működtetve a fékpadot. Legalább hat erőkombinációt kell alkalmazni minden egyes nyomaték-mérőtartomány esetében, az erőket egyenletesen elosztva a tartományban. A fékpadot a kalibrálás alatt rezegtetni vagy forgatni kell a súrlódási statikus hiszterézis csökkentése érdekében. Ebben az esetben a vonatkoztatási nyomatékot a vonatkoztatási mérő (mint például tenzométer vagy hitelesítő gyűrűs dinamométer) által mutatott erőnek és a tényleges erőkarhoz az erőmérés pontjától a fékpad forgástengelyéig mért hosszának szorzataként kell meghatározni. Gondoskodni kell arról, hogy ez a hossz-mérés a referenciamérő mérési tengelyére merőlegesen és a fékpad forgástengelyére merőlegesen történjen.

#### 8.1.7.2. Nyomás-, hőmérséklet- és harmatpont-kalibrálás

Az eszközöket első beszereléskor kalibrálni kell a nyomás, a hőmérséklet és a harmatpont méréséhez. Követni kell az eszköz gyártójának utasításait, és a kalibrálást a helyes műszaki gyakorlat szerint kell megismételni.

Termoelemekkel, ellenállás-hőmérőkkel vagy termisztorokkal ellátott hőmérsékletmérő rendszerek esetében a rendszer kalibrálását a 8.1.4.4. pontban a linearitás ellenőrzésénél leírt módon kell elvégezni.

#### 8.1.8. Az áramlással kapcsolatos mérések

##### 8.1.8.1. Tüzelőanyagáram-kalibrálás

A tüzelőanyag-áramlásmérőket első beszereléskor kalibrálni kell. Követni kell az eszköz gyártójának utasításait, és a kalibrálást a helyes műszaki gyakorlat szerint kell megismételni.

##### 8.1.8.2. A beszívott légáram kalibrálása

A beszívott légárammérőket első beszereléskor kalibrálni kell. Követni kell az eszköz gyártójának utasításait, és a kalibrálást a helyes műszaki gyakorlat szerint kell megismételni.

##### 8.1.8.3. A kipufogógáz-áram kalibrálása

A kipufogógáz-áramlásmérőket első beszereléskor kalibrálni kell. Követni kell az eszköz gyártójának utasításait, és a kalibrálást a helyes műszaki gyakorlat szerint kell megismételni.

##### 8.1.8.4. A hígított kipufogógáz-áram kalibrálása (állandó térfogatú mintavételnél)

###### 8.1.8.4.1. Áttekintés

a) Ez a szakasz azt írja le, hogy miként kell kalibrálni a hígított kipufogógázból állandó térfogatú mintát vevő (CVS) rendszerek áramlásmérőit.



- b) A kalibrálást akkor kell elvégezni, amikor az áramlásmérőt beépítik a végleges helyére. A kalibrálást el kell végezni miután az áramlásmérő előtt vagy után oly módon megváltoztatják az összeállítást valamely részét, hogy az befolyásolhatja az áramlásmérő kalibrálását. A kalibrálást el kell végezni az állandó térfogatú mintavevő (CVS) első beszerelésekor, és abban az esetben, ha egy korrekciós intézkedés nem oldja meg a hígított kipufogógáz-áramnak a 8.1.8.5. pont szerinti ellenőrzésére (azaz a propángázos vizsgálatra) vonatkozó követelménynek való meg nem felelést.
- c) Az állandó térfogatú mintavevő rendszer áramlásmérőjét kalibrálni kell egy referencia-áramlásmérővel, például hangsebesség alatti áramlású Venturi-csővel, hosszú sugarú mérőtorokkal, sima mérőperemmel, lamináris áramlási elemmel, kritikus áramlású Venturi-csővel vagy ultrahangos áramlásmérőkkel. Olyan vonatkoztatási áramlásmérőt kell használni, amely  $\pm 1\%$ -nál kisebb bizonytalansággal mutat ki nemzetközi etalonnak megfelelő mennyiségeket. E vonatkoztatási áramlásmérő választását kell vonatkoztatási értéknek tekinteni az állandó térfogatú mintavételrel működő áramlásmérő kalibrálásánál.
- d) Az áramlásmérő előtt nem alkalmazható szűrő vagy egyéb nyomáskorlátozás, amely a vonatkoztatási áramlásmérő előtt befolyásolhatja az áramlást, hacsak az áramlásmérőt nem ilyen nyomáskorlátozással kalibrálták.
- e) A 8.1.8.4. pontban ismertetett kalibrálási sorrend a moláris alapú megközelítésre vonatkozik. A tömegalapú megközelítés megfelelő sorrendjét lásd a VII. melléklet 2.5. pontjában.
- f) A gyártó döntése alapján a kritikus áramlású Venturi-cső vagy a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső kalibrálás céljából eltávolítható állandó helyéről, feltéve, hogy az állandó térfogatú mintavevő rendszerbe szerelve teljesülnek az alábbi követelmények:
- (1) A kritikus áramlású Venturi-cső vagy hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső állandó térfogatú mintavevő rendszerbe való beszerelésekor a helyes műszaki gyakorlat alapján ellenőrizni kell, hogy nem alakult-e ki szivárgás az állandó térfogatú mintavevő rendszer bemenete és a Venturi-cső között.
  - (2) A Venturi-cső külső kalibrálása után a kritikus áramlású Venturi-csövek esetében minden áramlás-kombinációt, a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső esetében pedig legalább 10 áramlási pontot ellenőrizni kell a 8.1.8.5. pontban leírt propángázos vizsgálat. A Venturi-cső egyes áramlási pontjain elvégzett propángázos ellenőrzés eredményei nem haladhatják meg a 8.1.8.5.6. pontban meghatározott tűréshatárt.
  - (3) Egnél több kritikus áramlású Venturi-csővel felszerelt, állandó térfogatú mintavevő rendszer esetében a külső kalibrálás ellenőrzéséhez az alábbi ellenőrzést kell elvégezni:
    - i. állandó áramlású készüléket kell használni a hígítóalagúton keresztüli folyamatos propángáz-áramlás biztosításához;
    - ii. a szénhidrogén-koncentrációt a hangsebesség alatti áramlású Venturi-csőves áramlásmérő esetében legalább 10 különálló áramlási sebességen, kritikus áramlású Venturi-csőves áramlásmérő esetében pedig az összes lehetséges áramlási kombinációval kell mérni folyamatos propángáz-áramlás mellett;
    - iii. a szénhidrogén-háttérkoncentrációt a hígító levegőben e vizsgálat elején és végén meg kell mérni. Az átlagos háttérkoncentrációt le kell vonni az egyes áramlási pontokon végzett mérésekből a iv. bekezdés szerinti regresszióanalízis elvégzése előtt;
    - iv. a teljesítményregressziót az áramlási sebesség és a korrigált koncentráció összes párosított értékével elvégezve lehet megkapni a kapcsolatot  $y = a \times x^b$  formában, független változóként a koncentrációt, függő változóként pedig az áramlási sebességet használva. Az egyes adatpontok esetében ki kell számítani a mért áramlási sebesség és a görbéhez való illeszkedés által képviselt érték közötti különbséget. A különbségnek az egyes pontokon a megfelelő regressziós érték  $\pm 1\%$ -ánál kevesebbnek kell lennie. A b értékének  $-1,005$  és  $-0,995$  között kell lennie. Ha az eredmények nem felelnek meg e határértékeknek, korrekciós intézkedéseket kell tenni a 8.1.8.5.1. pont a) alpontjának megfelelően.

#### 8.1.8.4.2. Térfogat-kiszorításos szivattyú kalibrálása

Egy térfogat-kiszorításos szivattyút (PDP) azért kell kalibrálni, hogy meghatározzák az anyagáram-PDP-sebesség egyenletet, amely a PDP belépési nyomásának függvényében fejezi ki a PDP felületeinek illesztésénél bekövetkező szivárgást. Egyedi együttthatókat kell meghatározni minden olyan sebességhez, amelyen a PDP-t üzemeltetik. A PDP áramlásmérőt a következőképpen kell kalibrálni:

- a) a rendszert a 6.5. ábrán látható módon kell csatlakoztatni;

- b) a kalibráló áramlásmérő és a PDP közötti szivárgásnak a legalacsonyabb kalibrált áramlási ponton kisebbnek kell lennie, mint a teljes áram 0,3 %-a; például a legnagyobb nyomáskorlátozásnál és a legalacsonyabb PDP-fordulatszámán;
- c) a térfogat-kiszorításos szivattyú (PDP) működése alatt a  $T_{in}$  abszolút bemeneti átlaghőmérséklet  $\pm 2$  %-án belüli, állandó hőmérsékletet kell fenntartani a térfogat-kiszorításos szivattyú (PDP) bemeneténél;
- d) a térfogat-kiszorításos szivattyú (PDP) sebességét az első olyan sebességértékre kell állítani, amelyen kalibrálni kívánják;
- e) a változtatható áramlású fojtószelepet teljesen nyitott helyzetbe kell állítani;
- f) a térfogat-kiszorításos szivattyút (PDP) legalább 3 percig működtetni kell, hogy stabilizálódjon a rendszer. Ezután a térfogat-kiszorításos szivattyút (PDP) folyamatosan üzemeltetve fel kell jegyezni az alábbi mennyiségek legalább 30 s-nyi mintavételi adatainak átlagértékeit:
  - i. a vonatkoztatási áramlásmérő átlagos áramlási sebessége  $\bar{q}_{Vref}$ ;
  - ii. a  $T_{in}$  átlaghőmérséklet a PDP belépőnyílásánál;
  - iii. a  $p_{in}$  statikus átlagos abszolút nyomás a PDP belépőnyílásánál;
  - iv. a  $p_{out}$  statikus átlagos abszolút nyomás a PDP kilépőnyílásánál;
  - v. a PDP  $n_{PDP}$  átlagsebessége;
- g) a fojtószelepet szűkebbre kell állítani, hogy csökkenjen a  $p_{in}$  átlagos abszolút nyomás a PDP belépőnyílásánál;
- h) a 8.1.8.4.2. pont f) és g) alpontjában foglalt lépéseket meg kell ismételni, hogy az adatokat a fojtószelep legalább hat olyan pozíciójában rögzítsék, amelyek a térfogat-kiszorításos szivattyú bemeneti nyílásánál használat közben fennálló lehetséges nyomásértékek teljes skáláját tükrözik;
- i) a térfogat-kiszorításos szivattyút (PDP) az összegyűjtött adatok és a VII. mellékletekben megadott egyenletek segítségével kell kalibrálni;
- j) az e pont f)–i) alpontjában leírt lépéseket meg kell ismételni a térfogat-kiszorításos szivattyú valamennyi sebességére vonatkozóan;
- k) a VII. melléklet 3. szakaszában (moláris alapú megközelítés) vagy 2. szakaszában (tömegalapú megközelítés) szereplő egyenleteket kell alkalmazni a térfogat-kiszorításos szivattyú áramlási egyenletének meghatározására a kibocsátásvizsgálathoz;
- l) a kalibrálást állandó térfogatú mintavetővel való ellenőrzéssel (azaz propángázos vizsgálattal) kell hitelesíteni a 8.1.8.5. pont szerint;
- m) a térfogat-kiszorításos szivattyú (PDP) nem használható a kalibrálás során vizsgált legalacsonyabb belépő nyomás alatt.

#### 8.1.8.4.3. Kritikus áramlású Venturi-cső kalibrálása

A kritikus áramlású Venturi-csővet (CFV) kalibrálni kell a  $C_d$  kifolyási tényezőnek a CFV bemenete és kimenete között várható legalacsonyabb statikus nyomáskülönbség ellenőrzése érdekében. A CFV áramlásmérőt a következőképpen kell kalibrálni:

- a) a rendszert a 6.5. ábrán látható módon kell csatlakoztatni;
- b) a befúvót a CFV után kell elindítani;
- c) a kritikus áramlású Venturi-cső (CFV) működése alatt a  $T_{in}$  abszolút bemeneti átlaghőmérséklet  $\pm 2$  %-án belüli, állandó hőmérsékletet kell fenntartani a kritikus áramlású Venturi-cső (CFV) bemeneténél;
- d) a kalibráló áramlásmérő és a CFV közötti szivárgásnak a legnagyobb nyomáskorlátozásnál kisebbnek kell lennie, mint a teljes áram 0,3 %-a;

- e) a változtatható áramlású fojtószelepet teljesen nyitott helyzetbe kell állítani; Változtatható áramlású fojtószelep helyett a CFV utáni nyomást a befúvó sebességének változtatásával vagy ellenőrzött szivárgással lehet módosítani. Meg kell jegyezni, hogy néhány befúvóra nem terhelt állapotban korlátozások vonatkoznak;
- f) a kritikus áramlású Venturi-csővet (CFV) legalább 3 percig működtetni kell, hogy stabilizálódjon a rendszer. Ezután a kritikus áramlású Venturi-csővet (CFV) folyamatosan üzemeltetve fel kell jegyezni az alábbi mennyiségek legalább 30 s-nyi mintavételi adatainak átlagértékeit:
- a vonatkoztatási áramlásmérő átlagos áramlási sebessége  $\bar{q}_{Vref}$ ;
  - további lehetőség a kalibráló levegő  $T_{dew}$  átlagos harmatpontja. A kibocsátásmérések alatt megengedett feltételezéseket lásd a VII melléklet;
  - a  $T_m$  átlaghőmérséklet a Venturi-cső belépőnyílásánál;
  - a  $p_m$  statikus átlagos abszolút nyomás a Venturi-cső belépőnyílásánál;
  - a CFV bemenete és kimenete közötti  $\Delta p_{CFV}$  átlagos statikus nyomáskülönbség;
- g) a fojtószelepet szűkebbre kell állítani, hogy csökkenjen a  $p_m$  átlagos abszolút nyomás a CFV belépőnyílásánál;
- h) az e pont f) és g) alpontjában foglalt lépéseket meg kell ismételni, hogy az átlagos adatokat a fojtószelep legalább tíz olyan pozíciójában rögzítsék, amelyek a  $\Delta p_{CFV}$  vizsgálat közben várható értékeinek legszélesebb skáláját tükrözik. Kalibráláshoz használt alkatrészeket vagy az állandó térfogatú mintavevő alkatrészeit a lehető legkisebb nyomáskorlátozás mellett történő kalibráláshoz nem kötelező eltávolítani;
- i) a  $C_d$  és az  $r$  legnagyobb megengedhető nyomásarányt a VII. mellékletben leírt módon kell meghatározni;
- j) a kritikus áramlású Venturi-cső (CFV) áramát kibocsátásvizsgálat közben a  $C_d$  segítségével kell meghatározni. A kritikus áramlású Venturi-cső nem használható a VII. mellékletben meghatározott megengedett legmagasabb  $r$  felett;
- k) a kalibrálást állandó térfogatú mintavevővel való ellenőrzéssel (azaz propángázos vizsgálattal) kell hitelesíteni a 8.1.8.5. pont szerint;
- l) ha az állandó térfogatú mintavevő rendszer úgy van összeállítva, hogy egyszerre több kritikus áramlású Venturi-cső üzemeljen párhuzamosan, az állandó térfogatú mintavevő rendszer az alábbiak egyikével kell kalibrálni:
- a kritikus áramlású Venturi-csövek minden kombinációját e szakasz és a VII. melléklet alapján kell kalibrálni. E lehetőség esetében az áramlási sebességek kiszámítására vonatkozó utasításokat lásd a VII melléklet;
  - valamennyi kritikus áramlású Venturi-csővet e pont, valamint a VII. melléklet alapján kell kalibrálni. E lehetőség esetében az áramlási sebességek kiszámítására vonatkozó utasításokat lásd a VII. melléklet;

#### 8.1.8.4.4. Hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső (SSV) kalibrálása

A hangsebesség alatti áramlású Venturi-csővet (SSV) kalibrálni kell a  $C_d$  kalibrálási együtthatójának a bemeneti nyomásértékek várható tartományához való meghatározása érdekében. Az SSV áramlásmérőt a következőképpen kell kalibrálni:

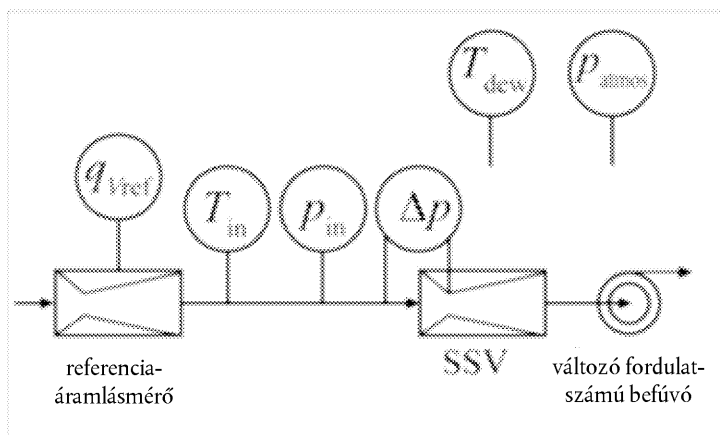
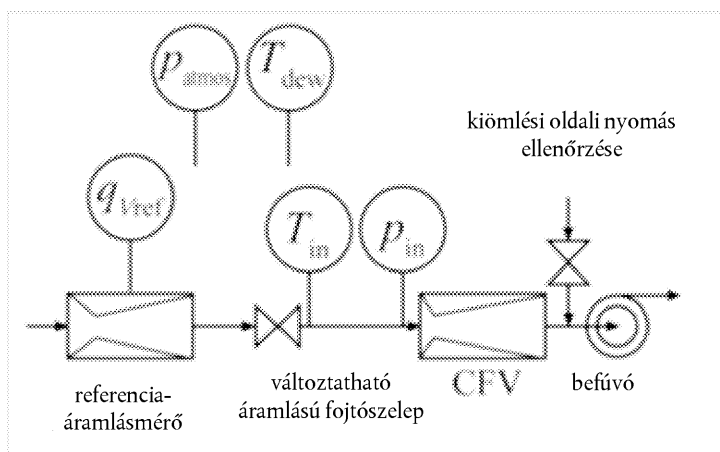
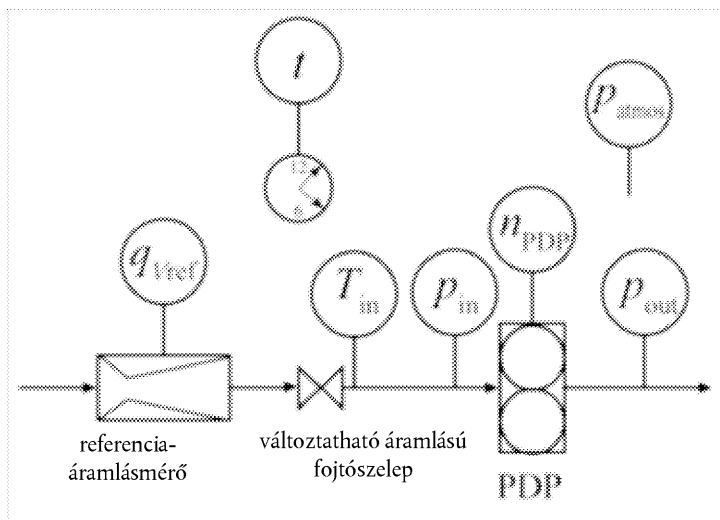
- a rendszert a 6.5. ábrán látható módon kell csatlakoztatni;
- a befúvót az SSV után kell elindítani;

- c) a kalibráló áramlásmérő és az SSV közötti szivárgásnak a legnagyobb nyomáskorlátozásnál kisebbnek kell lennie, mint a teljes áram 0,3 %-a;
- d) a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső (SSV) működése alatt a  $T_m$  abszolút bemeneti átlaghőmérséklet  $\pm 2$  %-án belüli, állandó hőmérsékletet kell fenntartani a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső (SSV) bemeneténél;
- e) egy változtatható áramlású fojtószelepet vagy változtatható sebességű befúvót a vizsgálat alatt várható legnagyobb áramlási sebességnél nagyobb áramlási sebességre kell beállítani. Az áramlási sebességet nem lehet a kalibrált értékeken túl extrapolálni, ezért ajánlott megbizonyosodni arról, hogy a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső (SSV) torkánál a legnagyobb kalibrált áramlási sebesség  $Re$  Reynolds-száma nagyobb, mint a vizsgálat alatt várható legnagyobb  $Re$  érték;
- f) a hangsebesség alatti áramlású Venturi-csővet (SSV) legalább 3 percig működtetni kell, hogy stabilizálódjon a rendszer. Ezután a hangsebesség alatti áramlású Venturi-csővet (SSV) folyamatosan üzemeltetve fel kell jegyezni az alábbi mennyiségek legalább 30 s-nyi mintavételi adatainak átlagértékeit:
- a vonatkoztatási áramlásmérő átlagos áramlási sebessége  $\bar{q}_{Vref}$ ;
  - további lehetőség a kalibráló levegő  $T_{dew}$  átlagos harmatpontja. A megengedett feltételezéseket lásd a VII. melléklet;
  - a  $T_m$  átlaghőmérséklet a Venturi-cső belépőnyílásánál;
  - a  $p_m$  statikus átlagos abszolút nyomás a Venturi-cső belépőnyílásánál;
  - a Venturi-cső belépőnyílásánál uralkodó statikus nyomás és a Venturi-cső torkánál uralkodó statikus nyomás közötti  $\Delta p_{SSV}$  statikus nyomáskülönbség;
- g) a fojtószelepet szűkebbre kell állítani, vagy csökkenteni kell a befúvó sebességét, hogy csökkenjen az áramlási sebesség;
- h) az e pont f) és g) alpontjában leírt lépéseket meg kell ismételni, hogy az adatokat legalább tíz áramlási sebesség mellett rögzítsék;
- i) a  $C_d-Re$  függvényt az összegyűjtött adatok és a VII. melléklet függelékben megadott egyenletek segítségével kell meghatározni;
- j) a kalibrálást állandó térfogatú mintavevővel való ellenőrzéssel (azaz propángázos vizsgálat) kell hitelesíteni a 8.1.8.5. pont szerint, a  $C_d-Re$  függvény segítségével;
- k) a hangsebesség alatti áramlású Venturi-csővet (SSV) csak a legkisebb és a legnagyobb kalibrált áramlási sebességek között lehet használni;
- l) a VII. melléklet 3. szakaszában (moláris alapú megközelítés) vagy 2. szakaszában (tömegalapú megközelítés) szereplő egyenleteket kell alkalmazni a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső áramlásának meghatározására a vizsgálat során.

## 8.1.8.4.5. Ultrahangos kalibrálás (fenntartva)

6.5. ábra:

Sematikus ábrák az állandó térfogatú mintavevő (CVS) kalibrálásához hígított kipufogógáz-áram esetén



### 8.1.8.5. Állandó térfogatú mintavevő (CVS) és szakaszos mintavevő ellenőrzése (propángázos vizsgálat)

#### 8.1.8.5.1. Bevezetés

- a) A propángázos vizsgálat az állandó térfogatú mintavétel ellenőrzésére szolgál, annak megállapítására, hogy van-e eltérés a hígított kipufogógáz-áram mért értékei között. A propángázos vizsgálat a szakaszos mintavevő ellenőrzésére is szolgál, annak megállapítására, hogy vannak-e hibák a szakaszos mintavevőben, amely állandó térfogatú mintavevő rendszerből vesz mintát e pont f) alpontjában leírtak szerint. A helyes műszaki gyakorlat alapján és a biztonságos gyakorlatokat követve ezt a vizsgálatot a propánon kívül más gázzal, például CO<sub>2</sub>-dal vagy CO-dal is el lehet végezni. Egy sikertelen propángázos vizsgálat arra utalhat, hogy az alábbiak közül egy vagy több olyan probléma is fennállhat, amely korrekciós intézkedést igényel:
- helytelen a gázelemző készülék kalibrálása. A lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készüléket újra kell kalibrálni, javítani kell, vagy ki kell cserélni;
  - a 8.1.8.7. pont szerint szivárgásvizsgálatot kell végezni az állandó térfogatú mintavevő rendszer alagútján, csatlakozásain, rögzítésein és CH-mintavevő rendszerén;
  - a 9.2.2. pont szerint ellenőrizni kell, hogy rossz-e a keveredés;
  - a 7.3.1.2. pontban leírtak szerint ellenőrizni kell a mintavevő rendszer szénhidrogénnel való szennyezettségét;
  - az állandó térfogatú mintavevő (CVS) rendszer kalibrálásának módosítása. Az állandó térfogatú mintavevő rendszer áramlásmérőjének helyszíni kalibrálását a 8.1.8.4. pontban leírtak szerint kell végezni;
  - egyéb problémák az állandó térfogatú mintavevő (CVS) rendszerrel vagy a mintavétel-ellenőrző hardverrel vagy szoftverrel. Meg kell vizsgálni, hogy az állandó térfogatú mintavevő (CVS) rendszernek, valamint a CVS ellenőrző hardvernek és szoftvernek vannak-e hiányosságaik;
- b) a propángázos vizsgálat során a C<sub>3</sub>H<sub>8</sub> mint indikátorgáz vonatkoztatási tömegét vagy vonatkoztatási áramlási sebességét kell alkalmazni az állandó térfogatú mintavevő rendszerben. Ha a vonatkoztatási áramlási sebességet alkalmazzák, akkor figyelembe kell venni a C<sub>3</sub>H<sub>8</sub> nem ideális gázként a vonatkoztatási áramlásmérőben mutatott viselkedését. Egyes áramlásmérők kalibrálásának és használatának leírását lásd a VII. melléklet 2. szakaszában (tömegalapú megközelítés) vagy 3. szakaszában (moláris alapú megközelítés). A 8.1.8.5. pont és a VII. melléklet vonatkozásában nem lehet feltételezésekkel élni az ideális gáz tekintetében. A propángázos vizsgálat során a befecskendezett C<sub>3</sub>H<sub>8</sub> számított tömegét kell CH-mérések és CVS áramlási sebességének mérései segítségével összehasonlítani a vonatkoztatási értékekkel.

#### 8.1.8.5.2. Az állandó térfogatú mintavevő (CVS) rendszerbe ismert mennyiségű propánt bevezető módszer

Az állandó térfogatú mintavevő rendszer és az elemző rendszer teljes pontosságát úgy kell meghatározni, hogy ismert tömegű szennyező anyagot tartalmazó gázt bocsátanak át a szokásos módon működtetett rendszeren. A szennyező anyagot elemezni kell, és meg kell határozni a tömegét a VII. melléklet szerint. A következő két módszer valamelyikét kell alkalmazni:

- a gravimetriás módszerrel történő mérést az alábbiak szerint kell elvégezni: Meg kell határozni egy szén-monoxiddal vagy propángázzal feltöltött kis palack tömegét  $\pm 0,01$  gramm pontossággal. Az állandó térfogatú mintavevő rendszert 5–10 percen át úgy kell működtetni, mint a szokásos kipufogógáz-kibocsátási méréseknél, miközben a szén-monoxidot vagy propánt bevezetik a rendszerbe. Különbözeti mérés segítségével meg kell határozni a palackból kiengedett tiszta gáz mennyiségét. A szokásos berendezéssel (mintavevő zsák vagy integrálás) elemezni kell a gázmintát, és ki kell számítani a gáz tömegét;
- a kritikus áramlású mérőperemes áramlásmérővel történő mérést az alábbiak szerint kell elvégezni: Egy kalibrált kritikus áramlású mérőperemen át ismert mennyiségű tiszta gázt (szén-monoxidot vagy propánt) kell bevezetni az állandó térfogatú mintavevő rendszerbe. Ha a belépő nyomás elég nagy, akkor a kritikus áramlású mérőperem által szabályozott áramlási sebesség (kritikus áramlás) független a mérőperem kilépő oldalán mért nyomástól. Az állandó térfogatú mintavevő (CVS) rendszert 5–10 percen át úgy kell működtetni, mint a szokásos kipufogógáz-kibocsátási méréseknél. A szokásos berendezéssel (mintavevő zsák vagy integrálás) elemezni kell a gázmintát, és ki kell számítani a gáz tömegét.

#### 8.1.8.5.3. A propángázos vizsgálat előkészítése

A propángázos vizsgálatot a következőképpen kell előkészíteni:

- ha vonatkoztatási áramlási sebesség helyett a C<sub>3</sub>H<sub>8</sub> vonatkoztatási tömegét alkalmazzák, akkor a hengernek C<sub>3</sub>H<sub>8</sub>-cal kell lennie töltve. A vonatkoztatási henger C<sub>3</sub>H<sub>8</sub>-tömegét a várhatóan felhasznált C<sub>3</sub>H<sub>8</sub>-mennyiség  $\pm 0,5$  százalékán belüli pontossággal kell meghatározni;

- b) megfelelő áramlási sebességet kell választani az állandó térfogatú mintavevő (CVS) rendszerhez és a  $C_3H_8$ -hoz;
- c) ki kell választani az állandó térfogatú mintavevő (CVS) rendszer nyílását a  $C_3H_8$  befecskendezéséhez. A nyílás helyét úgy kell megválasztani, hogy a lehető legközelebb legyen ahhoz a helyhez, ahol a motor kipufogógáz-rendszerét bevezetik az állandó térfogatú mintavevő (CVS) rendszerbe. A  $C_3H_8$ -hengert csatlakoztatni kell a befecskendező rendszerhez;
- d) az állandó térfogatú mintavevőt (CVS) működtetni és stabilizálni kell;
- e) a mintavevő rendszer hőcserélőit elő kell melegíteni vagy előre le kell hűteni;
- f) a fűtött és a hűtött alkatrészeket, például mintavevő vezetékeket, szűrőket, hűtőket és szivattyúkat hagyni kell, hogy üzemi hőmérsékletükön stabilizálódjanak;
- g) adott esetben el kell végezni a szénhidrogén-mintavevő rendszer vákuum oldali szivárgásának ellenőrzését a 8.1.8.7. pontban leírtak szerint.

#### 8.1.8.5.4. A szénhidrogén-mintavevő rendszer előkészítése a propángáz vizsgálatához

A szénhidrogén-mintavevő rendszer vákuum oldali szivárgásának ellenőrzését e pont g) alpontja szerint is el lehet végezni. Az említett eljárás alkalmazása esetén választható a 7.3.1.2. pontban leírt eljárás a szénhidrogénnel való szennyeződés ellenőrzésére. Ha a vákuum oldali szivárgás ellenőrzését nem a g) alpont szerint végzik el, akkor a szénhidrogén-mintavevő rendszert le kell nullázni, be kell állítani a mérőtartományát és ellenőrizni kell a szennyezettségét az alábbiak szerint:

- a) a szénhidrogéngáz-elemző készülék azon legalacsonyabb mérőtartományát kell választani, amely mérni tudja az állandó térfogatú mintavevő (CVS)  $C_3H_8$ -koncentrációját, valamint a  $C_3H_8$  áramlási sebességét;
- b) a gázelemző készülék bemenetén nullázó levegőt bevezetve le kell nullázni a szénhidrogén-elemző készüléket;
- c) a gázelemző készülék bemenetén  $C_3H_8$  mérőtartomány-kalibráló gázt bevezetve be kell állítani a szénhidrogén-elemző készülék mérőtartományát;
- d) nullázó levegő feleslegét a CH-szondánál vagy egy, a CH-szonda és az átvezető cső közötti szerelvénybe kell elvezetni;
- e) a szénhidrogén-mintavevő rendszer stabil CH-koncentrációját a nullázó levegő feleslegének elvezetése után kell mérni. Szakaszos CH-mérés esetén a tartályt (például zsákot) fel kell tölteni és meg kell mérni a túlfolyó szénhidrogén koncentrációját;
- f) ha a túlfolyó szénhidrogén koncentrációja nagyobb, mint  $2 \mu\text{mol/mol}$ , az eljárást a szennyeződés megszüntetéséig nem lehet folytatni. Meg kell határozni a szennyezés forrását, és korrekciós intézkedéseket kell hozni, mint például a rendszer tisztítása vagy a szennyezett részek cseréje;
- g) ha a túlfolyó szénhidrogén koncentrációja nem nagyobb, mint  $2 \mu\text{mol/mol}$ , akkor ezt az értéket mint  $x_{HC_{init}}$  értéket fel kell jegyezni, és a szénhidrogén-szennyeződéssel való helyesbítésre kell használni a VII. melléklet 2. szakaszában (tömegalapú megközelítés) vagy 3. szakaszában (moláris alapú megközelítés) leírtak szerint.

#### 8.1.8.5.5. A propángáz vizsgálat végrehajtása

- a) A propángáz vizsgálatot a következőképpen kell végrehajtani:
  - i. szakaszos szénhidrogén-mintavétel esetén tiszta tárolóeszközöket, például légüres zsákokat kell csatlakoztatni;
  - ii. a szénhidrogénmérő berendezéseket a gyártó utasításainak megfelelően kell működtetni;
  - iii. ha várhatóan korrekciót kell végezni a hígító levegő háttér-szénhidrogénkoncentrációja miatt, akkor meg kell mérni és fel kell jegyezni a hígító levegő háttér-szénhidrogénkoncentrációját;

- iv. minden integráló készüléket le kell nullázni;
  - v. el kell kezdeni a mintavételt, és el kell indítani az áramintegrátorokat;
  - vi. a  $C_3H_8$ -at a kiválasztott sebességgel be kell vezetni. ha a  $C_3H_8$  vonatkoztatási áramlási sebességét alkalmazzák, akkor el kell kezdeni ennek az áramnak az integrálását;
  - vii. a  $C_3H_8$ -at legalább addig be kell vezetni, amíg elegendő  $C_3H_8$  nem került be, amely biztosítja a vonatkoztatási  $C_3H_8$  és a mért  $C_3H_8$  mennyiségének pontos meghatározását;
  - viii. a  $C_3H_8$ -hengert le kell zárni, és a mintavételt addig kell folytatni, amíg figyelembe nem vették a minta szállítása és az elemző készülék válasza miatti késés;
  - ix. a mintavételt, továbbá az integrátorokat le kell állítani;
- b) amennyiben a kritikus áramlású mérőperemes áramlásmérővel való mérést választják, az alábbi eljárás alkalmazható a propángázos vizsgálatra a 8.1.8.5.5. pont a) alpontjában leírt módszer helyett;
- i. szakaszos szénhidrogén-mintavétel esetén tiszta tárolóeszközöket, például légüres zsákokat kell csatlakoztatni;
  - ii. a szénhidrogénmérő berendezéseket a gyártó utasításainak megfelelően kell működtetni;
  - iii. ha várhatóan korrekciót kell végezni a hígító levegő háttér-szénhidrogénkoncentrációja miatt, akkor meg kell mérni és fel kell jegyezni a hígító levegő háttér-szénhidrogénkoncentrációját;
  - iv. minden integráló készüléket le kell nullázni;
  - v. a vonatkoztatási  $C_3H_8$ -henger tartalmát a kiválasztott sebességgel be kell vezetni;
  - vi. el kell kezdeni a mintavételt, és a  $CH$ -koncentráció stabilitásának megerősítése után el kell indítani az áramintegrátorokat;
  - vii. a henger tartalmát legalább addig be kell vezetni, amíg elegendő  $C_3H_8$  nem került be, amely biztosítja a vonatkoztatási  $C_3H_8$  és a mért  $C_3H_8$  mennyiségének pontos meghatározását;
  - viii. az integrátorokat le kell állítani;
  - ix. a  $C_3H_8$ -hengert le kell zárni.

#### 8.1.8.5.6. A propángázos vizsgálat értékelése

A vizsgálat utáni eljárást az alábbiak szerint kell elvégezni:

- a) szakaszos mintavétel esetén a mintákat a lehető leghamarabb elemezni kell;
- b) szénhidrogén elemzése után korrekciót kell végrehajtani a szennyeződés és a háttér-koncentráció tekintetében;
- c) az állandó térfogatú mintavétel és a szénhidrogénadatok alapján, a VII. mellékletben leírt módon ki kell számítani a  $C_3H_8$  össztömegét úgy, hogy a szénhidrogén  $M_{HC}$  tényleges móltömege helyett a  $C_3H_8$   $M_{C_3H_8}$  móltömegét kell alkalmazni;
- d) ha a referenciatömeget (gravimetriás módszert) alkalmazzák, akkor a palack propántöltetének tömegét  $\pm 0,5$  %-on belüli pontossággal meg kell határozni, a  $C_3H_8$  referenciatömegét pedig úgy, hogy a propángázzal teli palack tömegéből kivonják az üres palack tömegét. Ha kritikus áramlású mérőperemes készüléket (kritikus áramlású mérőperemes áramlásmérővel való mérést) alkalmaznak, akkor a propán tömegét az áramlási sebesség és a vizsgálati idő szorzataként kell meghatározni;
- e) a  $C_3H_8$  vonatkoztatási tömegét a számított tömegből kell kiszámítani. Ha ez a különbség a referenciatömeg  $\pm 3,0$  %-án belül esik, akkor az állandó térfogatú mintavevő (CVS) megfelel az ellenőrzésen.



#### 8.1.8.5.7. A másodlagos részecskehígító rendszer ellenőrzése

Ha a másodlagos részecskehígító rendszer ellenőrzése érdekében meg kell ismételni a propángázos vizsgálatot, akkor az ellenőrzésre a következő eljárást kell követni az a)–d) alpont szerint:

- a) a szénhidrogén-mintavevő rendszert úgy kell összeállítani, hogy a mintatárolóhoz (pl. részecskeszűrőhöz) közel vegyen mintát. Ha ezen a helyen túl alacsony az abszolút nyomás ahhoz, hogy szénhidrogén-mintát lehessen venni, a szakaszos mintavevő szivattyújának kipufogógázából is lehet szénhidrogén-mintát venni. Óvatosan kell kezelni a szivattyú kipufogógázából vett mintát, mert a szivattyúnak a szakaszos mintavevő után bekövetkező, egyébként elfogadható szivárgása a propángázos vizsgálaton álsikertelen eredményt ad;
- b) a propángázos vizsgálatot meg kell ismételni az e pontban leírt módon, de a szénhidrogénmintát a szakaszos mintavevőből kell venni;
- c) a  $C_3H_8$  tömegét a szakaszos mintavevőből való másodlagos hígítást figyelembe véve kell kiszámítani;
- d) a  $C_3H_8$  vonatkoztatási tömegét a számított tömegből kell kiszámítani. Ha ez a különbség a referenciátömeg  $\pm 5\%$ -án belül esik, akkor a szakaszos mintavevő megfelel az ellenőrzésen. Ellenkező esetben korrekciós intézkedést kell alkalmazni.

#### 8.1.8.5.8 A mintaszárító ellenőrzése

Ha a mintaszárító kimenete harmatpontjának folyamatos ellenőrzésére páratartalom-érzékelőt alkalmaznak, akkor ezt az ellenőrzést mindaddig nem kell elvégezni, amíg biztosított, hogy a mintaszárító kimenetének páratartalma a kioltási, interferencia- és kiegyenlítés-ellenőrzésekhez használt minimumértékek alatt van.

- a) Ha a 9.3.2.3.1. pont szerint megengedett módon mintaszárítóval történik a gázminta víztartalmának eltávolítása, a teljesítményt beszereléskor és jelentős karbantartás után ellenőrizni kell, termikus hűtők esetén. Ozmotikus membránnal működő szárítók esetében első beszereléskor, jelentős karbantartás után és vizsgálatról számított 35 napon belül kell ellenőrizni;
- b) a víz gátolhatja a gázelemző készülék azon képességét, hogy megfelelően mérje a kipufogógáz vizsgált összetevőjét, így néha még azelőtt eltávolítják, mielőtt a gázminta elérné a gázelemző készüléket. A víz például ütközési kioltás révén csökkentheti a kemilumineszcens detektoros gázelemző készülék  $NO_x$ -ra adott választát, és a CO-hoz hasonló választ adva növelheti az NDIR nem diszperzív infravörös abszorpció elvén működő gázelemző készülék választát;
- c) a mintaszárítónak teljesítenie kell a 9.3.2.3.1. pontban az ozmotikus membránnal működő szárító alatti  $T_{dew}$  harmatpontra és  $p_{total}$  abszolút nyomásra vonatkozóan előírt követelményeket;
- d) a mintaszárító működését a következő módszerrel kell ellenőrizni, vagy a helyes műszaki gyakorlat alapján más protokollt kell rá kidolgozni:
  - i. a szükséges csatlakozásokat politetrafluoretilénből (teflonból) vagy rozsdamentes acélból készült vezetékekből kell készíteni;
  - ii. a  $N_2$ -t vagy a tisztított levegőt párasítani kell úgy, hogy egy zárt tartályban desztillált vízen kell átbuborékoltatni, ami a kibocsátás-mintavétel során megbecsült legmagasabb harmatpontjáig párasítja a gázt;
  - iii. a párasított gázt a mintaszárító előtt kell bevezetni;
  - iv. a párasított gáz hőmérsékletét a tartály alatt a harmatpontja felett legalább  $5\text{ °C}$ -kal kell tartani;
  - v. a párasított gáz  $T_{dew}$  harmatpontját és  $p_{total}$  nyomását a mintaszárító bemenetéhez a lehető legközelebb kell megmérni annak ellenőrzésére, hogy a harmatpont valóban a kibocsátásból való mintavétel során becslt legmagasabb érték;
  - vi. a párasított gáz  $T_{dew}$  harmatpontját és  $p_{total}$  nyomását a mintaszárító kimenetéhez a lehető legközelebb kell megmérni;

- vii. a mintaszárító megfelel az ellenőrzésen, ha az e pont d) alpontjának vi. bekezdése szerinti eredmény kisebb, mint a mintaszárítóra vonatkozóan a 9.3.2.3.1. pontban meghatározott előírásoknak megfelelő harmatpont plusz 2 °C, vagy ha a d) alpont vi. bekezdése szerinti mólfraakció kisebb, mint a mintaszárítóra vonatkozó megfelelő előírás plusz 0,002 mol/mol vagy 0,2 térfogat %. Ezzel az ellenőrzéssel összefüggésben meg kell jegyezni, hogy a minta harmatpontjának abszolút hőmérséklete van megadva Kelvinben.

#### 8.1.8.6. A részleges áramlású részecske- és a kapcsolódó hígítatlankipufogógáz-mérő rendszerek időszakos kalibrálása

##### 8.1.8.6.1. Az áramláskülönbség-mérésre vonatkozó előírások

Amikor részáramú hígítórendszerek hígítatlan kipufogógázból vesznek arányos mintát, a  $q_{mp}$  mintaáram pontossága külön problémát jelent, ha nem közvetlen méréssel, hanem az áramláskülönbség mérésével határozzák meg a (6-20) egyenlet szerint:

$$q_{mp} = q_{mdew} - q_{mdw} \quad (6-20)$$

ahol:

$q_{mp}$  a részáramú hígítórendszerbe belépő kipufogógáz-minta tömegárama

$q_{mdw}$  a hígító levegő tömegárama (nedves alapon)

$q_{mdew}$  a hígított kipufogógáz tömegárama nedves alapon

Ebben az esetben a különbség legnagyobb hibájának olyannak kell lennie, hogy a  $q_{mp}$  pontossága  $\pm 5$  %-on belül legyen, ha a hígítási arány kisebb, mint 15. Ezt az egyes műszerek hibáinak négyzetes középértékével lehet kiszámítani.

A  $q_{mp}$  elfogadható pontosságát a következő módszerek valamelyikével lehet biztosítani:

- a) a  $q_{mdew}$  és a  $q_{mdw}$  abszolút pontossága  $\pm 0,2$  %, ami biztosítja, hogy 15-ös hígítási aránynál a  $q_{mp}$  pontossága  $\leq 5$  százalék. Nagyobb hígítási arányok esetében azonban nagyobb hibák fordulhatnak elő;
- b) a  $q_{mdw}$   $q_{mdew}$ -re vonatkozó kalibrálását úgy kell elvégezni, hogy a  $q_{mp}$ -re vonatkozóan az a) ponttal megegyező pontosságot érjünk el. A részleteket lásd a 8.1.8.6.2. pontban;
- c) a  $q_{mp}$  pontosságának meghatározása közvetve történik, a hígítási arálynak indikátorgázzal (például CO<sub>2</sub>-vel) meghatározott pontosságából. A  $q_{mp}$ -re vonatkozóan a fenti a) pontban leírt módszerével megegyező pontosság szükséges;
- d) a  $q_{mdew}$  és a  $q_{mdw}$  abszolút pontossága a teljes skála  $\pm 2$  %-án belül van, a  $q_{mdew}$  és a  $q_{mdw}$  közötti különbség legnagyobb hibája 0,2 %-on belül van, és a linearitási hiba a vizsgálat során kapott legnagyobb  $q_{mdew}$  érték  $\pm 0,2$  %-án belül van.

##### 8.1.8.6.2. Az áramláskülönbség-mérés kalibrálása

A hígítatlan kipufogógázból való arányos mintavételre szolgáló részáramú hígítórendszert nemzeti és/vagy nemzetközi etalonon alapuló pontos áramlásmérővel rendszeresen kalibrálni kell. Az áramlásmérőt vagy az áramlásmérő műszereket a következő eljárások egyikével kell kalibrálni, úgy, hogy a szondán áthaladó és az alagútba belépő  $q_{mp}$  áram megfeleljen a 8.1.8.6.1. pontban előírt pontossági követelményeknek.

- a) a  $q_{mdw}$  áramlásmérőjét sorba kell kötni a  $q_{mdew}$  áramlásmérőjével, a két áramlásmérő közötti különbséget kalibrálni kell legalább öt, egymástól egyenlő értékre lévő beállítási ponton a vizsgálatához használt legkisebb  $q_{mdw}$  érték és a vizsgálatához használt  $q_{mdew}$  érték között. A hígítóalagutat meg lehet kerülni;
- b) egy kalibrált tömegárammérő készüléket sorba kell kötni a  $q_{mdew}$  áramlásmérőjével, és a pontosságot ellenőrizni kell a vizsgálatához használt értékre vonatkozóan. A kalibrált áramlásmérőt sorba kell kötni a  $q_{mdw}$  áramlásmérőjével, és a pontosságot legalább 5, a vizsgálatokhoz használt  $q_{mdew}$  értékre vonatkozó, 3 és 15 közötti hígítási arálynak megfelelő beállítási ponton ellenőrizni kell;

- c) a TT átvezető csövet (lásd a 6.7. ábrát) le kell kapcsolni a kipufogórendszerrel, és a  $q_{mp}$  méréséhez megfelelő tartományú kalibrált áramlásmérőt kell rákötni az átvezető csőre. A  $q_{mdew}$  értékét be kell állítani a vizsgálat során használt értékre, és a  $q_{mdw}$  értékét egymás után be kell állítani legalább öt, 3 és 15 közötti hígítási aránynak megfelelő értékre. Alternatív megoldásként létre lehet hozni egy speciális kalibrálási áramlási útvonalat az alagút megkerülésével, de úgy az összes levegő és a hígító levegő átáramlik a megfelelő mérőkön ugyanúgy, mint a tényleges vizsgálat során;
- d) egy indikátorgázt kell betáplálni a kipufogórendszer TL átvezető csővébe. Ez az indikátorgáz lehet a kipufogógáz egyik összetevője, mint például  $CO_2$  vagy  $NO_x$ . Az alagútban történő hígítás után meg kell mérni az indikátorgázt. Ezt el kell végezni öt, 3 és 15 közötti hígítási arányra. A mintaáram pontosságát az  $r_d$  hígítási arányból kell meghatározni: a (6-21) egyenlettel:

$$q_{mp} = q_{mdew} / r_d \quad (6-21)$$

A gázelemző készülékek pontosságát a  $q_{mp}$  pontosságának biztosítása érdekében figyelembe kell venni.

#### 8.1.8.6.3. Az áramláskülönbség-mérésre vonatkozó különleges követelmények

Határozottan ajánlott elvégezni a tényleges kipufogógázzal a szénáram ellenőrzését a mérési és szabályozási problémák kimutatására, valamint a részáramú rendszer helyes működésének ellenőrzésére. A szénáram ellenőrzését legalább minden olyan esetben el kell végezni, amikor új motort szerelnek fel, vagy lényeges változás történik a mérőállás összeállításában.

A motort teljes nyomatékterheléssel és fordulatszámokon kell működtetni, vagy más, olyan állandósult állapotban, amely legalább 5 %  $CO_2$ -t eredményez. A részáramú mintavevő rendszert körülbelül 15:1 hígítási tényezővel kell működtetni.

A szénáram ellenőrzését a VII. melléklet 2. függelékében megadott eljárással kell elvégezni. A szénáramot a VII. melléklet 2. függelékében szereplő egyenletekkel kell kiszámítani. A szénáramok legfeljebb 5 %-os tűréssel térhetnek el egymástól.

##### 8.1.8.6.3.1. Vizsgálat előtti ellenőrzés

A vizsgálatot megelőzően 2 órán belül vizsgálat előtti ellenőrzést kell végezni a következő módon.

Az áramlásmérők pontosságát legalább két ponton kell ellenőrizni – ugyanolyan módszerrel, mint amit a kalibráláshoz kell használni (lásd a 8.1.8.6.2. pontot) –, beleértve a  $q_{mdw}$ -re vonatkoztatott, a vizsgálat során használt 5 és 15 közötti hígítási arányoknak megfelelő  $q_{mdew}$  áramokat is.

Ha a 8.1.8.6.2. pontban leírt kalibrálási eljárás nyilvántartása alapján kimutatható, hogy az áramlásmérő kalibrálása egy hosszabb időszakon át állandó, akkor a vizsgálat előtti ellenőrzés elhagyható.

##### 8.1.8.6.3.2. Az átalakítási idő meghatározása

Az átalakítási idő meghatározásához használt rendszerbeállításoknak ugyanolyanoknak kell lenniük, mint a vizsgálat alatt. Az e melléklet 5. függelékének 2.4. pontjában és a 6.11. ábrán meghatározott átalakítási időt a következő módszerrel kell meghatározni:

A szondán áthaladó áramnak megfelelő mérési tartománnyal rendelkező független vonatkoztatási áramlásmérőt kell közvetlenül a szondára kötni, sorosan. Ennek az áramlásmérőnek a válaszdő méréséhez használt ugrásszerű áramláváltozásra vonatkozóan kevesebb mint 100 ms átalakítási idővel kell rendelkeznie, az áramlás nyomásának olyan korlátozásával, amely elég kicsi ahhoz, hogy ne befolyásolja a részáramú hígítórendszer dinamikus teljesítményét, a helyes műszaki gyakorlat szerint. A részáramú hígítórendszer kipufogógáz-áramát (vagy levegőáramát, ha a kipufogógáz-áram számításán alapul) a bevezetésénél ugrásszerűen meg kell változtatni, egy kis áramlásértékről legalább a mérőtartomány végpontjának 90 %-ára. Az ugrásszerű változást ugyanannak kell kiváltania, mint ami a tényleges vizsgálatoknál elindítja a prediktív szabályozást. A kipufogógáz-áram ugrásszerű változását kiváltó hatást és az áramlásmérő válaszát legalább 10 Hz gyakorisággal kell rögzíteni.

Ezekből az adatokból kell meghatározni a részáramú hígítórendszerre vonatkozó átalakítási időt, ami az ugrásszerű változás kezdetétől az áramlásmérő válaszának 50 %-áig tartó idő. Hasonló módon kell meghatározni a részáramú hígítórendszer  $q_{mp}$  (azaz a kipufogógáz-minta árama a részáramú hígítórendszerbe) jelének és a kipufogógáz áramlásmérője  $q_{mew,i}$  (azaz a kipufogógáz nedves alapon vett tömegáramának a kipufogógázáramlás-mérő által adott) jelének átalakítási idejét. Ezek a jelek az egyes vizsgálatok utáni regressziószámításokhoz használatosak (lásd a 8.2.1.2. pontot).

A számítást legalább 5 felfutásra és lefutásra el kell végezni, és az eredményeket átlagolni kell. A vonatkoztatási áramlásmérő belső átalakítási idejét (< 100 ms) ki kell vonni ebből az értékből. Ha prediktív szabályozásra van szükség, a részáramú hígítórendszer „elővezérlési” értékét a 8.2.1.2. pont szerint kell alkalmazni.

#### 8.1.8.7. A vákuumoldali szivárgás ellenőrzése

##### 8.1.8.7.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

A mintavevő rendszer első beszerelésekor és olyan jelentős karbantartás után, mint az előszűrő cseréje, továbbá minden üzemmódsorozatból álló ciklust megelőző 8 órán belül az e szakaszban ismertetett szivárgásvizsgálatok egyikével ellenőrizni kell, hogy nincs-e jelentős vákuum-oldali szivárgás. Az ellenőrzés nem alkalmazandó teljes áramú hígítórendszer (CVS) esetében.

##### 8.1.8.7.2. Mérési alapelvek

Szivárgás akkor észlelhető, ha kismértékű áramlást mérnek, amikor semmilyen áramlásnak nem lenne szabad lennie, ha ismert koncentrációjú mérőtartomány-kalibráló gáz hígulását észlelik, amikor az a mintavevő rendszer vákuum-oldalán folyik át, vagy ha a csökkentett nyomású rendszerben nyomásemelkedést mérnek.

##### 8.1.8.7.3. Kismértékű szivárgás vizsgálata

Egy mintavevő rendszer a következőképpen kell vizsgálni kismértékű szivárgás szempontjából:

a) a rendszer szonda felőli részét a következő lépések egyikével le kell zárni:

- i. a mintavevő szonda végét sapkával vagy dugóval le kell zárni;
- ii. az átvezető csövet le kell választani a szondáról és sapkával vagy dugóval le kell zárni;
- iii. a szonda és az átvezető cső közötti szivárgásmentes szelepet el kell zárni;

b) minden vákuumszivattyút működtetni kell. Stabilizálódás után ellenőrizni kell, hogy a mintavevő rendszer vákuumoldalán áthaladó áram a rendszer normál használat közbeni áramának kevesebb, mint 0,5 %-a. Az elemző készüléken áthaladó, illetve azt megkerülő áramokat a rendszer normál használat közbeni áramához viszonyítva lehet megbecsülni.

##### 8.1.8.7.4. A mérőtartomány-kalibráló gáz hígulásával járó szivárgás ellenőrzése

Ehhez a vizsgálathoz bármilyen gázelemző készüléket lehet használni. Ha ehhez a vizsgálathoz lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készüléket használnak, a mintavevő rendszer szénhidrogénekkal való szennyeződését a VII. melléklet szénhidrogének meghatározásáról szóló 2. vagy 3. szakasza szerint kell korrigálni. A félrevezető eredményeket kizárólag olyan gázelemző készülékek használatával lehet elkerülni, amelyek az ehhez a vizsgálathoz használt mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációja mellett 0,5 %-os vagy annál jobb ismételtelhetőséggel rendelkeznek. A vákuumoldali szivárgásvizsgálatot a következőképpen kell végrehajtani:

a) a gázelemző készüléket úgy kell előkészíteni, mint egy kibocsátásvizsgálathoz;

b) mérőtartomány-kalibráló gázt kell bevezetni a gázelemző készülékbe, és meg kell győződni arról, hogy a mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációjának mérése a várható mérési pontossággal és ismételtelhetőséggel történik;

c) a túlfolyó mérőtartomány-kalibráló gázt az alábbi helyek valamelyikére kell irányítani a mintavevő rendszerben:

- i. a mintavevő szonda vége;

- ii. az átvezető csövet le kell választani a szondáról, és a mérőtartomány-kalibráló gáz feleslegét az átvezető cső nyitott végébe kell elvezetni;
  - iii. a szonda és az átvezető cső közé háromutas szelepet kell beépíteni;
- d) meg kell győződni arról, hogy a túlfolyó mérőtartomány-kalibráló gáz mért koncentrációja a mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációjának  $\pm 0,5$  %-án belül van. A vártnál alacsonyabb mért érték szivárgásra utal, a vártnál magasabb érték pedig arra engedhet következtetni, hogy magával a mérőtartomány-kalibráló gázzal vagy a gázelemző készülékkel van gond. A vártnál magasabb mért érték nem utal szivárgásra.

#### 8.1.8.7.5. A vákuum csökkenésével járó szivárgás vizsgálata

E vizsgálat végrehajtásához vákuumot kell létrehozni a mintavevő rendszer vákuumoldalán, és a rendszer szivárgását mint a vákuum csökkenését kell megfigyelni. E vizsgálat végrehajtásához a mintavevő rendszer vákuumoldalának volumenét a valós volumen  $\pm 10$  %-án belül kell ismerni. Ehhez a vizsgálatához olyan mérőeszközöket kell használni, amelyek megfelelnek az 8.1. és a 9.4. pont előírásainak.

A vákuum csökkenésével járó szivárgás vizsgálatát a következőképpen kell elvégezni:

- a) a rendszer szonda felőli részét a szondához a lehető legközelebb a következő lépések egyikével le kell zárni:
  - i. a mintavevő szonda végét sapkával vagy dugóval le kell zárni;
  - ii. az átvezető csövet le kell választani a szondáról és sapkával vagy dugóval le kell zárni;
  - iii. a szonda és az átvezető cső közötti szivárgásmentes szelepet el kell zárni;
- b) minden vákuumszivattyút működtetni kell. A szokásos üzemi feltételeknek megfelelő vákuumot kell létrehozni. Mintavevő zsákok esetében ajánlatos a szokásos mintavevőzsák-leszívási eljárást kétszer megismételni a beszorult mennyiségek minimálisra csökkentése érdekében;
- c) a mintavevő szivattyúkat le kell állítani, és a rendszert le kell zárni. A beszorult gáz abszolút nyomását és esetleg a rendszer abszolút hőmérsékletét meg kell mérni, és fel kell jegyezni. Elegendő időt kell hagyni arra, hogy a tranziens állapotok megállapodjanak, illetve elég hosszú időt, hogy egy 0,5 %-os szivárgás a nyomás-jelátalakító felbontásának legalább 10-szeresének megfelelő nyomásváltozást okozzon. A nyomást és esetleg a hőmérsékletet ismét fel kell jegyezni;
- d) ki kell számítani a szivárgás áramlási sebességét – mintavevő zsákból leszívott mennyiségek esetében nulla értéket feltételezve, a mintavevő rendszer esetében pedig ismert értékek alapján –, a kezdeti és a végső nyomást, a választható hőmérsékleteket, valamint az eltelt időt. A (6-22) egyenlettel ellenőrizni kell, hogy a vákuum csökkenésével járó szivárgás áramlási sebessége a rendszer normál használat közbeni áramának kevesebb, mint 0,5 %-a:

$$q_{\text{vleak}} = \frac{V_{\text{vac}}}{R} \frac{\left( \frac{p_2}{T_2} - \frac{p_1}{T_1} \right)}{(t_2 - t_1)} \quad (6-22)$$

ahol:

$q_{\text{vleak}}$  a vákuum csökkenésével járó szivárgás mértéke, mol/s

$V_{\text{vac}}$  a mintavevő rendszer vákuumoldalának geometriai volumene, m<sup>3</sup>

$R$  moláris gázállandó, J/(mol K)

$p_2$  abszolút nyomás a vákuumoldalon a  $t_2$  időpontban, Pa

$T_2$  abszolút hőmérséklet a vákuumoldalon a  $t_2$  időpontban, K

- $p_1$  abszolút nyomás a vákuumoldalon a  $t_1$  időpontban, Pa
- $T_1$  abszolút hőmérséklet a vákuumoldalon a  $t_1$  időpontban, K
- $t_2$  a vákuum csökkenésével járó szivárgás vizsgálatának vége, s
- $t_1$  a vákuum csökkenésével járó szivárgás vizsgálatának kezdete, s

#### 8.1.9. CO- és CO<sub>2</sub>-mérések

8.1.9.1. A CO<sub>2</sub>-t kimutató, nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készülékek H<sub>2</sub>O-val való interferenciájának vizsgálata

##### 8.1.9.1.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ha a CO<sub>2</sub> mérése nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készülékkel történik, a H<sub>2</sub>O interferenciájának mértékét a gázelemző készülék első beszerelésekor és jelentős karbantartás után ellenőrizni kell.

##### 8.1.9.1.2. Mérési alapelvek

A H<sub>2</sub>O zavarhatja a nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készülék CO<sub>2</sub>-re adott válaszát. Ha a nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készülék olyan kiegyenlítő algoritmusokat használ, amelyek más gázok mérési eredményei alapján teljesítik az interferencia-ellenőrzést, a gázelemző készülék interferencia-ellenőrzése során e méréseket is el kell végezni a kiegyenlítő algoritmusokat vizsgálatára.

##### 8.1.9.1.3. Rendszerkövetelmények

Egy CO<sub>2</sub>-t kimutató nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készülék H<sub>2</sub>O-interferenciájának 0,0 ± 0,4 mmol/molon belül kell lennie (a várható átlagos CO<sub>2</sub>-koncentrációhoz viszonyítva).

##### 8.1.9.1.4. Az eljárás

Az interferenciavizsgálatot a következőképpen kell végrehajtani:

- a) a CO<sub>2</sub> kimutató nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készüléket úgy kell elindítani, üzemeltetni, nullázni, illetve mérőtartományra tekintetében kalibrálni, mint egy kibocsátás-vizsgálat előtt;
- b) a 9.5.1. pont előírásainak megfelelő nullázó levegőt zárt tartályban desztillált vízen átbuborékolva párasított vizsgálati gázt kell létrehozni. Ha a minta nem halad át szárítón, akkor a tartály hőmérsékletét úgy kell szabályozni, hogy legalább olyan magas H<sub>2</sub>O-szint jöjjön létre, mint a vizsgálat alatt várható legnagyobb szint. Ha a minta a vizsgálat során szárítón halad át, akkor a tartály hőmérsékletét úgy kell szabályozni, hogy legalább olyan magas legyen a H<sub>2</sub>O-szint, mint a 9.3.2.3.1. pontban előírt szint;
- c) a párasított vizsgálati gázt a tartály után a harmatpontját legalább 5 °K-kal meghaladó hőmérsékleten kell tartani;
- d) a párasított gázt be kell vezetni a mintavevő rendszerbe. A párasított vizsgálati gázt a mintaszárító után kell bevezetni, ha használnak ilyet a vizsgálat során;
- e) a párasított vizsgálati gáz vízzel alkotott  $x_{\text{H}_2\text{O}}$  mólfrakcióját a gázelemző készülék bemenetéhez a lehető legközelebb kell megmérni; Például az  $x_{\text{H}_2\text{O}}$  kiszámításához meg kell mérni a  $T_{\text{dew}}$  harmatpontot és a  $p_{\text{total}}$  abszolút nyomást;
- f) a helyes műszaki gyakorlat alapján, az  $x_{\text{H}_2\text{O}}$  mérésének pontjától a gázelemző készülékig meg kell akadályozni a kondenzációt az átvezető csövekben, szerelvényekben és szelepekben;

- g) időt kell hagyni arra, hogy a gázelemző készülék válasza stabilizálódjon. A stabilizálódási időbe beletartozik az átvezető cső átszellőztetésére és az elemzőkészülék válaszánaak figyelembevételére fordított idő is;
- h) 30 másodpercnyi mintaadatot kell rögzíteni, míg a gázelemző készülék a minta koncentrációját méri. Ki kell számítani ezen adatok számtani közepét. A gázelemző készülék megfelel az interferenciaellenőrzésen, ha ez az érték  $(0,0 \pm 0,4)$  mmol/mol értéken belül van.

8.1.9.2. A CO<sub>2</sub>-ot kimutató, nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készülékek H<sub>2</sub>O-val és CO<sub>2</sub>-vel való interferenciájának vizsgálata

8.1.9.2.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ha a CO<sub>2</sub> mérése nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készülékkel történik, a H<sub>2</sub>O és a CO<sub>2</sub> interferenciájának mértékét a gázelemző készülék első beszerelésekor és jelentős karbantartás után ellenőrizni kell.

8.1.9.2.2. Mérési alapelvek

A H<sub>2</sub>O és a CO<sub>2</sub> zavarhatja a nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készüléket azzal, hogy a CO<sub>2</sub>-ra adott válaszhoz hasonló választ váltanak ki. Ha a nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készülék olyan kiegyenlítő algoritmusokat használ, amelyek más gázok mérési eredményei alapján teljesítik az interferencia-ellenőrzést, a gázelemző készülék interferencia-ellenőrzése során e méréseket is el kell végezni a kiegyenlítő algoritmusokat vizsgálatára.

8.1.9.2.3. Rendszerkövetelmények

Egy CO<sub>2</sub>-ot kimutató nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készülék együttes H<sub>2</sub>O- és CO<sub>2</sub>-interferenciájának a várható átlagos CO<sub>2</sub>-koncentráció  $\pm 2$  %-án belül kell lennie.

8.1.9.2.4. Az eljárás

Az interferenciavizsgálatot a következőképpen kell végrehajtani:

- a) a CO<sub>2</sub>-t kimutató nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készüléket úgy kell elindítani, üzemeltetni, nullázni, illetve mérőtartománya tekintetében kalibrálni, mint egy kibocsátás-vizsgálat előtt;
- b) CO<sub>2</sub> mérőtartomány-kalibráló gázt zárt tartályban desztillált vízen átbuborékolatva párasított vizsgálati CO<sub>2</sub>-gázt kell létrehozni. Ha a minta nem halad át szárítón, akkor a tartály hőmérsékletét úgy kell szabályozni, hogy legalább olyan magas H<sub>2</sub>O-szint jöjjön létre, mint a vizsgálat alatt várható legnagyobb szint. Ha a minta a vizsgálat során szárítón halad át, akkor a tartály hőmérsékletét úgy kell szabályozni, hogy legalább olyan magas H<sub>2</sub>O-szint jöjjön létre, mint a 9.3.2.3.1.1. pontban meghatározott szint. Legalább olyan magas koncentrációjú mérőtartomány-kalibráló CO<sub>2</sub>-gázt kell használni, mint a vizsgálat alatt várható legnagyobb koncentráció;
- c) a párasított vizsgálati CO<sub>2</sub>-gázt be kell vezetni a mintavevő rendszerbe. A párasított vizsgálati CO<sub>2</sub>-gázt a mintaszárító után lehet bevezetni, ha használnak ilyet a vizsgálat során;
- d) a párasított vizsgálati gáz vízzel alkotott  $x_{\text{H}_2\text{O}}$  mólfraekcióját a gázelemző készülék bemenetéhez a lehető legközelebb kell megmérni; Például az  $x_{\text{H}_2\text{O}}$  kiszámításához meg kell mérni a  $T_{\text{dew}}$  harmatpontot és a  $p_{\text{total}}$  abszolút nyomást;
- e) a helyes műszaki gyakorlat alapján, az  $x_{\text{H}_2\text{O}}$  mérésének pontjától a gázelemző készülékig meg kell akadályozni a kondenzációt az átvezető csövekben, szerelvényekben és szelepekben;
- f) időt kell hagyni arra, hogy a gázelemző készülék válasza stabilizálódjon;
- g) 30 másodpercnyi mintaadatot kell rögzíteni, míg a gázelemző készülék a minta koncentrációját méri. Ki kell számítani ezen adatok számtani közepét;

- h) a gázelemző készülék megfelel az interferenciaellenőrzésen, ha az e pont g) alpontja szerinti eredmény a 8.1.9.2.3. pont szerinti tűrésen belül van;
- i) a CO<sub>2</sub>-ra és a H<sub>2</sub>O-ra vonatkozó interferencia-eljárások külön-külön is elvégezhetőek. Ha az alkalmazott CO<sub>2</sub>- és H<sub>2</sub>O-szintek magasabbak a vizsgálat alatt várható legnagyobb szinteknél, a mért interferencia-értéket arányosan csökkenteni kell úgy, hogy a mért interferenciát meg kell szorozni a várható legnagyobb koncentrációs érték és az eljárás során mért tényleges érték közötti aránnyal. Olyan külön interferencia-eljárások is alkalmazhatók, amelyeknél a H<sub>2</sub>O-koncentrációk (csupán 0,025 mol/mol H<sub>2</sub>O tartalom) alacsonyabbak a vizsgálat alatt várható legnagyobb szinteknél, ám ilyenkor a mért H<sub>2</sub>O-interferenciát arányosan növelni kell úgy, hogy a mért interferenciát meg kell szorozni a várható legnagyobb H<sub>2</sub>O-koncentrációs érték és az eljárás során mért tényleges érték közötti aránnyal. A két arányosított interferencia-érték összegének eleget kell tennie a 8.1.9.2.3. pontban meghatározott toleranciának.

#### 8.1.10. Szénhidrogénmérések

##### 8.1.10.1. Lángionizációs érzékelő (FID) optimalizálása és ellenőrzése

###### 8.1.10.1.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Valamennyi lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készüléket kalibrálni kell az első beszereléskor. A kalibrálást a helyes műszaki gyakorlat szerint kell megismételni. Szénhidrogént mérő lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék esetében az alábbi lépéseket kell végrehajtani:

- a) a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék különböző szénhidrogénekre adott válaszát optimalizálni kell az első beszereléskor és jelentős karbantartás után. A lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék propilénre és toluolra adott válaszában a propánra adott válasz 0,9–1,1-szeresének kell lennie;
- b) egy lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék metánra (CH<sub>4</sub>) adott válaszát az első beszereléskor és jelentős karbantartás után kell meghatározni a 8.1.10.1.4. pontban leírtak szerint;
- c) a metánra (CH<sub>4</sub>) adott választ vizsgálatot megelőző 185 napon belül kell ellenőrizni.

###### 8.1.10.1.2. Kalibrálás

A helyes műszaki gyakorlat alapján ki kell dolgozni egy kalibrálási eljárást a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék gyártójának utasításai és a lángionizációs érzékelő kalibrálásának általa ajánlott gyakorisága alapján. A FID gázelemző készülékeket a 9.5.1. pontban szereplő előírásoknak megfelelő C<sub>3</sub>H<sub>8</sub> kalibráló gázokkal kell kalibrálni. A kalibrálást egyes szénszám (C<sub>i</sub>) alapján kell elvégezni;

###### 8.1.10.1.3. Szénhidrogének kimutatására szolgáló lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékek válaszában optimalizálása

Ez az eljárás csak az olyan lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékekre vonatkozik, amelyek a szénhidrogéneket mérik.

- a) A műszer első elindítását és a működéshez való alapvető beállítását a gyártó követelményei és a helyes műszaki gyakorlat alapján kell végrehajtani a FID üzemanyagával és nullázó levegővel. A fűtött lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékeknek az előírt üzemi hőmérsékleti tartományon belül kell lenniük. A lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék válaszában optimalizálni kell, hogy a gázelemző készülék kibocsátásvizsgálat során leggyakrabban előforduló mérőtartományában a 8.1.10.1.1. pont a) alpontja és a 8.1.10.2. pont szerint megfeleljen a szénhidrogén-választényezőkre vonatkozó követelménynek és az oxigéninterferencia ellenőrzésekor. A műszer gyártójának ajánlásai és a helyes műszaki gyakorlat alapján a gázelemző készülék magasabb mérőtartományát lehet használni a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék pontosabb optimalizálása érdekében, ha a gázelemző készülék általános mérőtartománya alacsonyabb, mint a gyártó által az optimalizáláshoz megadott minimumtartomány;
- b) a fűtött lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékeknek az előírt üzemi hőmérsékleti tartományon belül kell lenniük. A lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék válaszában optimalizálni a gázelemző készülék kibocsátásvizsgálat során leggyakrabban előforduló mérőtartományában kell optimalizálni. A tüzelőanyag és a levegő áramát a gyártó ajánlása szerint kell beállítani, majd egy mérőtartomány-kalibráló gázt kell a gázelemző készülékbe vezetni;



- c) az optimalizáláshoz a következő i–iv. bekezdésben leírt lépéseket vagy a műszer gyártója által előírt eljárást kell követni. Az optimalizálás történhet az SAE 770141 sz. specifikációjában leírt eljárásokkal is;
- egy adott tüzelőanyag-áramnál kiváltott válaszjelet a mérőtartomány-kalibráló gázra adott válaszjel és a nullázó gázra adott válaszjel különbségéből kell meghatározni;
  - a tüzelőanyag-áramot lépésenként be kell állítani a gyártó által ajánlott érték alá és fölé. Ezen beállítással rögzíteni kell a mérőtartomány-kalibráló és a nullázó gázra adott válaszokat;
  - a kalibrálógáz és a nullázó gáz válaszjele közötti különbséget egy görbén kell ábrázolni, a tüzelőanyag-áramot pedig a görbe gázdús oldalára kell beállítani. Ez a tüzelőanyag-áram kiindulási beállítása, amelyet a szénhidrogénekre vonatkozó választényezőktől (a 8.1.10.1.1. pont a) alpontja) és az oxigéninterferencia ellenőrzésekor (8.1.10.2. pont) kapott eredményektől függően szükség esetén optimalizálni kell;
  - ha az oxigéninterferencia vagy a szénhidrogénre vonatkozó választényező nem felel meg az alábbi előírásoknak, akkor a levegőáramot fokozatosan a gyártó által megadott érték fölé, illetve alá kell beállítani, és az összes anyagáramra meg kell ismételni a 8.1.10.1.1. pont a) alpontjában és a 8.1.10.2. pontban leírtakat;
- d) meg kell határozni a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék tüzelőanyagának és égési levegőjének optimális áramlási sebességét és/vagy nyomását, és a jövőre nézve mintát kell venni belőlük, és fel kell őket jegyezni.

#### 8.1.10.1.4. Szénhidrogének kimutatására szolgáló lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékek CH<sub>4</sub>-re adott válaszána meghatározása

Mivel a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékek általában eltérő választ adnak a CH<sub>4</sub>-re, illetve a C<sub>3</sub>H<sub>8</sub>-ra, a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékek optimalizálása után valamennyi, az összes szénhidrogén kimutatására szolgáló FID készülék CH<sub>4</sub>-re adott  $RF_{CH_4[THC-FID]}$  választényezőjét meg kell határozni. A CH<sub>4</sub> válaszána ellensúlyozása céljából az e szakasz szerint mért legutóbbi  $RF_{CH_4[THC-FID]}$  választényezőt kell a VII. melléklet 2. szakaszában (tömegalapú megközelítés) vagy 3. szakaszában (moláris alapú megközelítés) leírt szénhidrogén-meghatározáshoz végzett számításokban alkalmazni. Az  $RF_{CH_4[THC-FID]}$  választényezőt az alábbiak szerint kell meghatározni:

- a kibocsátásvizsgálat előtt ki kell választani a gázelemző készülék mérőtartományának meghatározásához használt C<sub>3</sub>H<sub>8</sub> mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációját. Csak a 9.5.1. pontban leírt követelményeknek eleget tevő mérőtartomány-kalibráló gázokat lehet választani, és fel kell jegyezni a gáz C<sub>3</sub>H<sub>8</sub> koncentrációját;
- a 9.5.1. pontban leírt követelményeknek eleget tevő CH<sub>4</sub> mérőtartomány-kalibráló gázt lehet választani, és fel kell jegyezni a gáz CH<sub>4</sub> koncentrációját;
- a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készüléket a gyártó utasításainak megfelelően kell működtetni;
- meg kell győződni arról, hogy a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék kalibrálása C<sub>3</sub>H<sub>8</sub> segítségével történt. A kalibrálást egyes szénszám (C<sub>1</sub>) alapján kell elvégezni;
- a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készüléket egy kibocsátásvizsgálathoz használt nullázó gázzal le kell nullázni;
- be kell állítani a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék mérőtartományát a kiválasztott C<sub>3</sub>H<sub>8</sub> mérőtartomány-kalibráló gázzal;
- a b) pont szerint kiválasztott CH<sub>4</sub> mérőtartomány-kalibráló gázt a FID gázelemző készülék mintabevezető nyílásán keresztül kell bevezetni;
- a gázelemző készülék válaszána stabilizálódnia kell. A stabilizálódási időbe beletartozhat a gázelemző készülék átszellőztetésére és a válaszána figyelembevételére fordított idő is;
- 30 másodpercnyi mintaadatot kell rögzíteni, míg a gázelemző készülék a CH<sub>4</sub>-koncentrációt méri, és ki kell számítani ezen értékek számtani közepét;
- az átlagos mért koncentrációt el kell osztani a CH<sub>4</sub> kalibráló gáz feljegyzett koncentrációjával. Az eredmény a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék CH<sub>4</sub>-re adott  $RF_{CH_4[THC-FID]}$  választényezője.

8.1.10.1.5. Szénhidrogének kimutatására szolgáló lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékek metánra ( $\text{CH}_4$ ) adott válaszána ellenőrzése

Ha a 8.1.10.1.4. szakasz szerinti  $RF_{\text{CH}_4[\text{THC-FID}]}$  értéke a legutóbb meghatározott érték  $\pm 5,0$  százalékán belül van, akkor a szénhidrogének kimutatására szolgáló lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék megfelel a metánra adott válasz ellenőrzésén.

- Először meg kell győződni arról, hogy a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék tüzelőanyagának, égési levegőjének és mintájának nyomása és/vagy áramlási sebessége a legutóbb meghatározott érték  $\pm 0,5$  %-án belül van a 8.1.10.1.3. pontban leírtak szerint. Ha ezeket az áramlási sebességeket ki kell igazítani, akkor a 8.1.10.1.4. pontban leírtak szerint meg kell határozni az  $RF_{\text{CH}_4[\text{THC-FID}]}$  új értékét. Ellenőrizni kell, hogy az  $RF_{\text{CH}_4[\text{THC-FID}]}$  meghatározott értéke a 8.1.10.1.5. pontban meghatározott tőrésen belül esik-e;
- ha az  $RF_{\text{CH}_4[\text{THC-FID}]}$  értéke a 8.1.10.1.5. pontban meghatározott tőrésen kívül esik, akkor a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék választát a 8.1.10.1.3. pontban leírtak szerint újra optimalizálni kell;
- a 8.1.10.1.4. pontban leírtak szerint meg kell határozni az  $RF_{\text{CH}_4[\text{THC-FID}]}$  új értékét. Az  $RF_{\text{CH}_4[\text{THC-FID}]}$  ezen új értékét kell a VII. melléklet 2. szakaszában (tömegalapú megközelítés) vagy 3. szakaszában (moláris alapú megközelítés) leírt szénhidrogén-meghatározáshoz végzett számításokban alkalmazni.

8.1.10.2. A nem sztöchiometrikus hígítatlan kipufogógáz kimutatására szolgáló lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék  $\text{O}_2$ -vel való interferenciájának ellenőrzése

8.1.10.2.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ha lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékekkel hígítatlan kipufogógázra vonatkozó méréseket végeznek, a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék  $\text{O}_2$ -vel való interferenciájának mértékét a gázelemző készülék első beszerelésekor és jelentős karbantartás után ellenőrizni kell.

8.1.10.2.2. Mérési alapelvek

A hígítatlan kipufogógáz  $\text{O}_2$ -koncentrációjának változása a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék lángja hőmérsékletének megváltoztatásával befolyásolhatja a készülék választát. A lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék tüzelőanyag-, égési levegő- és mintaáramát optimalizálni kell, hogy megfeleljenek az ellenőrzésen. A lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék működését a kibocsátásvizsgálat során jelentkező  $\text{O}_2$ -interferenciára vonatkozó kiegyenlítő algoritmusokkal kell ellenőrizni.

8.1.10.2.3. Rendszerkövetelmények

A vizsgálat során használt minden lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készüléknek meg kell felelnie az  $\text{O}_2$ -interferencia e szakaszban leírt eljárás szerint végzett ellenőrzésének.

8.1.10.2.4. Az eljárás

A lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék  $\text{O}_2$ -vel való interferenciáját a következők szerint kell meghatározni, figyelembe véve, hogy egy vagy több gázmeosztóval elő lehet állítani az ellenőrzés elvégzéséhez szükséges vonatkoztatási gázkoncentrációkat:

- három olyan vonatkoztatási mérőtartomány-kalibráló gázt kell választani, amelyek megfelelnek a 9.5.1. pontban előírt követelményeknek, és kibocsátásvizsgálat előtt a gázelemző készülék mérőtartományának meghatározásához használt  $\text{C}_3\text{H}_8$  koncentrációt tartalmazzák.  $\text{CH}_4$  vonatkoztatási mérőtartomány-kalibráló gázokat kell választani a metán kiválasztóval  $\text{CH}_4$ -re kalibrált lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékekhez. A három kiegyensúlyozó gáz koncentrációját úgy kell megválasztani, hogy az  $\text{O}_2$  és az  $\text{N}_2$  koncentrációi a vizsgálat során várható legkisebb, legnagyobb és közbelső  $\text{O}_2$ -koncentrációnak feleljenek meg. Az átlagos  $\text{O}_2$ -koncentráció használatára vonatkozó követelménytől el lehet tekinteni, ha a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készüléket az átlagos várható oxigénkoncentrációval kiegyensúlyozott mérőtartomány-kalibráló gázzal kalibrálták;
- meg kell győződni arról, hogy a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék megfelel a 8.1.10.1. pont előírásainak;
- a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készüléket úgy kell elindítani és üzemeltetni, mint egy kibocsátásvizsgálat előtt. A lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék égőjének légforrásától függetlenül ennél a vizsgálatnál nullázó levegőt kell használni a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék égőjének légforrásaként;

- d) a gázelemző készüléken el kell végezni a nullapont-beállítást;
- e) a gázelemző készülék mérőtartományát egy kibocsátásvizsgálathoz használt mérőtartomány-kalibráló gázzal kell beállítani;
- f) a nullapontválaszt a kibocsátásvizsgálathoz használt nullázó gázzal kell ellenőrizni. A következő lépésre kell továbblépni, ha 30 másodpercnyi mintaadat átlagos nullapontválasza az e pont e) alpontjában használt vonatkoztatási mérőtartomány-kalibrálási referenciaérték  $\pm 0,5\%$ -án belül van, ellenkező esetben az eljárást újra kell kezdeni e pont d) alpontjától kezdve;
- g) a gázelemző készülék választát a vizsgálatok alatt várható legkisebb  $O_2$ -koncentrációjú mérőtartomány-kalibráló gáz segítségével kell ellenőrizni. 30 s-nyi stabilizált mintaadat átlagos választát  $x_{O_2\min HC}$  néven kell rögzíteni;
- h) a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék nullapontválasztát a kibocsátásvizsgálathoz használt nullázó gázzal kell ellenőrizni. A következő lépést kell elvégezni, ha 30 másodpercnyi stabilizált minta adatának átlagos nullapontválasza az e pont e) alpontjában használt vonatkoztatási mérőtartomány-kalibrálási referenciaérték  $\pm 0,5\%$ -án belül van, ellenkező esetben az eljárást újra kell kezdeni e pont d) alpontjától kezdve;
- i) a gázelemző készülék választát a vizsgálatok alatt várható átlagos  $O_2$ -koncentrációjú mérőtartomány-kalibráló gáz segítségével kell ellenőrizni. 30 s-nyi stabilizált mintaadat átlagos választát  $x_{O_2\text{avg} HC}$  néven kell rögzíteni;
- j) a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék nullapontválasztát a kibocsátásvizsgálathoz használt nullázó gázzal kell ellenőrizni. A következő lépést kell elvégezni, ha 30 másodpercnyi stabilizált minta adatának átlagos nullapontválasza az e pont e) alpontjában használt vonatkoztatási mérőtartomány-kalibrálási referenciaérték  $\pm 0,5\%$ -án belül van, ellenkező esetben az eljárást újra kell kezdeni e pont d) alpontjától kezdve;
- k) a gázelemző készülék választát a vizsgálatok alatt várható legnagyobb  $O_2$ -koncentrációjú mérőtartomány-kalibráló gáz segítségével kell ellenőrizni. 30 s-nyi stabilizált mintaadat átlagos választát  $x_{O_2\max HC}$  néven kell rögzíteni;
- l) a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék nullapontválasztát a kibocsátásvizsgálathoz használt nullázó gázzal kell ellenőrizni. A következő lépést kell elvégezni, ha 30 másodpercnyi stabilizált minta adatának átlagos nullapontválasza az e pont e) alpontjában használt vonatkoztatási mérőtartomány-kalibrálási referenciaérték  $\pm 0,5\%$ -án belül van, ellenkező esetben az eljárást újra kell kezdeni e pont d) alpontjától kezdve;
- m) ki kell kiszámítani az  $x_{O_2\max HC}$  és a vonatkoztatási gáz koncentrációja közötti százalékos különbséget. Ki kell kiszámítani az  $x_{O_2\text{avg} HC}$  és a vonatkoztatási gáz koncentrációja közötti százalékos különbséget. Ki kell kiszámítani az  $x_{O_2\min HC}$  és a vonatkoztatási gáz koncentrációja közötti százalékos különbséget. Meg kell határozni a három érték közül a legmagasabb % különbséget. Ez az  $O_2$ -interferencia;
- n) ha az  $O_2$ -interferencia  $\pm 3\%$  százalékon belül van, akkor a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék megfelel az  $O_2$ -interferencia ellenőrzésén; ellenkező esetben a következők közül egy vagy több lépést végre kell hajtani a probléma megoldására:
- meg kell ismételni az ellenőrzést annak meghatározása érdekében, hogy történt-e hiba az eljárás során;
  - magasabb vagy alacsonyabb  $O_2$ -koncentrációjú nullázógázt és mérőtartomány-kalibráló gázt kell választani a kibocsátásvizsgálathoz, és meg kell ismételni az ellenőrzést;
  - ki kell igazítani a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülék égésilevegő-, tüzelőanyag- és mintaáramát. Meg kell jegyezni, hogy ha ezeket az áramlási sebességeket az  $O_2$ -interferencia ellenőrzésén való megfelelés érdekében kiigazítják az összes szénhidrogén kimutatására szolgáló FID készüléken, akkor az  $RF_{CH_4}$  értékét ismét be kell állítani a következő  $RF_{CH_4}$ -ellenőrzéshez. Az  $O_2$ -interferencia ellenőrzését a kiigazítás után meg kell ismételni, és meg kell határozni az  $RF_{CH_4}$  értékét;
  - a lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készüléket meg kell javítani vagy ki kell cserélni, és az  $O_2$ -interferencia ellenőrzését meg kell ismételni.

8.1.11. NO<sub>x</sub>-mérések

8.1.11.1. A kemilumineszcens detektoros gázelemző készülékre (CLD) a CO<sub>2</sub> és a H<sub>2</sub>O által gyakorolt kioltó hatás ellenőrzése

## 8.1.11.1.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ha a NO<sub>x</sub> mérése kemilumineszcens detektoros (CLD) gázelemző készülékkel történik, a H<sub>2</sub>O és CO<sub>2</sub> kioltó hatásának mértékét a CLD gázelemző készülék első beszerelésekor és jelentős karbantartás után ellenőrizni kell.

## 8.1.11.1.2. Mérési alapelvek

A H<sub>2</sub>O és CO<sub>2</sub> ütközési kioltás révén csökkentheti a kemilumineszcens detektoros gázelemző készülék NO<sub>x</sub>-ra adott válaszát, az ütközési kioltás ugyanis gátolja a kemilumineszcens reakciót, amellyel a CLD gázelemző készülék kimutatja a NO<sub>x</sub>-okat. Ez az eljárás és a 8.1.11.2.3. pontban leírt számítások meghatározzák a kioltást, és a kioltás eredményeit összevetik a kibocsátásvizsgálat során várható legnagyobb H<sub>2</sub>O-mólfraációval és a legnagyobb CO<sub>2</sub>-koncentrációval. Ha a kemilumineszcens detektoros (CLD) gázelemző készülék olyan kiegyenlítő algoritmusokat használ, amelyek H<sub>2</sub>O- és/vagy CO<sub>2</sub>-mérő műszereken alapulnak, a kioltás értékelésekor ezeknek a műszereknek be kell lenniük kapcsolva, és a kiegyenlítő algoritmusokat is alkalmazni kell.

## 8.1.11.1.3. Rendszerkövetelmények

Hígított kipufogógáz mérésekor a H<sub>2</sub>O és CO<sub>2</sub> által a kemilumineszcens detektoros (CLD) gázelemző készülékre gyakorolt együttes kioltó hatás nem lehet nagyobb, mint ± 2 %. Hígított kipufogógáz mérésekor a H<sub>2</sub>O és CO<sub>2</sub> által a kemilumineszcens detektoros (CLD) gázelemző készülékre gyakorolt együttes kioltó hatás nem lehet nagyobb, mint ± 2,5 %. Az együttes kioltó hatás a CO<sub>2</sub>-nek a 8.1.11.1.4. pont szerint meghatározott kioltó hatásának és a H<sub>2</sub>O-nak a 8.1.11.1.5. pont szerint meghatározott kioltó hatásának összege. Ha ezek a követelmények nem teljesülnek, korrekciós intézkedéseket kell tenni, azaz meg kell javítani vagy ki kell cserélni a gázelemző készüléket. A kibocsátásvizsgálatok végrehajtása előtt meg kell győződni arról, hogy a korrekciós intézkedés sikeresen helyreállította a gázelemző készülék megfelelő működését.

8.1.11.1.4. A CO<sub>2</sub> kioltó hatásának ellenőrzésére szolgáló eljárás

A következő módszer vagy a műszer gyártója által előírt módszer alkalmazható a CO<sub>2</sub> kioltó hatásának meghatározására egy olyan gázmosztót alkalmazva, amely a kétkomponensű mérőtartomány-kalibráló gázokat nullázó gázzal hígítja, és megfelel a 9.4.5.6. pontban foglalt előírásoknak, vagy a helyes műszaki gyakorlat alapján más protokollt fejlesztenek ki:

- a) a szükséges csatlakozásokat teflonból vagy rozsdamentes acélból készült vezetékekből kell készíteni;
- b) a gázmosztót úgy kell összeállítani, hogy közel azonos mennyiségű mérőtartomány-kalibráló gázt és hígítógázt keverjen össze;
- c) ha a kemilumineszcens detektoros (CLD) gázelemző készülék rendelkezik olyan üzemmóddal, amelyben az összes NO<sub>x</sub> helyett csak a NO<sub>x</sub>-ot észleli, a CLD gázelemző készüléket a csak a NO-ot észlelő üzemmódban kell üzemeltetni;
- d) olyan CO<sub>2</sub>-kalibráló gázt kell használni, amely eleget tesz a 9.5.1. pontban leírt követelményeknek, és koncentrációja megközelítőleg kétszerese a kibocsátásmérések során várható legnagyobb CO<sub>2</sub>-koncentrációnak;
- e) olyan NO mérőtartomány-kalibráló gázt kell használni, amely eleget tesz a 9.5.1. pontban leírt követelményeknek, és koncentrációja megközelítőleg kétszerese a kibocsátásmérések során várható legnagyobb NO-koncentrációnak. A műszer gyártójának ajánlásai és a helyes műszaki gyakorlat alapján nagyobb koncentrációt lehet használni a pontos ellenőrzés érdekében, ha a várható NO-koncentráció alacsonyabb, mint a műszer gyártója által az ellenőrzéshez megadott minimumtartomány;
- f) a kemilumineszcens detektoros gázelemző készüléken be kell állítani a nullapontot és a mérőtartományt. A gázmosztó segítségével be kell állítani a kemilumineszcens detektoros gázelemző készülék mérőtartományát az e pont e) alpontjában említett NO mérőtartomány-kalibráló gázzal. A NO mérőtartomány-kalibráló gáz vezetékét csatlakoztatni kell a gázmosztó kalibráló bemenetéhez; a gázmosztó hígító bemenetéhez a nullázó gáz vezetékét kell csatlakoztatni; az e pont b) alpontjában választott névleges keverési arányt kell alkalmazni; és a gázmosztó által előállított koncentrációjú NO gázzal kell meghatározni a kemilumineszcens detektoros gázelemző készülék mérőtartományát. A pontos gázmosztás érdekében szükség szerint helyesbítenni kell a gáz tulajdonságait;

- g) a CO<sub>2</sub> mérőtartomány-kalibráló gáz vezetékét csatlakoztatni kell a gázmegosztó kalibráló bemenetéhez;
- h) a gázmegosztó hígító bemenetéhez az NO mérőtartomány-kalibráló gáz vezetékét kell csatlakoztatni;
- i) miközben az NO és a CO<sub>2</sub> átfolyik a gázmegosztón, stabilizálni kell a gázmegosztó kimenetét. Meg kell határozni a gázmegosztó kimenetének CO<sub>2</sub>-koncentrációját, a pontos gázmegosztás érdekében szükség szerint helyesbítve a gáz tulajdonságait; Az  $x_{\text{CO}_2\text{act}}$  koncentrációt fel kell jegyezni, és fel kell használni a kioltás 8.1.11.2.3. pont szerinti ellenőrzésének számításaiban. Gázmegosztó helyett más egyszerű gázkeverő berendezés is használható. Ebben az esetben a gázelemző készülékkel meg kell határozni a CO<sub>2</sub> koncentrációt. Ha az NDIR nem diszperzív infravörös gázelemző készüléket egyszerű gázkeverő berendezéssel használják együtt, akkor annak meg kell felelnie az e szakaszban meghatározott követelményeknek, és mérőtartományát az e pont d) alpontjában említett CO<sub>2</sub> mérőtartomány-kalibráló gázzal kell meghatározni. Az NDIR gázelemző készülék linearitását előbb a teljes skálán a vizsgálat alatt várható legnagyobb CO<sub>2</sub>-koncentráció kétszereséig ellenőrizni kell;
- j) a CLD gázelemző készülékkel meg kell mérni az NO-koncentrációt a gázmegosztó után. időt kell hagyni arra, hogy a gázelemző készülék válasza stabilizálódjon. A stabilizálódási időbe beletartozhat az átvezető cső átszellőztetésére és az elemzőkészülék válaszána figyelembevételére fordított idő is. 30 másodpercnyi mintaadatot kell rögzíteni, míg a gázelemző készülék a minta koncentrációját méri. Ezekből az adatokból ki kell számítani a koncentráció  $x_{\text{NOmeas}}$  számtani középértékét. Az  $x_{\text{NOmeas}}$  értéket fel kell jegyezni, és fel kell használni a kioltás 8.1.11.2.3. pont szerinti ellenőrzésének számításaiban;
- k) a (6-24) egyenlet segítségével ki kell számítani a gázmegosztó kimeneténél fennálló  $x_{\text{NOact}}$  tényleges NO-koncentrációt a mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációi és  $x_{\text{CO}_2\text{act}}$  alapján. A kiszámított értéket kell használni a kioltás ellenőrzésének (6-23) egyenlet szerinti számításaiban;
- l) a 8.1.11.1.4. és a 8.1.11.1.5. pont szerint feljegyzett értékek alapján kell kiszámítani a 8.1.11.2.3. pontban leírt kioltó hatást.

#### 8.1.11.1.5. A H<sub>2</sub>O kioltó hatásának ellenőrzésére szolgáló eljárás

A következő módszer vagy a műszer gyártója által előírt módszer alkalmazható a H<sub>2</sub>O kioltó hatásának meghatározására, vagy a helyes műszaki gyakorlat alapján más protokollt fejlesztenek ki:

- a) a szükséges csatlakozásokat teflonból vagy rozsdamentes acélból készült vezetékekből kell készíteni;
- b) ha a kemilumineszcens detektoros (CLD) gázelemző készülék rendelkezik olyan üzemmóddal, amelyben az összes NO<sub>x</sub> helyett csak a NO<sub>x</sub>-ot észleli, a CLD gázelemző készüléket a csak a NO-ot észlelő üzemmódban kell üzemeltetni;
- c) olyan NO mérőtartomány-kalibráló gázt kell használni, amely eleget tesz a 9.5.1. pontban leírt követelményeknek, és koncentrációja megközelíti a kibocsátásmérések során várható legnagyobb koncentrációt. A műszer gyártójának ajánlásai és a helyes műszaki gyakorlat alapján nagyobb koncentrációt lehet használni a pontos ellenőrzés érdekében, ha a várható NO-koncentráció alacsonyabb, mint a műszer gyártója által az ellenőrzéshez megadott minimumtartomány;
- d) a kemilumineszcens detektoros gázelemző készüléken be kell állítani a nullpontot és a mérőtartományt. Be kell állítani a kemilumineszcens detektoros gázelemző készülék mérőtartományát az e pont c) alpontjában említett NO mérőtartomány-kalibráló gázzal, a mérőtartomány-kalibráló gáz  $x_{\text{NOdry}}$  koncentrációját fel kell jegyezni, és fel kell használni a kioltás 8.1.11.2.3. pont szerinti ellenőrzésének számításaiban;
- e) a NO mérőtartomány-kalibráló gázt zárt tartályban desztillált vízen átbuborékolgatva párasítani kell. Ha ennél az ellenőrző vizsgálatnál a párasított NO mérőtartomány-kalibráló gáz nem halad át mintaszárítón, akkor a tartály hőmérsékletét úgy kell szabályozni, hogy hozzávetőleg olyan magas H<sub>2</sub>O-szint jöjjön létre, mint a kibocsátásvizsgálat alatt várható legnagyobb H<sub>2</sub>O-mólfrakció. Ha a párasított NO mérőtartomány-kalibráló gáz nem halad át mintaszárítón, akkor a 8.1.11.2.3. pontban leírt kioltás-ellenőrzési számítások a kibocsátásvizsgálat alatt várható legnagyobb H<sub>2</sub>O-mólfrakciónak megfelelő szintre növelik arányosan a H<sub>2</sub>O mért kioltó hatását. Ha ennél az ellenőrző vizsgálatnál a párasított NO kalibráló gáz a vizsgálat során szárítón halad át, akkor a tartály hőmérsékletét úgy kell szabályozni, hogy legalább olyan magas H<sub>2</sub>O-szint jöjjön létre, mint a 9.3.2.3.1. pontban előírt szint. Ez esetben a 8.1.11.2.3. pontban meghatározott kioltás-ellenőrzési számítások nem növelik meg arányosan a H<sub>2</sub>O mért kioltó hatását;

- f) a párasított NO vizsgálati gázt be kell vezetni a mintavevő rendszerbe. A gázt a kibocsátásvizsgálat során használt mintaszárító előtt és után is be lehet vezetni. A bevezetés pontjától függően kell az e pont e) alpontjának megfelelő számítási módszerét választani. Meg kell jegyezni, hogy a mintaszárítónak meg kell felelnie a 8.1.8.5.8. pontban említett mintaszárító-ellenőrzésen;
- g) meg kell mérni a H<sub>2</sub>O mólfraekcióját a párasított NO mérőtartomány-kalibráló gázban. Mintaszárító használata esetén a párasított NO mérőtartomány-kalibráló gáz  $x_{\text{H}_2\text{Omeas}}$  H<sub>2</sub>O mólfraekcióját a mintaszárító után kell megmérni. Az  $x_{\text{H}_2\text{Omeas}}$  értékét ajánlott a CLD gázelemző készülék bemenetéhez a lehető legközelebb megmérni. Az  $x_{\text{H}_2\text{Omeas}}$  kiszámítható a  $T_{\text{dew}}$  harmatpont és a  $p_{\text{total}}$  abszolút nyomás mért értékekből;
- h) a helyes műszaki gyakorlat alapján, az  $x_{\text{H}_2\text{Omeas}}$  mérésének pontjától a gázelemző készülékig meg kell akadályozni a kondenzációt az átvezető csövekben, szerelvényekben és szelepekben. A rendszert ajánlott úgy megtervezni, hogy az átvezető csövekben, szerelvényekben és szelepekben falhőmérséklete az  $x_{\text{H}_2\text{Omeas}}$  mérésének pontjától a gázelemző készülékig legalább 5 K-kal a mintagáz helyi harmatpontja felett legyen;
- i) a párasított NO mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációját meg kell mérni a CLD gázelemző készülékkel. időt kell hagyni arra, hogy a gázelemző készülék válasza stabilizálódjon. A stabilizálódási időbe beletartozhat az átvezető cső átszellőztetésére és az elemzőkészülék válaszanak figyelembevételére fordított idő is. 30 másodpercnyi mintaadatot kell rögzíteni, míg a gázelemző készülék a minta koncentrációját méri. Ezekből az adatokból ki kell számítani az  $x_{\text{NOwet}}$  számtani középértéket. Az  $x_{\text{NOwet}}$  értékét fel kell jegyezni, és fel kell használni a kioltás 8.1.11.2.3. pont szerinti ellenőrzésének számításaiban.

#### 8.1.11.2. A CLD kioltása ellenőrzésének számításai

A CLD kioltásának ellenőrző számításait az e pontban leírt módon kell elvégezni.

##### 8.1.11.2.1. A vizsgálat alatt várható víz mennyisége

Meg kell becsülni a víznek a kibocsátásvizsgálat során várható  $x_{\text{H}_2\text{Oexp}}$  legnagyobb mólfraekcióját. Ezt a becslést a párasított NO mérőtartomány-kalibráló gáznak a 8.1.11.1.5. pont f) alpontja szerinti bevezetésének helyén kell elvégezni. A víz várható legnagyobb mólfraekciójának megbecslésekor az égési levegő, a tüzelőanyag égéstermékei és (adott esetben) a hígító levegő várható legnagyobb víztartalmát egyaránt figyelembe kell venni. Ha ezen ellenőrző vizsgálat során a párasított NO mérőtartomány-kalibráló gázt egy mintaszárító előtt vezetik be a mintavevő rendszerbe, akkor a víz várható legnagyobb mólfraekcióját nem kell megbecslülni, és az  $x_{\text{H}_2\text{Oexp}}$  értékét az  $x_{\text{H}_2\text{Omeas}}$  értékével egyenlőnek kell tekinteni.

##### 8.1.11.2.2. Vizsgálat alatt várható CO<sub>2</sub> mennyisége

Meg kell becsülni a CO<sub>2</sub>-nek a kibocsátásvizsgálat során várható  $x_{\text{CO}_2\text{exp}}$  legnagyobb koncentrációját. Ezt a becslést a mintavevő rendszer azon pontján kell elvégezni, ahol a kevert NO és CO<sub>2</sub> mérőtartomány-kalibráló gázokat a 8.1.11.1.4. pont j) alpontja szerint bevezetik. A CO<sub>2</sub> várható legnagyobb koncentrációjának megbecslésekor a tüzelőanyag égéstermékei és a hígító levegő várható legnagyobb CO<sub>2</sub>-tartalmát egyaránt figyelembe kell venni.

##### 8.1.11.2.3. A H<sub>2</sub>O és a CO<sub>2</sub> által együttesen gyakorolt kioltó hatás kiszámítása

A H<sub>2</sub>O és a CO<sub>2</sub> által együttesen gyakorolt kioltó hatást a (6-23) egyenlettel kell kiszámítani:

$$\text{quench} = \left[ \left( \frac{x_{\text{NOwet}}}{1 - x_{\text{H}_2\text{Omeas}}} \right) \cdot \frac{x_{\text{H}_2\text{Oexp}}}{x_{\text{H}_2\text{Omeas}}} + \left( \frac{x_{\text{NOmeas}}}{x_{\text{NOact}}} - 1 \right) \cdot \frac{x_{\text{CO}_2\text{exp}}}{x_{\text{CO}_2\text{act}}} \right] \cdot 100 \% \quad (6-23)$$

ahol:

$\text{quench}$  = a CLD kioltásának mértéke

$x_{\text{NOdry}}$  a NO-nak a buborékoltató előtt a 8.1.11.1.5. pont d) alpontja szerint mért koncentrációja

$x_{\text{NOwet}}$	a NO-nak a buborékolató után a 8.1.11.1.5. pont i) alpontja szerint mért koncentrációja
$x_{\text{H}_2\text{Oexp}}$	a víznek a kibocsátásvizsgálat során várható legnagyobb mólfraekciója a 8.1.11.2.1. pont szerint
$x_{\text{H}_2\text{Omeas}}$	a víznek a kioltás ellenőrzése során a 8.1.11.1.5. pont g) alpontja szerint mért mólfraekciója
$x_{\text{NOmeas}}$	a NO-nak a 8.1.11.1.4. pont j) alpontja szerint azon a ponton mért koncentrációja, amelyen a NO mérőtartomány-kalibráló gázt összekeverik CO <sub>2</sub> mérőtartomány-kalibráló gázzal
$x_{\text{NOact}}$	a NO-nak a 8.1.11.1.4. pont k) alpontja szerint, a (6-24) egyenlettel kiszámított, azon a ponton érvényes tényleges koncentrációja, amelyen a NO mérőtartomány-kalibráló gázt összekeverik CO <sub>2</sub> mérőtartomány-kalibráló gázzal
$x_{\text{CO}_2\text{exp}}$	a CO <sub>2</sub> -nek a kibocsátásvizsgálat során várható legnagyobb koncentrációja a 8.1.11.2.2. pont szerint
$x_{\text{CO}_2\text{act}}$	a CO <sub>2</sub> -nek a 8.1.11.1.4. pont i) alpontja szerint azon a ponton érvényes tényleges koncentrációja, amelyen a NO mérőtartomány-kalibráló gázt összekeverik CO <sub>2</sub> mérőtartomány-kalibráló gázzal

$$x_{\text{NOact}} = \left( 1 - \frac{x_{\text{CO}_2\text{act}}}{x_{\text{CO}_2\text{span}}} \right) \cdot x_{\text{NOspan}} \quad (6-24)$$

ahol:

$x_{\text{NOspan}}$	a gázmegosztóba bemenő NO mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációja a 8.1.11.1.4. pont e) alpontja szerint
$x_{\text{CO}_2\text{span}}$	a gázmegosztóba bemenő CO <sub>2</sub> mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációja a 8.1.11.1.4. pont d) alpontja szerint

8.1.11.3. Nem diszperzív ultraibolya (NDUV) gázelemző készülék szénhidrogénekkal és H<sub>2</sub>O-val mutatott interferenciájának ellenőrzése

8.1.11.3.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ha az NO<sub>x</sub> mérése nem diszperzív infravörös abszorpció (NDIR) elvén működő gázelemző készülékkel történik, a H<sub>2</sub>O interferenciájának mértékét a gázelemző készülék első beszerelésekor és jelentős karbantartás után ellenőrizni kell.

8.1.11.3.2. Mérési alapelvek

A szénhidrogének és a H<sub>2</sub>O zavarhatják a nem diszperzív ultraibolya (NDUV) gázelemző készüléket azzal, hogy a NO<sub>x</sub>-ra adott válaszhoz hasonló választ váltanak ki. Ha a nem diszperzív ultraibolya (NDUV) gázelemző készülék olyan kiegyenlítő algoritmusokat használ, amelyek más gázok mérési eredményei alapján teljesítik az interferencia-ellenőrzést, a gázelemző készülék interferencia-ellenőrzése során e méréseket is el kell végezni a kiegyenlítő algoritmusokat vizsgálatára.

8.1.11.3.3. Rendszerkövetelmények

Egy NO<sub>x</sub>-ot kimutató nem diszperzív ultraibolya (NDUV) gázelemző készülék együttes H<sub>2</sub>O- és szénhidrogén-interferenciájának a várható átlagos NO<sub>x</sub>-koncentráció ± 2 % belül kell lennie.

8.1.11.3.4. Az eljárás

Az interferenciavizsgálatot a következőképpen kell végrehajtani:

a) a NO<sub>x</sub>-ot kimutató nem diszperzív ultraibolya (NDUV) gázelemző készüléket a gyártó utasításainak megfelelően kell elindítani, üzemeltetni, nullázni, illetve mérőtartománya tekintetében kalibrálni;

- b) az ellenőrzéshez ajánlott kivonni a motor kipufogógázát. Az NO<sub>x</sub> kipufogógázban található mennyiségét a 9.4. pontban szereplő előírásoknak megfelelő kemilumineszcens detektoros (CLD) gázelemző készülékkel kell meghatározni. A kemilumineszcens detektoros gázelemző készülék választását vonatkoztatási értékeknek kell tekinteni. A kipufogógázban található szénhidrogének mennyiségét pedig a 9.4. pontban szereplő előírásoknak megfelelő lángionizációs érzékelős (FID) gázelemző készülékkel kell meghatározni. A lángionizációs érzékelős választását a szénhidrogének vonatkoztatási értékeként kell kezelni;
- c) ha a vizsgálatban mintaszárító használatára is sor kerül, a motor kipufogógázát a mintaszárító előtt kell bevezetni az nem diszperzív ultraibolya (NDUV) gázelemző készülékbe;
- d) időt kell hagyni arra, hogy a gázelemző készülék válasza stabilizálódjon. A stabilizálódási időbe beletartozhat az átvezető cső átszellőztetésére és az elemzőkészülék válaszában figyelembevételére fordított idő is;
- e) 30 másodpercnyi mintaadatot kell rögzíteni, míg a gázelemző készülékek a minta koncentrációját mérik, és ki kell számítani a három gázelemző készülék értékeinek számtani közepét;
- f) a kemilumineszcens detektoros (CLD) gázelemző készülék középértékét ki kell vonni a nem diszperzív ultraibolya (NDUV) gázelemző készülék középértékéből;
- g) a különbséget meg kell szorozni a várható közepes szénhidrogén-koncentráció és az ellenőrzés során mért szénhidrogén-koncentráció közötti arányszámmal. a gázelemző készülék megfelel az e szakasz szerinti interferencia-ellenőrzésen, ha ez az eredmény a standard esetében várható NO<sub>x</sub>-koncentráció  $\pm 2$  %-án belül van a (6-25) egyenlet szerint:

$$\left| \bar{x}_{\text{NO}_x, \text{CLD}, \text{meas}} - \bar{x}_{\text{NO}_x, \text{NDUV}, \text{meas}} \right| \cdot \left( \frac{\bar{x}_{\text{HC}, \text{exp}}}{\bar{x}_{\text{HC}, \text{meas}}} \right) \leq 2 \% \cdot (\bar{x}_{\text{NO}_x, \text{exp}}) \quad (6-25)$$

ahol:

$\bar{x}_{\text{NO}_x, \text{CLD}, \text{meas}}$	az NO <sub>x</sub> CLD-vel mért átlagos koncentrációja, [μmol/mol] vagy [ppm]
$\bar{x}_{\text{NO}_x, \text{NDUV}, \text{meas}}$	az NO <sub>x</sub> NDUV-vel mért átlagos koncentrációja, [μmol/mol] vagy [ppm]
$\bar{x}_{\text{HC}, \text{meas}}$	az átlagos mért szénhidrogén-koncentráció, [μmol/mol] vagy [ppm]
$\bar{x}_{\text{HC}, \text{exp}}$	a standard esetében várható átlagos mért szénhidrogén-koncentráció, [μmol/mol] vagy [ppm]
$\bar{x}_{\text{NO}_x, \text{exp}}$	a standard esetében várható átlagos NO <sub>x</sub> -koncentráció, [μmol/mol] vagy [ppm]

#### 8.1.11.4 A mintaszárító NO<sub>2</sub>-penetrációja

##### 8.1.11.4.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ha egy NO<sub>x</sub>-mérő eszköz előtt mintaszárítót alkalmaznak a minta szárítására, de nem használnak NO<sub>2</sub>-NO átalakítót a mintaszárító előtt, akkor el kell végezni a mintaszárító NO<sub>2</sub>-penetrációjának ellenőrzését. Ezt az ellenőrzést az első beszereléskor és jelentős karbantartás után kell elvégezni.

##### 8.1.11.4.2. Mérési alapelvek

A mintaszárító eltávolítja a vizet, amely egyébként interferálhatna az NO<sub>x</sub>-méréssel. Egy nem megfelelően kialakított hűtőfürdőben maradó folyékony víz eltávolíthatja a mintából a NO<sub>2</sub>-t. Ha előtte NO<sub>2</sub>-NO átalakító nélkül alkalmaznak mintaszárítót, akkor az az NO<sub>x</sub> megmérése előtt eltávolíthatja a NO<sub>2</sub>-ot a mintából.

##### 8.1.11.4.3. Rendszerkövetelmények

A mintaszárítónak lehetővé kell tennie a teljes NO<sub>2</sub>-szint legalább 95 %-ának mérését az NO<sub>2</sub> várható maximális koncentrációján.



## 8.1.11.4.4. Az eljárás

A mintaszárító működésének ellenőrzésére a következő eljárást kell alkalmazni:

- a) a műszerek összeállítása. A gázelemző készülék és a mintaszárító gyártójának a beindításra és az üzemeltetésre vonatkozó utasításait követni kell. A gázelemző készüléket és a mintaszárítót a teljesítmény optimalizálása érdekében szükség szerint be kell állítani;
- b) a berendezés összeállítása és adatgyűjtés;
  - i. az összes  $\text{NO}_x$ -ot mérő gázelemző készüléket úgy kell nullázni, illetve mérőtartománya tekintetében kalibrálni, mint egy kibocsátásvizsgálat előtt;
  - ii. olyan  $\text{NO}_2$ -kalibráló gázt (a száraz levegő alapgázát) kell választani, amelynek a  $\text{NO}_2$ -koncentrációja megközelíti a kibocsátásmérések során várható legnagyobb koncentrációt. A műszer gyártójának ajánlásai és a helyes műszaki gyakorlat alapján nagyobb koncentrációt lehet használni a pontos ellenőrzés érdekében, ha a várható  $\text{NO}_2$ -koncentráció alacsonyabb, mint a műszer gyártója által az ellenőrzéshez megadott minimumtartomány;
  - iii. a kalibráló gáz feleslegét a gázmintavevő rendszer szondájánál vagy túlfolyójánál kell elvezetni. Csak a szállítás okozta késést és a műszer választás figyelembe véve időt kell hagyni arra, hogy az összes  $\text{NO}_x$ -ra adott válasz stabilizálódjon;
  - iv. az összes  $\text{NO}_x$ -ra vonatkozó 30 s-nyi adat átlagát ki kell számítani és  $x_{\text{NOxref}}$  néven kell rögzíteni;
  - v. a  $\text{NO}_2$  kalibráló gáz áramát le kell állítani;
  - vi. ezután 323 K (50 °C)-os harmatpontra állított harmatponti generátor által előállított gázt a gázmintavevő rendszer szondájánál vagy túlfolyójánál bevezetve telíteni kell a mintavevő rendszerrel. A harmatponti generátor által előállított gázból mintát kell venni a mintavevő rendszerrel, és legalább 10 percen keresztül át kell vezetni a mintaszárítón, amíg a mintaszárító egyenletes mennyiségű vizet nem távolít el;
  - vii. azonnal vissza kell kapcsolni az  $x_{\text{NOxref}}$  megállapításához használt  $\text{NO}_2$  kalibráló gázzal való elárasztást. Csak a szállítás okozta késést és a műszer választás figyelembe véve időt kell hagyni arra, hogy az összes  $\text{NO}_x$ -ra adott válasz stabilizálódjon. Az összes  $\text{NO}_x$ -ra vonatkozó 30 s-nyi adat átlagát ki kell számítani és  $x_{\text{NOxmeas}}$  néven kell rögzíteni;
  - viii. az  $x_{\text{NOxmeas}}$ -t az  $x_{\text{NOxdry}}$ -ra kell korrigálni a mintaszárító kimeneti hőmérsékletén és nyomásán a mintaszárítón keresztülhaladó maradék vízgőz alapján;
- c) teljesítményértékelés: ha az  $x_{\text{NOxdry}}$  kevesebb, mint az  $x_{\text{NOxref}}$  95 %-a, akkor a mintaszárítót meg kell javítani vagy ki kell cserélni.

8.1.11.5. A  $\text{NO}_2$ -NO-átalakító általi átalakítás hitelesítése

## 8.1.11.5.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ha az  $\text{NO}_x$  meghatározására a csak a NO mennyiségét mérő gázelemző készüléket használnak, akkor a gázelemző készülék előtt  $\text{NO}_2$ -NO átalakítót kell alkalmazni. Ezt az ellenőrzést az átalakító beszerelésekor, jelentős karbantartás után és vizsgálatot megelőző 35 napon belül kell elvégezni. Ezt az ellenőrző vizsgálatot ezzel a gyakorisággal meg kell ismételni annak ellenőrzése érdekében, hogy a  $\text{NO}_2$ -NO átalakító katalitikus aktivitása nem romlott.

## 8.1.11.5.2. Mérési alapelvek

Egy  $\text{NO}_2$ -NO átalakító segítségével egy olyan gázelemző készülék, amely csak a NO mennyiségét méri, a kipufogógázban lévő  $\text{NO}_2$ -t NO-dá alakítva képes meghatározni az összes  $\text{NO}_x$ -at.

## 8.1.11.5.3. Rendszerkövetelmények

Az  $\text{NO}_2$ -NO átalakítónak a teljes  $\text{NO}_2$ -szint legalább 95 %-ának mérését lehetővé kell tennie a  $\text{NO}_2$  várható legnagyobb koncentrációján.

## 8.1.11.5.4 Az eljárás

Egy NO<sub>2</sub>-NO átalakító működését a következő eljárással kell ellenőrizni:

- a) a műszerek összeállítása tekintetében a gázelemző készülék és az NO<sub>2</sub>-NO átalakító gyártójának a beindításra és az üzemeltetésre vonatkozó utasításait követni kell. A gázelemző készüléket és az átalakítót a teljesítmény optimalizálása érdekében szükség szerint be kell állítani;
- b) egy ózonfejlesztő bemenetét nullázólevegő- vagy oxigénforráshoz kell csatlakoztatni, kimenetét pedig egy háromutas T-csatlakozó egyik nyílásához. A NO mérőtartomány-kalibráló gázt egy másik nyíláshoz kell csatlakoztatni, az NO<sub>2</sub>-NO átalakító bemenetét pedig a maradék nyíláshoz;
- c) az ellenőrzés elvégzése során az alábbi lépéseket kell végrehajtani:
  - i. az ózonfejlesztő levegőellátását el kell indítani, az ózonfejlesztő áramellátását ki kell kapcsolni, és az NO<sub>2</sub>-NO átalakítót megkerülő üzemmódra (azaz NO üzemmódra) kell kapcsolni. Csak a szállítás okozta késést és a műszer választását figyelembe véve időt kell hagyni a stabilizálódásra;
  - ii. az NO és a nullázógáz áramát úgy kell beállítani, hogy az NO-koncentráció a gázelemző készüléknél a vizsgálat alatt várható összes NO<sub>x</sub>-koncentráció csúcserőke közelében legyen. A gázkeverék NO<sub>2</sub>-tartalmának kisebbnek kell lennie, mint az NO koncentráció 5 %-a. Az NO-koncentrációt úgy kell feljegyezni, hogy kiszámítják a gázelemző készülékből vett 30 másodpercnyi mintaadat átlagát, és ezt jegyzik fel mint az  $x_{\text{NOref}}$  értéket. A műszer gyártójának ajánlásai és a helyes műszaki gyakorlat alapján nagyobb koncentrációt lehet használni a pontos ellenőrzés érdekében, ha a várható NO-koncentráció alacsonyabb, mint a műszer gyártója által az ellenőrzéshez megadott minimumtartomány;
  - iii. az ózonfejlesztő O<sub>2</sub>-ellátását el kell indítani, és az O<sub>2</sub>-áramot úgy kell beállítani, hogy a gázelemző készülék által kijelzett NO-érték körülbelül 10 százalékkal kisebb legyen, mint az  $x_{\text{NOref}}$  érték. Az NO-koncentrációt úgy kell feljegyezni, hogy kiszámítják a gázelemző készülékből vett 30 másodpercnyi mintaadat átlagát, és ezt jegyzik fel mint az  $x_{\text{NO+O2mix}}$  értéket;
  - iv. az ózonfejlesztőt be kell kapcsolni, és az ózonfejlesztés mértékét úgy kell beállítani, hogy a gázelemző készülék által mért NO-érték az  $x_{\text{NOref}}$  érték körülbelül 20 százaléka legyen, ugyanakkor legalább 10 százalék legyen az olyan NO aránya, amely nem lépett reakcióba. Az NO-koncentrációt úgy kell feljegyezni, hogy kiszámítják a gázelemző készülékből vett 30 másodpercnyi mintaadat átlagát, és ezt jegyzik fel mint az  $x_{\text{NOmeas}}$  értéket;
  - v. az NO<sub>x</sub>-gázelemző készüléket át kell kapcsolni NO<sub>x</sub>-üzemmódra, és meg kell mérni az összes NO<sub>x</sub> mennyiségét. Az NO<sub>x</sub>-koncentrációt úgy kell feljegyezni, hogy kiszámítják a gázelemző készülékből vett 30 másodpercnyi mintaadat átlagát, és ezt jegyzik fel mint az  $x_{\text{NOxmeas}}$  értéket;
  - vi. az ózonfejlesztőt ki kell kapcsolni, de a rendszeren keresztülfolyó gázáramot fenn kell tartani. Az NO<sub>x</sub>-elemző kimutatja az NO + O<sub>2</sub> keverék NO<sub>x</sub>-tartalmát. Az NO<sub>x</sub>-koncentrációt úgy kell feljegyezni, hogy kiszámítják a gázelemző készülékből vett 30 másodpercnyi mintaadat átlagát, és ezt jegyzik fel mint az  $x_{\text{NOx+O2mix}}$  értéket;
  - vii. az O<sub>2</sub>-ellátást el kell zárni. Az NO<sub>x</sub>-elemző kimutatja az eredeti NO és N<sub>2</sub> keverék NO<sub>x</sub>-tartalmát. Az NO<sub>x</sub>-koncentrációt úgy kell feljegyezni, hogy kiszámítják a gázelemző készülékből vett 30 másodpercnyi mintaadat átlagát, és ezt jegyzik fel mint az  $x_{\text{NOxref}}$  értéket. Ez az érték legfeljebb 5 %-kal haladhatja meg az  $x_{\text{NOref}}$  értéket;
- d) teljesítményértékelés: az NO<sub>x</sub>-átalakító hatásfokát úgy kell kiszámítani, hogy a kapott koncentrációkat be kell helyettesíteni a (6-26) egyenletbe:

$$\text{Efficiency} [\%] = \left( 1 + \frac{x_{\text{NOxmeas}} - x_{\text{NOx+O2mix}}}{x_{\text{NO+O2mix}} - x_{\text{NOmeas}}} \right) \times 100 \quad (6-26)$$

- e) ha az eredmény kisebb, mint 95 %, akkor az NO<sub>2</sub>-NO átalakítót meg kell javítani vagy ki kell cserélni.

#### 8.1.12. Részecskemérések

##### 8.1.12.1. Az analitikai mérleg ellenőrzése és a mérési eljárás ellenőrzése

###### 8.1.12.1.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ez a szakasz három ellenőrzést ismertet:

- a) az analitikai mérleg működésének független ellenőrzése bármilyen szűrő mérését megelőző 370 napon belül;
- b) a mérleg nullázása és mérőtartományának meghatározása bármilyen szűrő mérését megelőző 12 órán belül;
- c) szűrő mérése előtt és után annak ellenőrzése, hogy a referenciaszűrők tömegmeghatározása egy meghatározott tűrésen belül legyen.

###### 8.1.12.1.2. Független hitelesítés

A mérleg gyártója (vagy a mérleg gyártója által jóváhagyott képviselő) belső ellenőrzési eljárások keretében, a vizsgálatot megelőző 370 napon belül ellenőrzi a mérleg működését.

###### 8.1.12.1.3. Nullázás és mérőtartomány-meghatározás

A mérleget nullázva és mérőtartományát legalább egy kalibrálósúllyal meghatározva ellenőrizni kell a működését, a használt súlyoknak pedig az ellenőrzés végrehajtásához meg kell felelniük a 9.5.2. pontban foglalt előírásoknak. Manuális vagy automatikus eljárást kell alkalmazni:

- a) a manuális eljáráshoz használni kell a mérleget, aminek során a mérleget nullázni kell és mérőtartományát legalább egy kalibrálósúllyal meg kell határozni. Ha a mérési folyamatnak a részecskemérések pontosságának és precizitásának javítása érdekében való megismétlésével kapott értékek általában átlagértékek, akkor a mérleg működésének ellenőrzésére is ugyanezt a módszert kell alkalmazni;
- b) automatikus eljárásra kerül sor belső kalibrálósúlyokkal, amelyek automatikusan ellenőrzik a mérleg működését. Ezeknek a belső kalibrálósúlyoknak az ellenőrzés végrehajtásához meg kell felelniük a 9.5.2. pontban foglalt előírásoknak.

###### 8.1.12.1.4. A referenciaminta lemérése

Egy mérési sorozat alatt minden tömegmérést ellenőrizni kell a mérési vonatkoztatási részecskeminta-hordozókat (pl. szűrőket) a mérés előtt és után is lemérve. Egy mérési sorozat bármilyen rövid lehet, de nem lehet hosszabb 80 óránál, és vizsgálat előtti és utáni tömegméréseket is magában foglalhat. Az egyes vonatkoztatási részecskeminta-hordozók egymást követő tömegmeghatározásainak a várt összes részecsketömeg  $\pm 10 \mu\text{g}$  vagy  $\pm 10 \%$  közül a magasabb értéken belül azonos eredményt kell adniuk. Amennyiben az egymást követő részecske-mintavevő szűrő mérései nem felelnek meg ennek a feltételnek, a vonatkoztatási szűrő tömegének egymást követő meghatározásai keretében történő összes egyedi vizsgálatiszűrőtömeg-meghatározás eredményét érvénytelennek kell tekinteni. Ezeket a szűrőket egy másik mérés során újra le lehet mérni. Amennyiben egy vizsgálat utáni szűrőmérést érvénytelennek kell nyilvánítani, a vizsgálati időköz is érvénytelen. Ezt az ellenőrzést a következőképpen kell végrehajtani:

- a) legalább két részecskeminta-hordozót a részecskestabilizálási környezetben kell tartani. Ezeket kell referenciának tekinteni. Ugyanolyan anyagból készült és méretű, nem használt szűrőket kell referenciának választani;
- b) a referenciákat a részecskestabilizálási környezetben kell stabilizálni. A referenciákat stabilizáltak lehet tekinteni, amennyiben legalább 30 percig a részecskestabilizálási környezetben voltak, és az azt megelőző legalább 60 percen keresztül a részecskestabilizálási környezet megfelelt a 9.3.4.4. pont előírásainak;
- c) a mérleget többször működtetni kell egy referenciamintával, de az eredményeket nem kell feljegyezni;

- d) a mérleget le kell nullázni, és be kell állítani a mérőtartományát. Egy vizsgálati tömeget (pl. kalibrációs súlyt) kell a mérlegre helyezni, majd eltávolítani, és meg kell győződni arról, hogy a mérleg a rendes stabilizálódási időn belül újra elfogadhatóan pontos nulla értéket mutat;
- e) a referenciahordozókat (pl. szűrőket) le kell mérni, és a tömegüket fel kell jegyezni. Ha a mérési folyamatnak a referenciahordozók (pl. szűrők) tömege pontosságának és precizitásának javítása érdekében való megismétlésével kapott értékek általában átlagértékek, akkor a mintahordozók (pl. szűrők) tömege átlagértékének megmérése is ugyanezt a módszert kell alkalmazni;
- f) a mérleg környezetének harmatpontját, környezeti hőmérsékletét és légköri nyomását fel kell jegyezni;
- g) az eredményeket a feljegyzett környezeti feltételek alapján kell a felhajtóerő miatt korrigálni a 8.1.13.2. pont szerint. Valamennyi referencia felhajtóerővel korrigált tömeget fel kell jegyezni;
- h) valamennyi referenciahordozó (pl. szűrő) felhajtóerővel korrigált referenciatömegét ki kell vonni a korábban mért és feljegyzett, felhajtóerővel korrigált tömegeből;
- i) ha a vizsgált referenciaszűrők tömege az e szakasz szerint megengedettnél nagyobb mértékben megváltozik, akkor a referenciahordozó (pl. szűrő) tömegének legutóbbi sikeres hitelesítése óta végzett összes részecsketömeg-meghatározást érvényteleníteni kell. A referencia részecskeszűrőket ki lehet selejtezni, ha csak az egyik szűrő tömege változott meg a megengedettnél nagyobb mértékben, és egyértelműen meg lehet határozni azt a különleges okot, amiért a szóban forgó szűrő tömege megváltozott, de amely nem befolyásolta a többi szűrőt. Így a hitelesítést sikeresnek lehet tekinteni. Ebben az esetben az érintett referenciahordozót az e pont j) alpontjának való megfelelés meghatározása során nem kell figyelembe venni, és az érintett referenciaszűrőt ki kell selejtezni és pótolni kell;
- j) ha a referenciatömegek valamelyike a 8.1.13.1.4. pont szerint megengedettnél nagyobb mértékben megváltozik, akkor a referenciatömegek legutóbbi két meghatározása között végzett összes részecsketömeg-meghatározás eredményét érvényteleníteni kell. Ha az e pont i) alpontjának megfelelően referencia részecskeshordozó kiselejtezésére kerül sor, legalább egy olyan referencia tömegkülönbségnek lennie kell, amely megfelel a 8.1.13.1.4. pont feltételeinek. Ellenkező esetben a referenciahordozók (pl. szűrők) tömegének legutóbbi két meghatározása között végzett összes részecsketömeg-meghatározás eredményét érvényteleníteni kell.

#### 8.1.12.2. A részecske-mintavevő szűrő felhajtóerő miatti korrekciója

##### 8.1.12.2.1. Általános előírások

A részecske-mintavevő szűrők tömegét korrigálni kell a levegő felhajtóereje miatt. A felhajtóerő miatti korrekció a mintahordozó sűrűségétől, a levegő sűrűségétől és a mérleg kalibrálására használt súly sűrűségétől függ. A felhajtóerő miatti korrekció nem veszi figyelembe magukra a részecskékre ható felhajtóerőt, mivel a részecskék tömege általában az össztömegnek csupán a 0,01–0,10 %-át teszi ki. A tömeg ilyen kis hányadának a korrekciója legfeljebb 0,010 %-ot tenne ki. A felhajtóerővel korrigált értékek jelentik a részecskeminták társúlyát. Ezt követően a vizsgálat előtt megmért szűrők felhajtóerővel korrigált súlyát kivonják a vizsgálat után megmért megfelelő szűrők felhajtóerővel korrigált súlyából, hogy meghatározzák a vizsgálat során kibocsátott részecskék tömegét.

##### 8.1.12.2.2. A részecske-mintavevő szűrő sűrűsége

A különféle részecske-mintavevő szűrőknek más-más a sűrűsége. A mintahordozó ismert sűrűségét vagy egyes közös mintavevő-anyagok esetében valamelyik sűrűséget kell használni a következők szerint:

- a) teflonborítású boroszilikát üveg esetében a mintavevő anyag sűrűsége  $2\,300\text{ kg/m}^3$ ;
- b) hordozó tömegének 95 %-át kitevő polimetilpentén tartógyűrűvel egybeépített teflon membrán (film) esetében a mintavevő közeg sűrűsége  $920\text{ kg/m}^3$ ;
- c) teflon tartógyűrűvel egybeépített teflon membrán (film) esetében a mintavevő közeg sűrűsége  $2\,144\text{ kg/m}^3$ .

## 8.1.12.2.3. A levegő sűrűsége

Mivel egy analitikai mérleg környezeti hőmérsékletét szigorúan  $295 \pm 1$  K ( $22 \pm 1$  °C) értéken, harmatpontját pedig  $282,5 \pm 1$  K ( $9,5 \pm 1$  °C), értéken kell tartani, a levegő sűrűsége elsősorban a légköri nyomás függvénye. Ezért a felhajtóerő miatti korrekció csupán a légköri nyomás függvényeként van megadva.

## 8.1.12.2.4. A kalibrálósúly sűrűsége

A fém kalibrálósúly anyagára megadott sűrűséget kell használni.

## 8.1.12.2.5. A korrekció kiszámítása

A részecske-mintavevő szűrők tömegét a (6-27) egyenlet szerint kell korrigálni a levegő felhajtóereje miatt:

$$m_{\text{cor}} = m_{\text{uncor}} \cdot \left( \frac{1 - \frac{\rho_{\text{air}}}{\rho_{\text{weight}}}}{1 - \frac{\rho_{\text{air}}}{\rho_{\text{media}}}} \right) \quad (6-27)$$

ahol:

$m_{\text{cor}}$  a részecske-mintavevő szűrő felhajtóerővel korrigált tömege

$m_{\text{uncor}}$  a részecske-mintavevő szűrő felhajtóerővel nem korrigált tömege

$\rho_{\text{air}}$  a levegő sűrűsége a mérleg környezetében

$\rho_{\text{weight}}$  a mérleg mérőtartományának beállításához használt kalibrálósúly sűrűsége

$\rho_{\text{media}}$  a részecske-mintavevő szűrő sűrűsége

ahol:

$$\rho_{\text{air}} = \frac{p_{\text{abs}} \cdot M_{\text{mix}}}{R \cdot T_{\text{amb}}} \quad (6-28)$$

ahol:

$p_{\text{abs}}$  abszolút nyomás a mérleg környezetében

$M_{\text{mix}}$  a levegő moláris tömege a mérleg környezetében

$R$  a moláris gázállandó.

$T_{\text{amb}}$  a mérleg környezetének abszolút környezeti hőmérséklete.

## 8.2. A műszerek vizsgálatra való hitelesítése

## 8.2.1. A szakaszos mintavételhez szükséges arányos áramlásszabályozás és a szakaszos részecske-mintavételre vonatkozó legkisebb hígítási arány hitelesítése

## 8.2.1.1. Az állandó térfogatú mintavételre vonatkozó arányossági feltételek

## 8.2.1.1.1. Arányos áram

Bármely páros áramlásmérő esetében a felvett mintát és a teljes áramokat vagy 1 Hz gyakoriságú átlagukat a VII. melléklet 3. függelékében szereplő statisztikai számításokkal kell alkalmazni. Meg kell határozni a teljes áramhoz viszonyított mintaáram *becslésének szórását*. Minden vizsgálati időközre vonatkozóan igazolni kell, hogy a *becslés szórása* nem haladta meg az átlagos mintaáram 3,5 %-át.

## 8.2.1.1.2. Állandó áram

Bármely páros áramlásmérő esetében a felvett mintát és a teljes áramokat vagy 1 Hz gyakoriságú átlagukat kell használni annak alátámasztására, hogy az egyes áramok az átlagos vagy a beállított értékhez képest  $\pm 2,5$  %-os tűréssel állandók. Az összes mérőeszköztípusra vonatkozó áram rögzítése helyett a következő lehetőségek is alkalmazhatók:

- kritikus áramlású Venturi-cső alkalmazása. A kritikus áramlású Venturi-csövek esetében a Venturi-cső belépőnyílásánál mért feltételeket vagy 1 Hz gyakoriságú átlagukat kell használni. Igazolni kell, hogy a Venturi-cső belépőnyílásánál az áramlási sűrűség az átlagos vagy a beállított sűrűséghez képest  $\pm 2,5$  %-os tűréssel állandó minden vizsgálati időköz tekintetében. Állandó térfogatú mintavételhez használt, kritikus áramlású Venturi-cső esetében ezt oly módon lehet igazolni, ha kimutatható, hogy a Venturi-cső belépőnyílásánál az abszolút hőmérséklet az átlagos vagy a beállított hőmérséklethez képest  $\pm 4$  %-os tűréssel állandó minden vizsgálati időköz tekintetében;
- térfogat-kiszorításos szivattyú alkalmazása. A szivattyú szívócsonkjánál mért feltételeket vagy 1 Hz gyakoriságú átlagukat kell használni. Igazolni kell, hogy a szivattyú bemeneti nyílásánál az áramlási sűrűség az átlagos vagy a beállított sűrűséghez képest  $\pm 2,5$  %-os tűréssel állandó minden vizsgálati időköz tekintetében. Állandó térfogatú mintavételhez használt szivattyú esetében ezt oly módon lehet igazolni, ha kimutatható, hogy a szivattyú bemeneti nyílásánál az abszolút hőmérséklet az átlagos vagy a beállított hőmérséklethez képest  $\pm 2$  %-os tűréssel állandó minden vizsgálati időköz tekintetében.

## 8.2.1.1.3. Az arányos mintavétel igazolása

Minden arányos szakaszos mintavételnél, például zsákos vagy részecskeszűrős mintavételnél, meg kell bizonyosodni arról, hogy az arányos mintavételre valóban az alábbi módszerek valamelyikének alkalmazásával került sor, tekintetbe véve azt is, hogy az összes adatpont legfeljebb 5 %-át mint kiugró értéket figyelmen kívül lehet hagyni.

A helyes műszaki gyakorlat alapján, műszaki elemzés segítségével igazolni kell, hogy az arányos áramlásszabályozási rendszer eleve biztosítja az arányos mintavételt a vizsgálat során számításba jövő valamennyi körülmény esetén. A kritikus áramlású Venturi-csövek például a mintaáram és a teljes áram esetében is használhatók, amennyiben igazolhatóan mindig azonos bemeneti nyomással és hőmérséklettel rendelkeznek, valamint ha a kritikus áramlás szempontjából mindig ugyanolyan feltételekkel működnek.

A vizsgálati időközben végzett szakaszos részecske-mintavételhez szükséges legkisebb hígítási arány meghatározásához az áramlás és/vagy az indikátorgáz-koncentráció (például CO<sub>2</sub>) mért vagy számított értékét kell használni.

## 8.2.1.2. A részáramú hígítórendszer hitelesítése

Ahhoz, hogy a részáramú hígítórendszer szabályozásával a hígítatlan kipufogógázból arányos mintát lehessen nyerni, gyors rendszerreakcióra van szükség; ez tükröződik a részáramú hígítórendszer gyors működésében. A rendszerre vonatkozó átalakítási időt a 8.1.8.6.3.2. pontban szereplő eljárással kell meghatározni. A részáramú hígítórendszer tényleges szabályozásának a jelenlegi mért feltételeken kell alapulnia. Ha a kipufogógáz-áram mérésének és a részáramú rendszernek a kombinált átalakítási ideje rövidebb mint 0,3 másodperc, akkor online szabályozást kell használni. Ha az átalakítási idő hosszabb 0,3 másodpercnél, akkor egy előre rögzített mérési meneten alapuló prediktív szabályozást kell használni. Ez esetben a kombinált felfutási idő nem haladhatja meg az 1 másodpercet, a kombinált késés pedig a 10 másodpercet. A teljes rendszerreakciót úgy kell kialakítani, hogy biztosítsa a részecskékből vett minta, a  $q_{mp,i}$  (részáramú hígítórendszerbe belépő kipufogógáz-minta árama) reprezentativitását, a kipufogógáz tömegáramával arányosan. Az arányosság meghatározásához a  $q_{mp,i}$  kontra  $q_{mew,i}$  regresszióanalízist kell elvégezni (a kipufogógáz tömegárama nedves alapon) legalább 5 Hz adatgyűjtési gyakoriságon, valamint a következő kritériumoknak kell teljesülnie:

- a  $q_{mp,i}$  és a  $q_{mew,i}$  közötti lineáris regresszió  $r^2$  korrelációs együtthatója nem lehet 0,95-nél kisebb;

- b) a  $q_{mew,i}$  alapján becsült  $q_{mp,i}$  értékek szórása nem haladhatja meg  $q_{mp}$  legnagyobb értékének 5 %-át;
- c) a regressziós egyenes állandója (az egyenes és a  $q_{mp}$  tengely metszete) nem haladhatja meg a  $q_{mp}$  legnagyobb értékének  $\pm 2$  %-át.

Prediktív szabályozásra van szükség, ha a részecske-mintavevő rendszer kombinált átalakítási ideje ( $t_{50,P}$ ) és a kipufogógáz-tömegáram jeleinek átalakítási ideje ( $t_{50,F}$ ) hosszabb 0,3 másodpercnél. Ilyen esetben egy előmérést kell végezni, és az előmérésben a kipufogógáz-áramra kapott jeleket lehet felhasználni a részecske-mintavevő rendszerbe belépő mintaáram szabályozására. A részarámú hígítórendszer szabályozása akkor helyes, ha a  $q_{mp}$  szabályozására használt, az előmérésben kapott  $q_{mew,pre}$ -idősort, a  $t_{50,P} + t_{50,F}$  elővezérlési idővel eltolják.

A  $q_{mp,i}$  és a  $q_{mew,i}$  közötti korreláció meghatározásához a tényleges vizsgálat során felvett adatokat kell használni oly módon, hogy a  $q_{mew,i}$ -t a  $q_{mp,i}$ -hez képest a  $t_{50,F}$  idővel szinkronizálják (a szinkronizálásban  $t_{50,P}$ -nek nincs szerepe). A  $q_{mew}$  és a  $q_{mp}$  közötti időeltolás egyenlő a 8.1.8.6.3.2. pontban meghatározott átalakítási idejük különbségével.

8.2.2. A gázelemző készülékek tartományainak hitelesítése, valamint az eltolódás hitelesítése és korrigálása

8.2.2.1. A tartományok hitelesítése

Amennyiben a gázelemző készülék a vizsgálat során bármikor a tartománya 100 %-a fölött működik, a következő lépéseket kell végrehajtani:

8.2.2.1.1. Szakaszos mintavétel

A szakaszos mintavételhez a mintát újra kell elemezni a lehető legalacsonyabb tartománnyal, amely 100 % alatt a műszer legnagyobb választás eredményezi. Az eredményt fel kell jegyezni a legalacsonyabb olyan tartománytól kezdve, amelytől a gázelemző készülék a tartománya 100 %-a alatt működik az egész vizsgálat során.

8.2.2.1.2. Folyamatos mintavétel

A folyamatos mintavételhez az egész vizsgálatot meg kell ismételni a gázelemző készülék következő, magasabb tartományának használatával. Ha a gázelemző készülék ismét a tartományának 100 %-a fölött működik, meg kell ismételni a vizsgálatot a következő, magasabb tartománnyal. A vizsgálatot addig kell ismételni, amíg a gázelemző készülék a teljes vizsgálat során folyamatosan a tartománya 100 %-a alatt működik.

8.2.2.2. Az eltolódás hitelesítése és korrigálása

Amennyiben az eltolódás  $\pm 1$  %-on belül van, az adatok korrigálás nélkül vagy a korrigálást követően is elfogadhatók. Ha az eltolódás mértéke  $\pm 1$  %-nál nagyobb, valamennyi, fékmunkára vonatkoztatott fajlagos határértékkel rendelkező szennyező anyagra és  $CO_2$ -re ki kell számolni a fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátás eredményeinek két sorozatát, vagy a vizsgálatot érvénytelennek kell tekinteni. Az egyik sorozatot az eltolódás korrigálása előtti adatokkal kell kiszámítani, a másik sorozatot pedig azokkal az adatokkal, amelyeket valamennyi adatnak a VII. melléklet 2.6. pontjának és 1. függelékének megfelelő eltolódással való korrigálása után kaptak. Az összehasonlítást a nem korrigált eredmények százalékában kell elvégezni. A munkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátás nem korrigált és korrigált értékei közötti eltérés nem lehet nagyobb a munkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátás nem korrigált értékének vagy a megfelelő határértéknek (amelyik nagyobb) a  $\pm 4$  %-ánál. Amennyiben ezen kívül esik, a vizsgálat érvénytelen.

8.2.3. A részecske-mintavevő közegek (például szűrők) előkondicionálása és tárasúlyának mérése

A részecske-mintavevő szűrők és eszközök mintavételre való előkészítése érdekében a kibocsátásvizsgálat előtt a következő lépéseket kell végrehajtani:

8.2.3.1. Időszakos ellenőrzés

Gondoskodni kell arról, hogy a mérleg és a részecskestabilizálási környezetek megfeleljenek a 8.1.12. pont szerinti időszakos ellenőrzésen. A referenciaszűrőt a vizsgálati szűrők lemérése előtt kell megmérni a megfelelő referenciapont megállapítása érdekében (a folyamat részleteit lásd a 8.1.12.1. pontban). A referenciaszűrők stabilitásának ellenőrzését a vizsgálatot követő stabilizációs szakasz után, közvetlenül a vizsgálati utáni mérlegelés előtt kell elvégezni.

#### 8.2.3.2. Szemrevételezés

Szemrevételezéssel meg kell győződni arról, hogy nem hibásak-e a fel nem használt mintavevő szűrők, a hibás szűrőket pedig ki kell dobni.

#### 8.2.3.3. Földelés

A részecskeszűrők kezeléséhez a 9.3.4. pontnak megfelelően elektromosan földelt csipeszeket vagy földelőszalagot kell használni.

#### 8.2.3.4. Fel nem használt mintavevő közegek

A fel nem használt mintavevő közegeket egy vagy több olyan tartályba kell helyezni, amely nyitott a részecskestabilizálási környezetre. Ha szűrőket használnak, azok egy szűrőkazetta alsó részébe helyezhetők.

#### 8.2.3.5. Stabilizálás

A mintavevő közeget a részecskestabilizálási környezetben kell stabilizálni. A fel nem használt mintavevő közeget stabilizálni lehet tekinteni, amennyiben legalább 30 percig a részecskestabilizálási környezetben volt és ez idő alatt a részecskestabilizálási környezet megfelelt a 9.3.4. pont előírásainak. Ha azonban 400 µg vagy annál nagyobb tömeg várható, akkor a mintavevő közeget legalább 60 percig kell stabilizálni.

#### 8.2.3.6. Tömegmérés

A mintavevő közeget automatikusan vagy manuálisan, a következő módon kell lemérni:

- a) automatikus mérés esetében az automatizálási rendszer gyártójának utasításai alapján kell előkészíteni a mintákat a mérésre; ennek keretében a minták különleges tárolóba is helyezhetők;
- b) a manuális mérést a helyes műszaki gyakorlat alapján kell végezni;
- c) opcionálisan a helyettesítő mérés is megengedett (lásd a 8.2.3.10. pontot);
- d) a mérés után a szűrőket vissza kell helyezni a Petri-csészébe és le kell takarni őket.

#### 8.2.3.7. Korrekció a felhajtóerő függvényében

A 8.1.13.2. pontban leírt követelményeknek megfelelően a felhajtóerő miatt korrigálni kell a mért tömeget.

#### 8.2.3.8. Ismétlés

A szűrő tömegének mérését meg lehet ismételni annak érdekében, hogy a helyes műszaki gyakorlat alapján meghatározzák a szűrő átlagos tömegét és kizárják a kiugró értékeket az átlagszámításból.

#### 8.2.3.9. A tárasúly mérése

A fel nem használt szűrőket, melyeknek tárasúlyát megmérték, tiszta szűrőkazettákba kell helyezni, a kazettákat pedig fedett vagy zárt tartályokba kell tenni, mielőtt a mérőállásba vinnék őket mintavételre.

#### 8.2.3.10. Helyettesítő mérés

A helyettesítő mérés egy választható lehetőség, melynek alkalmazása esetén a részecske-mintavevő közeg (pl. szűrő) minden mérése előtt és után meg kell mérni a referenciatömeget. Bár a helyettesítő mérés több méréssel jár, korrigálja a mérleg nullponthibáját és csak kis tartományban hagyatkozik a mérleg linearitására. Ez akkor ajánlott leginkább, mikor a teljes részecsketömeg, amelyet mérnek, kevesebb, mint a mintavevő közeg tömegének 0,1 %-a. Ha azonban a teljes részecsketömeg meghaladja a mintavevő közeg tömegének 1 %-át, előfordulhat, hogy az eljárás nem alkalmazható. Helyettesítő mérés esetén mind a vizsgálat előtti, mind a vizsgálat utáni mérést ezzel a módszerrel kell elvégezni. Mind a vizsgálat előtti, mind a vizsgálat utáni mérésnél ugyanazt a helyettesítő súlyt kell használni. Amennyiben a helyettesítő súly sűrűsége kevesebb, mint 2,0 g/cm<sup>3</sup>, a helyettesítő súly tömegét korrigálni kell a felhajtóerő függvényében. A következő lépések a helyettesítő mérés példáját mutatják be:

- a) a 9.3.4.6. pontnak megfelelően elektromosan földelt csipeszeket vagy földelőszalagot kell használni;



- b) a 9.3.4.6. pontban előírtaknak megfelelően a statikus elektromosság csökkentésére minden tárgyon statikus semlegesítőt kell alkalmazni, mielőtt a mérlegre helyeznék;
- c) olyan helyettesítő súlyt kell választani, amely megfelel a 9.5.2. pont kalibrálósúlyokra vonatkozó előírásainak. A helyettesítő súlynak továbbá ugyanolyan sűrűségűnek kell lennie, mint a mikromérleg beállításához használt súlynak, valamint egy fel nem használt mintavevő közegéhez (például szűrőhéz) hasonló tömeggel kell rendelkeznie. Szűrők használata esetén a súly tömegének 80–100 mg-nak kell lennie a szokásos 47 mm átmérőjű szűrőhöz;
- d) a mérleg egyensúlyi helyzetét fel kell jegyezni, majd a kalibrálósúlyt el kell távolítani;
- e) le kell mérni egy fel nem használt mintavételi közeget (például szűrőt), a mérleg egyensúlyi helyzetét fel kell jegyezni, majd fel kell jegyezni a mérleg környezetének harmatpontját, környezeti nyomását és légköri nyomását;
- f) a kalibrálósúlyt ismét le kell mérni és a mérleg egyensúlyi helyzetét fel kell jegyezni;
- g) ki kell számítani a fel nem használt minta lemérése előtt és után rögzített két kalibrálási mérés eredményének számtani középértékét. A fel nem használt minta mérési eredményéből ki kell vonni ezt a középértéket, majd hozzá kell adni kalibrálósúly valódi tömegét, amely a kalibrálósúly tanúsítványán szerepel. Az eredményt fel kell jegyezni. Ez a fel nem használt minta tárasúlya a felhajtóerő függvényében végzett korrekció nélkül;
- h) a fenti helyettesítő mérés lépéseit meg kell ismételni a fennmaradó fel nem használt mintavevő közegek esetében is;
- i) a mérés befejezése után a 8.2.3.7–8.2.3.9. pontban előírt utasításokat kell követni.

#### 8.2.4. A részecskeminta vizsgálat utáni kondicionálása és mérése

A használt részecskeminta-szűrőket fedett vagy zárt tartályokba kell helyezni, vagy a szűrőtartókat le kell zárni a mintavevő szűrők környezeti szennyeződések elleni védelme érdekében. Az így védett használt szűrőt vissza kell vinni a részecskeszűrő-kondicionáló kamrába vagy helyiségbe. Ezután a részecskeminta-szűrőket megfelelően kondicionálni kell és meg kell mérni a tömegüket.

##### 8.2.4.1. Időszakos ellenőrzés

Gondoskodni kell arról, hogy a mérés és a részecskestabilizálási környezetek megfeleljenek a 8.1.13.1. pont szerinti időszakos ellenőrzésen. A vizsgálat befejezése után a szűrőket vissza kell helyezni a mérési és részecskestabilizálási környezetbe. A mérési és részecskestabilizálási környezetnek meg kell felelnie a 9.3.4.4. pont környezeti feltételekre vonatkozó előírásainak, ellenkező esetben a vizsgálati szűrőket lefedve kell tárolni, amíg a megfelelő feltételek be nem állnak.

##### 8.2.4.2. A zárt tartályokból való eltávolítás

A részecskemintákat a részecskestabilizálási környezetben kell eltávolítani a lezárt tartályokból. A szűrőket stabilizálás előtt vagy után is el lehet távolítani a kazettájukból. Mikor egy szűrőt eltávolítanak a kazettából, a kazetta felső felét egy erre a célra szolgáló kazettaszeparátorral el kell választani a kazetta alsó felétől.

##### 8.2.4.3. Elektromos földelés

A részecskeminták kezeléséhez a 9.3.4.5. pontnak megfelelően elektromosan földelt csipeszeket vagy földelőszalagot kell használni.

##### 8.2.4.4. Szemrevételezés

Szemrevételezéssel meg kell vizsgálni az összegyűjtött részecskemintákat és a hozzájuk tartozó szűrőközeget. Ha a szűrő vagy az összegyűjtött részecskeminta sérültnek tűnik, vagy ha a részecskék a szűrőn kívül bármilyen más felülettel érintkeztek, a minta nem használható a részecskékibocsátás meghatározására. Más felülettel való érintkezés esetén a további lépések végrehajtása előtt meg kell tisztítani az érintett felületet.

#### 8.2.4.5. A részecskeminták stabilizálása

A részecskeminták stabilizálása érdekében a mintákat egy vagy több olyan tartályba kell helyezni, amely nyitott a részecskestabilizálási környezetre, és amely megfelel a 9.3.4.3. pont előírásainak. A részecskemintát stabilizáltnak lehet tekinteni, amennyiben legalább a következő időtartamokon át a részecskestabilizálási környezetben volt, és ez idő alatt a stabilizálási környezet megfelelt a 9.3.4.3. pont előírásainak.

- a) Amennyiben a szűrő teljes felületi részecskekoncentrációja várhatóan nagyobb lesz  $0,353 \mu\text{g}/\text{mm}^2$ -nél, egy  $38 \text{ mm}$  átmérőjű szűrőfelületen  $400 \mu\text{g}$ -os terhelést feltételezve a szűrőt legalább  $60$  percig kell a stabilizálási környezetben tárolni a lemérés előtt;
- b) amennyiben a szűrő teljes felületi részecskekoncentrációja várhatóan kisebb lesz  $0,353 \mu\text{g}/\text{mm}^2$ -nél, a szűrőt legalább  $30$  percig kell a stabilizálási környezetben tárolni a lemérés előtt;
- c) amennyiben a szűrő várható teljes felületi részecskekoncentrációját nem lehet megbecsülni a vizsgálat során, a szűrőt legalább  $60$  percig kell a stabilizálási környezetben tárolni a lemérés előtt.

#### 8.2.4.6. A szűrő vizsgálat utáni tömegének meghatározása

A szűrő vizsgálat utáni tömegének meghatározásához meg kell ismételni a 8.2.3. pontban leírt eljárást (a 8.2.3.6. ponttól a 8.2.3.9. pontig).

#### 8.2.4.7. Teljes tömeg

Valamennyi szűrő felhajtóerő függvényében korrigált tárasúlyát ki kell vonni a megfelelő szűrő vizsgálat utáni, felhajtóerő függvényében korrigált tömegéből. Ennek eredménye az  $m_{\text{total}}$ , a teljes tömeg, amelyet a VII. mellékletben szereplő kibocsátászámításokban alkalmazni kell.

### 9. Mérőeszközök

#### 9.1. A teljesítménymérő fékpadra vonatkozó előírások

##### 9.1.1. Tengelyteljesítmény

Olyan fékpadot kell használni, amely jellemzői alapján alkalmas a vonatkozó működési ciklus teljesítésére, valamint megfelel az idevágó ciklushitelesítési kritériumoknak. A következő fékpadok használhatók:

- a) örvényáramú vagy vízfékpad;
- b) váltakozó áramú vagy egyenáramú fékpad;
- c) egy vagy több fékpad.

##### 9.1.2. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok

A nyomaték méréséhez terhelésmérő cella vagy beépített nyomatékmérő használható.

Terhelésmérő cella használatakor a nyomatékjelet a motortengelyre kell vonatkoztatni, és a fékpad tehetetlenségét figyelembe kell venni. A tényleges motornyomaték a terhelésmérő cellán leolvasott nyomaték plusz a fékkar szöggyorsulással megszorított tehetetlenségi nyomatéka. A vezérlési rendszernek az ilyen jellegű számításokat valós időben kell elvégeznie.

##### 9.1.3. Motortartozékok

A motortartozékoknak a motor tüzelőanyaggal való ellátásához, kenéséhez vagy melegítéséhez, a hűtőközeg keringetéséhez vagy a kipufogógáz-utókezelő rendszerek működtetéséhez szükséges munkáját számításba kell venni, a tartozékokat pedig a 6.3. pontnak megfelelően kell beszerezni.

#### 9.1.4. Motortartó szerkezet és erőátvitelítengely-rendszer (NRSh kategória)

Amennyiben az NRSh kategóriájú motor helyes vizsgálatához szükséges, próbapadhoz motortartó szerkezetet, a fékpad forgó rendszeréhez való csatlakozáshoz pedig erőátvitelítengely-rendszert kell használni a gyártó előírásai szerint.

#### 9.2. Hígítási folyamat (amennyiben szükséges)

##### 9.2.1. A hígító levegőre vonatkozó feltételek és háttér-koncentrációk

A gáz-halmazállapotú összetevők mérésére hígítatlan vagy hígított állapotukban is sor kerülhet, a részecskék méréséhez azonban általában hígításra van szükség. A hígítás teljes áramú vagy részarámú hígítórendszer révén valósítható meg. Hígítás alkalmazása esetén a kipufogógázt környezeti levegővel, szintetikus levegővel vagy nitrogénnel lehet hígítani. A gáz-halmazállapotú kibocsátás méréséhez a hígító levegőnek legalább 288 K(15 °C)-osnak kell lennie. A részecske-mintavételhez alkalmazott hígító levegő hőmérsékletét állandó térfogatú mintavétel esetén a 9.2.2. pont, részarámú hígítás esetén a 9.2.3. pont határozza meg, eltérő hígítási aránnyal. A hígítórendszer átbocsátóképességének elég nagyoknak kell lennie ahhoz, hogy teljes mértékben megakadályozza a víz lecsapódását a hígító- és mintavevő rendszerben. Ha a levegő páratartalma magas, a hígító levegőt vízteleníteni lehet a hígítórendszerbe való bevezetése előtt. A hígítóalagút falait, valamint a teljes kipufogógáz-áramnak az alagút után található csöveit melegíteni vagy szigetelni lehet annak érdekében, hogy a víztartalmú alkotóelemeknek a gázfázisból a folyadékfázisba való kicsapódása („a víz lecsapódása”) elkerülhető legyen.

A hígító levegőt a hőmérsékletének vagy a páratartalmának növelésével vagy csökkentésével elő lehet készíteni, mielőtt a kipufogógázhoz kevernék. Háttér-koncentrációjuk csökkentése érdekében megengedett az összetevők eltávolítása a hígító levegőből. Az összetevők eltávolítására vagy a háttér-koncentrációk figyelembevételére a következő előírások vonatkoznak:

- a) a hígító levegőben lévő összetevők koncentrációját meg lehet mérni és a háttérhatások szempontjából ellensúlyozni lehet a vizsgálati eredményekben. A háttér-koncentrációkat ellensúlyozó számítások a VII. melléklet található;
- b) A 7.2., a 9.3. és a 9.4. pontokban szereplő követelményekben megengedhetők az alábbi változtatások a gáz- és szilárd halmazállapotú szennyező anyagok háttérkoncentrációinak mérésére:
  - i. nem szükséges arányos mintavétel használata;
  - ii. használhatók fűtetlen mintavevő rendszerek;
  - iii. használható folyamatos mintavétel, függetlenül attól, hogy a hígított gáz-halmazállapotú kibocsátásokra szakaszos mintavételt alkalmaznak-e;
  - iv. használható szakaszos mintavétel függetlenül attól, hogy a hígított gáz-halmazállapotú kibocsátásokra folyamatos mintavételt alkalmaznak-e;
- c) a háttérrészecskék figyelembevétele az alábbi módokon lehetséges:
  - i. a háttérrészecskék eltávolítása érdekében a hígító levegőt nagy hatásfokú részecskeszűrővel (HEPA-szűrő) kell megszűrni, melyek kezdeti részecskeeltávolítási hatásfoka 99,97 % (a HEPA-szűrési hatékonysággal kapcsolatos eljárásokat lásd a 2. cikk (19) bekezdésében);
  - ii. a háttérrészecskék HEPA-szűrés nélküli korrigálásához a háttérrészecskék nem haladhatják meg a mintavevő szűrőn gyűjtött nettó részecsketömeg 50 %-át;
  - iii. HEPA-szűrés mellett a nettó részecsketömeg háttérkorrekciója nyomáskorlátozás nélkül megengedett.

##### 9.2.2. Teljes áramú hígítórendszer

Teljes áramú hígítás; állandó térfogatú mintavétel. A hígítatlan kipufogógáz teljes árama hígításra kerül a hígítóalagútban. Az állandó áramlást az áramlásmérőnél a hőmérséklet és a nyomás határértékeken belül való fenntartásával lehet elérni. Nem állandó áramlás esetén az áramlást az arányos mintavétel érdekében közvetlenül kell megmérni. A rendszert a következőképpen kell kialakítani (lásd a 6.6. ábrát):

- a) a hígítóalagút belső felületének saválló acélból kell készülnie. A teljes hígítóalagutat elektromosan földelni kell. Ellenkező esetben nem vezető anyagok használhatók azon motorkategóriák esetében, amelyekre sem részecske-, sem részecskeszám-határértékek nem vonatkoznak;

- b) a kipufogógáz ellennyomását a hígítólevegő-bevezető rendszer mesterségesen nem csökkentheti. Azon a ponton, ahol a hígítatlan kipufogógáz belép a hígítóalagútba, a statikus nyomást  $\pm 1,2$  kPa légköri nyomáson kell tartani;
- c) a hígítás elősegítése érdekében a hígítatlan kipufogógázt úgy kell bevezetni a hígítóalagútba, hogy az alagút középvonala mentén áramoljon tovább. A hígító levegő egy részét sugárirányban, az alagút falai felől is be lehet vezetni az alagútba, ezzel csökkentve a kipufogógáz és az alagút falai közötti érintkezést;
- d) hígító levegő. A részecske-mintavételhez a hígító levegő (a 9.2.1. pontban említett környezeti levegő, szintetikus levegő vagy nitrogén) hőmérsékletét a hígítóalagút bejáratának közelében 293 és 325 K (20–52 °C) között kell tartani;
- e) a hígított kipufogógáz-áram tekintetében az *Re* (Reynolds-szám) értékének legalább 4 000-nek kell lennie, ahol az *Re* alapja a hígítóalagút belső átmérője. Az *Re* meghatározása az a.VII. mellékletben található. A megfelelő hígítás ellenőrzéséhez egy mintavevő szondát kell átvezetni az alagút átmérőjén, függőlegesen és vízszintesen. Ha  $\pm 2$  %-nál nagyobb különbség van a gázelemző készülék visszajelzése és az átlagos mért koncentráció között, az állandó térfogatú mintavételt nagyobb áramlási sebességgel kell működtetni, vagy a keveredés elősegítésére keverőlemez vagy szűkítő használható;
- f) az áramlásmérés előkondicionálása. Áramlási sebességének mérése előtt előzetesen kondicionálni lehet a hígított kipufogógázt, amennyiben a kondicionálásra a fűtött szén-hidrogén- vagy részecske-mintavevő szondáktól áramlásirányban lefelé, a következőképpen kerül sor:
- megengedett az örvénymentesítők és/vagy a nyomáslengés-csillapítók használata;
  - szűrő használata megengedett;
  - hőcserélő használható bármely áramlásmérő előtt a hőmérséklet szabályozására, de meg kell tenni a szükséges lépéseket a vízlecsapódás elkerülésére;
- g) vízlecsapódás. A vízlecsapódás az egyéb alkotóelemek, mint pl. kénsav nedvességtartalmának, nyomásának, hőmérsékletének és koncentrációjának függvénye. Ezek a paraméterek a motor által beszívott levegő páratartalmának, a hígító levegő páratartalmának, a motorban található levegő és tüzelőanyag arányának és a tüzelőanyag összetételének – ideértve a hidrogén és a kéntartalmat is – függvényében változnak.

Annak érdekében, hogy a mért koncentrációnak megfelelő áramlás mérésére kerüljön sor, vagy meg kell akadályozni a víz lecsapódását a mintavevő szonda helye és az áramlásmérőnek a hígítóalagútba való bemenete között, vagy hagyni kell a vizet lecsapódni, és meg kell mérni a páratartalom mértékét az áramlásmérőnek a hígítóalagútba való bemeneténél. A hígítóalagút falait, valamint a teljes kipufogógáz-áramnak az alagút után található csöveit melegíteni vagy szigetelni lehet a víz lecsapódásának elkerülése érdekében. A hígítóalagút teljes hosszán meg kell akadályozni a víz lecsapódását. A nedvesség felhígíthatja vagy eltávolíthatja a kipufogógáz egyes összetevőit.

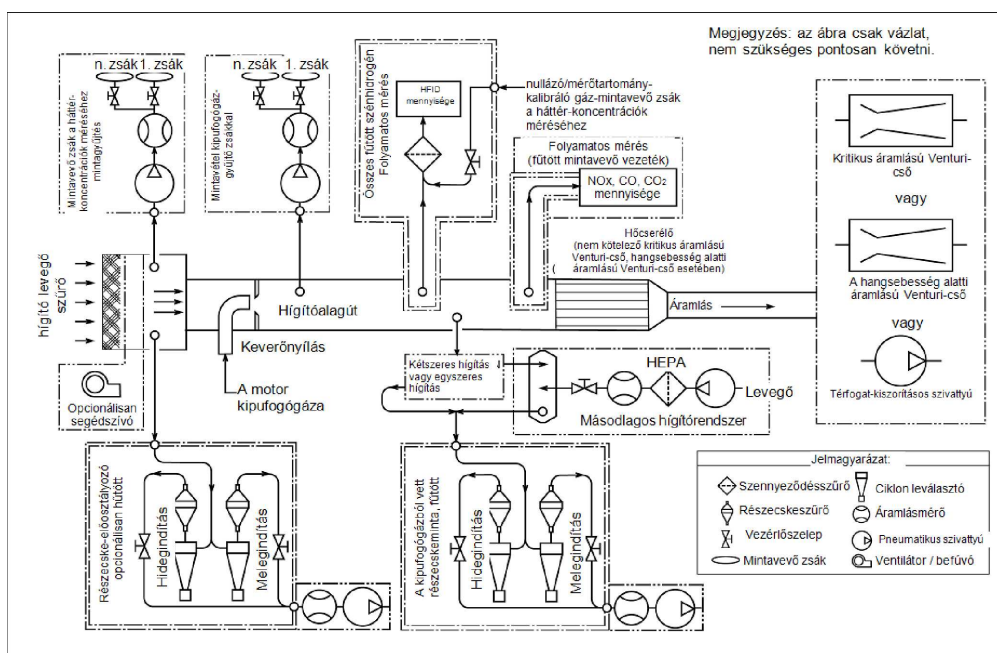
A részecske-mintavételhez az állandó térfogatú mintavételi rendszerből érkező, már arányos áramlás (egy vagy több) másodlagos hígításon megy át (lásd a 9.2. ábrát), hogy a 9.2.3.2. pontban előírt teljes hígítási arány teljesüljön;

- h) a legkisebb teljes hígítási aránynak az 5:1 és 7:1 közötti tartományba kell esnie, az elsődleges hígítási fázisban pedig legalább 2:1 arányúnak kell lennie a motor kipufogógázának legnagyobb áramlási sebessége mellett a vizsgálati ciklus vagy a vizsgálati időköz alatt;
- i) a rendszerben töltött teljes tartózkodási időnek 0,5 és 5 másodperc között kell lennie; a tartózkodási idő kezdetét a hígító levegőnek a szűrőtartó(k)hoz való bevezetésétől kell mérni;
- j) a másodlagos hígítási rendszerben töltött tartózkodási időnek legalább 0,5 másodpercnek kell lennie; a tartózkodási idő kezdetét a másodlagos hígító levegőnek a szűrőtartó(k)hoz való bevezetésétől kell mérni.

A részecskék tömegének meghatározásához egy részecske-mintavevő rendszerre, egy részecske-mintavevő szűrőre, gravimetrikai mérlegre, valamint hőmérséklet- és páratartalom-szabályozással ellátott mérlegkamrára van szükség.

6.6. ábra.

## Példák a teljes áramú hígítást alkalmazó mintavételi elrendezésekre



## 9.2.3. Részáramú (PFD) hígítórendszer

## 9.2.3.1. A részáramú rendszer leírása

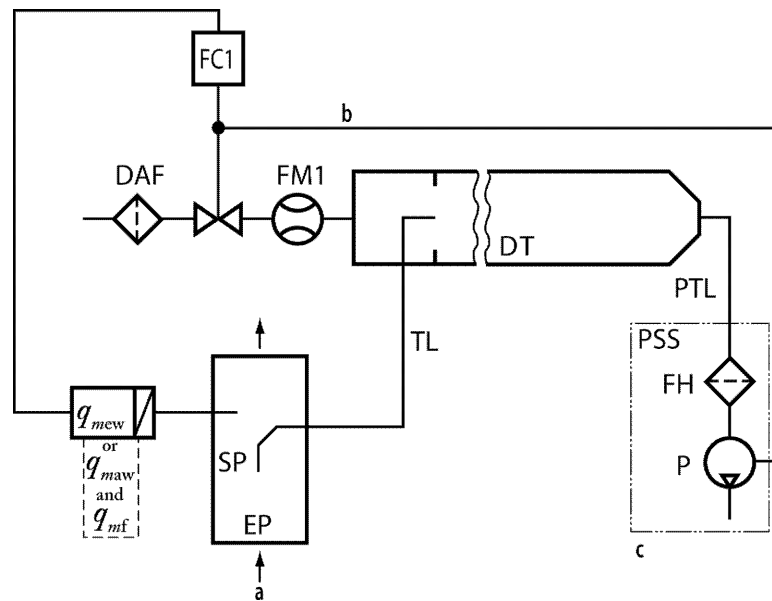
A részáramú rendszer elvi rajza a 6.7. ábrán látható. Az ábra egy általános példán mutatja be a mintavételi és hígítási alapelveket. Az ábra csak példa, nem szükséges minden ábrázolt alkatrészt felhasználni, mivel más lehetséges mintavételi rendszerek is elegendőnek lehetnek a mintagyűjtési követelményeknek. Az ábrától eltérő konfigurációk is megengedettek, ha azonos célra, azaz mintagyűjtésre, hígításra és részecske-mintavételre szolgálnak. E konfigurációknak meg kell felelniük egyéb követelményeknek is, eltérő hígítási részáramú rendszer esetében többek között a 8.1.8.6. (rendszeres kalibrálás) és a 8.2.1.2. (hitelesítés) pontban előírt kritériumoknak, állandó hígítású részáramú rendszer esetében pedig a 8.1.4.5. pontban, a 8.2. táblázatban (linearitás ellenőrzése) és a 8.1.8.5.7. (ellenőrzés) pontban előírt kritériumoknak.

A 6.7. ábrán látható, ahogy a hígítatlan kipufogógáz vagy az elsődleges hígított áram az EP jelű kipufogócsőből, illetve az állandó térfogatú mintavételi rendszerből az SP jelű mintavevő szondán és a TL jelű átvezető csövön át eljut a DT jelű hígítóalagútba. Az alagúton átömlő teljes áramot egy áramlásszabályozó és a részecske-mintavevő rendszer P jelű mintavevő szivattyúja szabályozza. A hígítatlan kipufogógázból való arányos mintavétel érdekében a hígító levegő áramlását az FC1 jelű áramlásszabályozó szabályozza, amely a  $q_{mew}$ -et (a kipufogógáz tömegárama nedves alapon) vagy a  $q_{maw}$ -ot (a beszívott levegő tömegárama nedves alapon) és a  $q_{mf}$ -et (a tüzelőanyag tömegárama) használhatja vezérlőjelként a kívánt kipufogógáz-megosztáshoz. A DT jelű hígítóalagútba áramló mintamennyiség a teljes átáramló mennyiségnek és a hígító levegő mennyiségének különbsége. A hígító levegő áramát az FM1 áramlásmérő készülék, a teljes átáramló mennyiséget a részecske-mintavevő rendszer áramlásmérő készüléke méri. A hígítási arány ebből a két áramértékből számítható ki. A hígítatlan vagy hígított kipufogógázból és a kipufogógáz-áramból (például másodlagos hígítás részecske-mintavétel esetén) való állandó hígítási arányú mintavételnél a hígító levegő áramlási sebessége általában állandó, és az FC1 jelű áramlásszabályozó vagy a hígító levegő szivattyúja szabályozza.

A hígító levegőt (környezeti levegőt, szintetikus levegőt vagy nitrogént) nagy hatásfokú részecskeszűrővel (HEPA-szűrő) kell szűrni.

6.7. ábra.

## A részáramú hígítórendszer elvi összeállítása (teljes mintavétellel).



a = a motor kipufogógáza vagy az elsődleges hígított áram

b = választható

c = részecske-mintavétel

A 6.7. ábra elemei:

DAF: hígítólevegő-szűrő

DT: hígítóalagút vagy másodlagos hígítási rendszer

EP: kipufogócső vagy elsődleges hígítási rendszer

FC1: áramlásszabályozó

FH: szűrőtartó

FM1: áramlásmérő készülék, amely a hígító levegő áramlási sebességét méri

P: mintavevő szivattyú

PSS: részecske-mintavevő rendszer

PTL: részecskeátvezető cső

SP: a hígítatlan vagy hígított kipufogógáz mintavevő szondája

TL: részecskeátvezető cső

A kizárólag az arányos, hígítatlan kipufogógáz-mintákat vevő részáramú rendszerre vonatkozó tömegáramok:

$q_{mew}$  a kipufogógáz tömegárama nedves alapon

$q_{maw}$  a beszívott levegő tömegárama nedves alapon

$q_{mf}$  a tüzelőanyag tömegárama

### 9.2.3.2. Hígítás

A hígító levegő (a 9.2.1. pontban említett környezeti levegő, szintetikus levegő vagy nitrogén) hőmérsékletét a hígítóalagút bejáratának közelében 293 és 325 K (20–52 °C) között kell tartani.

A hígító levegőt vízteleníteni lehet a hígítórendszerbe való bevezetése előtt. A részáramú hígítórendszert úgy kell kialakítani, hogy a motor kipufogógáz-áramából arányos, hígítatlan kipufogógáz-mintát lehessen venni, így reagálva a kipufogógáz-áramban meglévő ingadozásokra, valamint úgy kell bevezetni a hígító levegőt ebbe a mintába, hogy a hőmérséklet a vizsgálati szűrőn a 9.3.3.4.3. pontban előírt értéket érje el. Ehhez elengedhetetlen, hogy a hígítási arány meghatározása a 8.1.8.6.1. pontban előírt pontossággal történjen.

Annak érdekében, hogy a mért koncentrációnak megfelelő áramlás mérésére kerüljön sor, vagy meg kell akadályozni a víz lecsapódását a mintavevő szonda helye és az áramlásmérőnek a hígítóalagútba való bemenete között, vagy hagyni kell a vizet lecsapódni, és meg kell mérni a páratartalom mértékét az áramlásmérőnek a hígítóalagútba való bemeneténél. A részáramú hígítórendszert melegíteni vagy szigetelni lehet a víz lecsapódásának elkerülése érdekében. A hígítóalagút teljes hosszán meg kell akadályozni a víz lecsapódását.

A legkisebb hígítási aránynak az 5:1 és 7:1 közötti tartományba kell esnie a motor kipufogógázának legnagyobb áramlási sebessége mellett a vizsgálati ciklus vagy a vizsgálati időköz alatt.

A rendszerben töltött tartózkodási időnek 0,5 és 5 s között kell lennie; a tartózkodási idő kezdetét a hígító levegőnek a szűrőtartó(k)hoz való bevezetésétől kell mérni.

A részecskék tömegének meghatározásához egy részecske-mintavevő rendszerre, egy részecske-mintavevő szűrőre, gravimetrikai mérlegre, valamint hőmérséklet- és páratartalom-szabályozással ellátott mérlegkamrára van szükség.

### 9.2.3.3. Alkalmazhatóság

A részáramú hígítás használható a hígítatlan kipufogógáz arányos mintájának levételére bármely tétel esetében, vagy a részecskékből és a gáz-halmazállapotú kibocsátásból való folyamatos mintavételre bármely tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklus, különálló NRSC vagy RMC vizsgálati ciklus során.

A rendszer korábban hígított kipufogógáz esetében is alkalmazható, amennyiben egy már arányos áramot hígítottak állandó hígítási aránnyal (lásd a 9.2. ábrát). Ezzel a módszerrel másodlagos hígítást lehet végezni az állandó térfogatú mintavételi alagútból, így elérhető a részecske-mintavételhez szükséges teljes hígítási arány.

### 9.2.3.4. Kalibrálás

A részáramú hígítás kalibrálását, amely a hígítatlan kipufogógázból való arányos mintavételhez szükséges, a 8.1.8.6. pont tárgyalja.

## 9.3. Mintavételi eljárások

### 9.3.1. Általános mintavételi előírások

#### 9.3.1.1. A szonda felépítése és kialakítása

A szonda az első berendezés a mintavételi rendszerben. A mintavételhez a szonda hígítatlan vagy hígított kipufogógáz-áramba van bevezetve úgy, hogy belső és külső felületeit kipufogógáz éri. A minta a szondából az átvezető csőbe kerül.

A mintavevő szonda belső felületének saválló acélból kell készülnie, illetve hígítatlan kipufogógázból való mintavétel esetén készülhet bármilyen nem reakcióképes anyagból, amely ellenáll a kipufogógáz hőmérsékletének. A mintavevő szondákat ott kell elhelyezni, ahol az összetevőket az átlagos mintavételi koncentrációra keverik, és ahol a lehető legkisebb az esélye a többi szondával való kölcsönhatásnak. Az összes szondánál ajánlatos biztosítani, hogy ne legyen kitéve a határretegek, a hullámok vagy az örvények hatásának – különösen a hígítatlan kipufogógázt mérő cső kimeneti nyílása közelében, ahol nem tervezett hígítás következhet be. Valamely szonda tisztítása vagy öblítése nem befolyásolhatja a többi szondát a vizsgálat közben. Több összetevő mintája is lehetővé ugyanazzal a szondával, amennyiben a szonda minden összetevő tekintetében megfelel az előírásoknak.

#### 9.3.1.1.1. Keverőkamra (NRSh kategória)

Ha a gyártó megengedi, keverőkamra használható az NRSh kategóriájú motorok vizsgálatához. A keverőkamra a hígítangáz-mintavevő rendszer nem kötelező eleme, és a kipufogórendszerben a hangtompító és a mintavevő szonda között helyezkedik el. A keverőkamra, valamint az előtte és utána lévő csövek alakjának és méretének lehetővé kell tennie jól összekeveredett, homogén minta előállítását a mintavevő szonda helyén, és meg kell előznie a kamra kibocsátási eredményeket befolyásoló erős pulzálását vagy rezgését.

#### 9.3.1.2. Átvezető csövek

A felvett mintát a szondától a gázelemző készülékig, tárolóeszközig vagy hígítórendszerig továbbító átvezető csöveknek a lehető legrövidebbnek kell lenniük, ezért a gázelemző készüléket, a tárolóeszközt vagy a hígítórendszert a lehető legközelebb kell helyezni a szondákhoz. Az átvezető csövekben a lehető legkevesebb hajlatnak kell lennie, a feltétlenül szükséges hajlatok sugarát pedig a lehető legnagyobbra kell alakítani.

#### 9.3.1.3. Mintavételi módszerek

A 7.2. pont szerinti folyamatos és szakaszos mintavételre a következő előírások vonatkoznak:

- állandó áramlási sebesség esetében a mintavételt is állandó áramlási sebesség mellett kell végezni;
- változó áramlási sebesség esetében a mintavételi áramlási sebességet a változó áramlási sebességgel arányosan kell változtatni;
- az arányos mintavételt a 8.2.1. pontban leírtaknak megfelelően hitelesíteni kell.

#### 9.3.2. Gázmintavétel

##### 9.3.2.1. Mintavevő szondák

A gáz-halmazállapotú kibocsátásokból való mintavételhez egy- vagy többnyílású szonda használható. A szondák a hígítatlan vagy hígított kipufogógáz-áramhoz viszonyítva bármilyen irányban elhelyezkedhetnek. Egyes szondák esetében az alábbiak szerint kell szabályozni a minta hőmérsékletét:

- azon szondák esetében, amelyek  $\text{NO}_x$ -mintát vesznek a hígított kipufogógázból, a vízlecsapódás elkerülése érdekében szabályozni kell a szonda falának hőmérsékletét;
- azon szondák esetében, amelyek szénhidrogénmintát vesznek a hígított kipufogógázból, a szennyezettség csökkentése érdekében ajánlott körülbelül  $191\text{ °C}$ -on tartani a szonda falának hőmérsékletét.

##### 9.3.2.1.1. Keverőkamra (NRSh kategória)

Az 9.3.1.1.1. pont szerinti használat esetén a keverőkamra belső térfogata nem lehet kisebb, mint a vizsgált motor hengerűrtartalmának tízszerese. A keverőkamrát a lehető legközelebb kell csatlakoztatni a motor hangtompítójához, belső felületi hőmérsékletének pedig legalább  $452\text{ K}$ -nek ( $179\text{ °C}$ -nak) kell lennie. A gyártó meghatározhatja a keverőkamra kialakítását.

##### 9.3.2.2. Átvezető csövek

Az átvezető csövek belső felületének rozsdamentes acélból, teflonból, Vitonból™ vagy bármely más olyan anyagból kell lennie, amely tulajdonságai alapján kifejezetten alkalmas a kibocsátási mintavételre. Az anyag nem lehet reakcióképes, és ellen kell állnia a kipufogógáz hőmérsékletének. Beépített szűrők használata megengedett, amennyiben a szűrő és a szűrőház is megfelel az átvezető csövekre vonatkozó hőmérsékleti előírásoknak, melyek a következők:

- A 8.1.11.5. pont előírásainak megfelelő  $\text{NO}_2$ - $\text{NO}$ -átalakítótól vagy a 8.1.11.4. pont előírásainak megfelelő hűtő előtt elhelyezkedő,  $\text{NO}_x$ -et szállító átvezető csövek esetében olyan hőmérsékletet kell fenntartani, amely megakadályozza a víz lecsapódását.



- b) Az összes szénhidrogént átvezető cső esetében a falak hőmérséklettűrésének a cső teljes hosszán ( $191 \pm 11$ ) °C-nak kell maradnia. Amennyiben hígítatlan kipufogógázból történik a mintavétel, közvetlenül a szondához egy fűtetlen, szigetelt átvezető csövet lehet csatlakoztatni. Az átvezető cső hosszát és szigetelését úgy kell kialakítani, hogy a legmagasabb várható hőmérsékletű hígítatlan kipufogógázt ne hűtse 191 °C-nál alacsonyabb hőmérsékletűre (az átvezető cső kimeneténél mérve). A hígított kipufogógázból való mintavétel esetén engedélyezett egy legfeljebb 0,92 m hosszúságú átmeneti zóna kialakítása a szonda és az átvezető cső között a fal hőmérsékletének ( $191 \pm 11$ ) °C-ra való módosítása érdekében.

### 9.3.2.3. A minták kondicionálására szolgáló alkatrészek

#### 9.3.2.3.1. Mintaszárítók

##### 9.3.2.3.1.1. Követelmények

A nedvesség mintából való eltávolítására használhatók mintaszárítók annak érdekében, hogy csökkenteni lehessen a víznek a gáz-halmazállapotú kibocsátások mérésére kifejtett hatását. A mintaszárítóknak meg kell felelniük a 9.3.2.3.1.1. és a 9.3.2.3.1.2. pontban meghatározott követelményeknek. A (7-13) egyenlet 0,8 térfogatszázalék nedvességtartalommal számol.

A  $H_m$  legmagasabb várható vízgőz-koncentráció esetére a vízkivonási módszerrel a kemilumineszcens detektor páratartalmát  $\leq 5$  g víz/száraz levegő (másként kifejezve: körülbelül 0,8 térfogatszázalék  $H_2O$ ) szinten kell tartani, ami 100 % relatív páratartalmat jelent 277,1 K (3,9 °C) és 101,3 kPa mellett. Ez a páratartalom közelítőleg 25 %-os relatív páratartalomnak felel meg 298 K (25 °C) hőmérsékleten és 101,3 kPa nyomáson. Ez igazolható:

- a) a hőmérsékletnek a mintaszárító kimeneténél történő mérésével;
- b) a páratartalomnak közvetlenül a kemilumineszcens detektor előtti ponton történő mérésével;

a 8.1.8.5.8. pont szerinti ellenőrzési eljárás végrehajtásával.

##### 9.3.2.3.1.2. Az engedélyezett mintaszárítók típusa és a szárítás utáni nedvességtartalom becslésére szolgáló eljárás

Az e pontban meghatározott bármely típusú mintaszárító alkalmazható.

- a) Ha bármely gázelemző készülék vagy tárolóeszköz előtt ozmotikus membránnal működő szárítót alkalmaznak, a szárítónak meg kell felelnie a 9.3.2.2. pontban meghatározott előírásoknak. Az ozmotikus membránnal működő szárító utáni részen figyelemmel kell követni a  $T_{dew}$  harmatpont és a  $p_{total}$  abszolút nyomás értékét. A víz mennyiségét a VII. mellékletben alapján kell meghatározni, a  $T_{dew}$  és a  $p_{total}$  folyamatosan rögzített értéke, egy vizsgálat alatt rögzített csúcserőke vagy riasztási szintje alkalmazásával. Közvetlen mérés hiányában a  $p_{total}$  névleges értékét a szárítónak a vizsgálat során várható legalacsonyabb abszolút nyomása adja meg;
- b) kompressziós gyújtású motoroknál nem alkalmazható az összes szénhidrogént mérő rendszer előtt elhelyezkedő termikus hűtő. Az  $NO_2$ -NO-átalakító előtt elhelyezkedő vagy  $NO_2$ -NO-átalakító nélküli mintavételi rendszerben alkalmazott termikus hűtő esetében a hűtőnek meg kell felelnie a 8.1.11.4. pontban meghatározott  $NO_2$  csökkenési teljesítményvizsgálat követelményeinek. A termikus hűtő utáni részen figyelemmel kell követni a  $T_{dew}$  harmatpont és a  $p_{total}$  abszolút nyomás értékét. A víz mennyiségét a VII. mellékletben alapján kell meghatározni, a  $T_{dew}$  és a  $p_{total}$  folyamatosan rögzített értéke, egy vizsgálat alatt rögzített csúcserőke vagy riasztási szintje alkalmazásával. Közvetlen mérés hiányában a  $p_{total}$  névleges értékét a termikus hűtőnek a vizsgálat során várható legalacsonyabb abszolút nyomása adja. Amennyiben a hűtő ismert hatékonysága és a hűtő hőmérsékletének folyamatos megfigyelése alapján megalapozott a termikus hűtőben lévő telítettség mértékének, a  $T_{dew}$ -nak becslése, engedélyezett a  $T_{chiller}$  értékének kiszámítása. Ha a  $T_{chiller}$  értéke nem kerül folyamatosan rögzítésre, akkor a  $T_{chiller}$  egy vizsgálat során megfigyelt csúcserőket vagy riasztási szintjét is lehet állandó értéként alkalmazni a víz állandó mennyiségének a VII. melléklet szerinti megállapításához. Amennyiben megalapozottan feltételezhető, hogy a  $T_{chiller}$  egyenlő  $T_{dew}$ -val, a VII. mellékletnek megfelelően a  $T_{dew}$  helyett a  $T_{chiller}$  értéke is használható. Amennyiben megalapozottan feltételezhető, hogy  $T_{chiller}$  és  $T_{dew}$  között állandó hőmérsékleti eltérés áll fenn a mintának a hűtő kimenete és a hőmérséklet mérésének helye közötti, ismert és állandó mértékű újramelegedése miatt, a feltételezett hőmérsékleti eltérés értékét figyelembe lehet venni a kibocsátásszámítások során. Az e pontban engedélyezett feltételezések érvényességét műszaki elemzéssel vagy adatokkal kell alátámasztani.

## 9.3.2.3.2. Mintavevő szivattyúk

A gázelemző készülék vagy bármilyen gázt tároló eszköz előtt mintavevő szivattyúkat kell alkalmazni. A mintavevő szivattyúk belső felületének saválló acélból, teflonból vagy bármely más olyan anyagból kell lennie, amely tulajdonságai alapján kifejezetten alkalmas a kibocsátási mintavételre. Egyes mintavevő szivattyúk esetében az alábbiak szerint kell szabályozni hőmérsékletet:

- ha egy NO<sub>x</sub> mintavevő szivattyú a 8.1.11.5. pontban foglalt követelményeknek megfelelő NO<sub>2</sub>-NO-átalakító vagy a 8.1.11.4. pontban foglalt követelményeknek megfelelő hűtő előtt helyezkedik el, a vízlecsapódás érdekében melegíteni kell a szivattyút;
- ha az összes szénhidrogént elemző készülék vagy tárolóeszköz előtt az összes szénhidrogénből mintát vevő szivattyút alkalmaznak, a szivattyú belső felületét 464 ± 11 K, (191 ± 11) °C-ra kell melegíteni.

## 9.3.2.3.3. Ammóniamosók

Ammóniamosók bármely gázmintavevő rendszerben használhatók az NH<sub>3</sub> interferenciájának, az NO<sub>2</sub>-NO-átalakító mérgezésének és a mintavevő rendszerben vagy a gázelemző készülékekben való lerakódásoknak a megelőzése érdekében. Az ammóniamosót a gyártó ajánlásai szerint kell beszerezni.

## 9.3.2.4. A minta tárolására szolgáló eszközök

Zsákos mintavétel esetén a gáztérfogatokot olyan, megfelelő tisztaságú tartályokban kell tárolni, amelyek csak minimális mértékben eresztik ki vagy át a gázokat. A tárolóeszközök tisztaságának és áteresztőképességének elfogadható mértékét a műszaki szempontok helyes mérlegelésével kell megállapítani. A tartály tisztítását ismételt átszellőztetéssel, kiürítéssel és melegítéssel lehet elvégezni. A tárolónak vagy rugalmasnak kell lennie (például zsák) és szabályozott hőmérsékletű környezetben kell elhelyezkednie, vagy szabályozott hőmérsékletű merev tárolót kell alkalmazni, amelyet először ki kell üríteni vagy amelynek űrtartalma szabályozható, például dugattyús-hengeres kialakítása révén. A tartályoknak meg kell felelniük az alábbi, 6.6. táblázatban meghatározott előírásoknak.

## 6.6. táblázat

**A tételes gázminták tárolására szolgáló tartályok anyaga**

CO, CO <sub>2</sub> , O <sub>2</sub> , CH <sub>4</sub> , C <sub>2</sub> H <sub>6</sub> , C <sub>3</sub> H <sub>8</sub> , NO, NO <sub>2</sub> <sup>(1)</sup>	polivinil-fluorid (PVF) <sup>(2)</sup> , például Tedlar™, polivinilidén-fluorid <sup>(2)</sup> , például Kynar™, politetrafluoretilén <sup>(3)</sup> , például Teflon™ vagy saválló acél <sup>(3)</sup>
HC	politetrafluoretilén <sup>(4)</sup> vagy saválló acél <sup>(4)</sup>

<sup>(1)</sup> Amennyiben a tárolótartályban nincs vízlecsapódás.  
<sup>(2)</sup> Legfeljebb 313 K (40 °C).  
<sup>(3)</sup> Legfeljebb 475 K (202 °C).  
<sup>(4)</sup> 464 ± 11 K-en (191 ± 11 °C-on).

## 9.3.3. Részecske-mintavétel

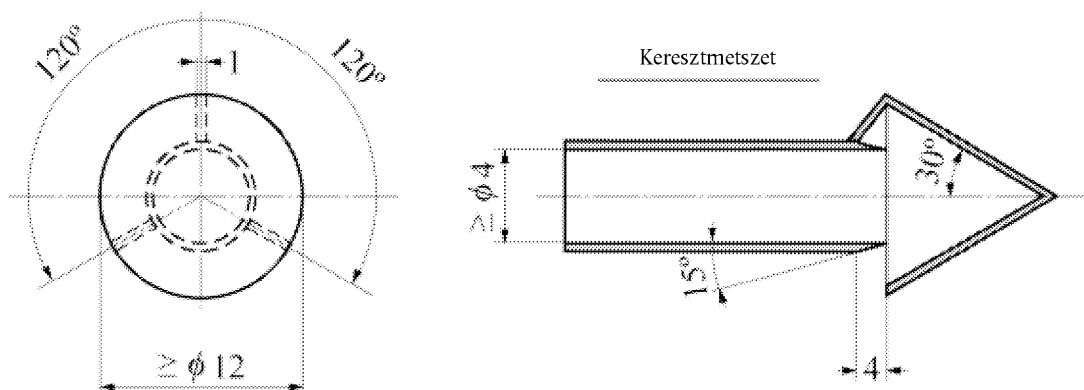
## 9.3.3.1. Mintavevő szondák

A részecske-mintavevő szondák végén egy nyílásnak kell lennie. A részecske-mintavevő szondákat egyenesen az áramlás irányával szembe kell fordítani.

A mintavevő szondát a 6.8. ábra előírásainak megfelelő tetővel lehet lefedni. Ez esetben a 9.3.3.3. pontban szereplő előosztályozó nem használható.

6.8. ábra:

### Süveg alakú előosztályozóval ellátott mintavevő szonda elvi összeállítása



#### 9.3.3.2. Átvezető csövek

Szigetelt vagy fűtött átvezető csövek, vagy fűtött burkolat alkalmazása javasolt annak érdekében, hogy a lehető legkisebb legyen az átvezető csövek és a kipufogógáz alkotóelemei közötti hőmérséklet-különbség. Az átvezető csöveknek közömböseknek kell lenniük a részecskékkel szemben, belső felületüknek pedig elektromosan vezetőnek kell lennie. Ajánlott olyan részecskeátvezető csöveget használni, amelyek saválló acélból készültek; ha pedig más anyagból készült csöveget alkalmaznak, az adott anyagnak a saválló acéléval megegyező mintavételi teljesítménnyel kell rendelkeznie. A részecskeátvezető csövek belső felületét elektromosan földelni kell.

#### 9.3.3.3. Előosztályozó

A nagy átmérőjű részecskék eltávolítására részecske-előosztályozó használható, amelyet a hígítórendszerben közvetlenül a szűrőtartó elé kell felszerelni. Csak egy előosztályozó használata megengedett. Süveg alakú szonda (lásd a 6.8. ábrát) alkalmazása esetén tilos előosztályozót használni.

A részecske-előosztályozó tehetetlenségi ütközéses leválasztó vagy ciklon leválasztó lehet. Az előosztályozónak saválló acélból kell készülnie. Az előosztályozót úgy kell kalibrálni, hogy az adott áramlási sebességek mellett eltávolítsa a 10 µm aerodinamikai átmérőjű részecskék legalább 50 %, de az 1 µm aerodinamikai átmérőjű részecskék 1 % többet ne távolítson el. Az előosztályozó kilépő nyílását úgy kell kialakítani egy megkerülő részecske-mintavevő szűrő segítségével, hogy az előosztályozó árama stabilizálható legyen a vizsgálat megkezdése előtt. A részecske-mintavevő szűrőt az előosztályozó kilépő nyílása után található 75 cm-en belül kell elhelyezni.

#### 9.3.3.4. Mintavevő szűrő

A hígított kipufogógázból olyan szűrővel kell mintát venni, amely a vizsgálati program alatt megfelel a 9.3.3.4.1–9.3.3.4.4. pont előírásainak.

##### 9.3.3.4.1. A szűrőkre vonatkozó előírások

Minden szűrőtípusnak legalább 99,7 %-os befogási hatásfokúnak kell lennie. A mintavevő szűrő gyártójának a termékbesorolásban tükröződő mérései alapján eldönthető, hogy teljesül-e ez a követelmény. A szűrők anyaga a következők valamelyike lehet:

- teflonborítású (PTFE) üvegszál; vagy
- teflonmembrán (PTFE-membrán).

Amennyiben a szűrőn összegyűjtött részecskék nettó tömege várhatóan meghaladja a 400 µg-ot, minimum 98 %-kezdeti részecskeeltávolítási hatásfokkal rendelkező szűrő használható.

#### 9.3.3.4.2. A szűrők mérete

A szűrők névleges átmérőjének  $46,50 \text{ mm} \pm 0,6 \text{ mm}$  méretűnek (legalább  $37 \text{ mm}$  hasznos átmérő) kell lennie. A jóváhagyó hatósággal való előzetes megegyezés alapján nagy átmérőjű szűrők is használhatók. A szűrőnek és a hasznos felületnek ajánlott arányban lennie egymással.

#### 9.3.3.4.3. A részecskeminták hígításának és hőmérsékletének szabályozása

A részecskemintákat legalább egyszer hígítani kell, állandó térfogatú mintavételi rendszer esetében az átvezető csövek előtt, részarámú hígítórendszer esetében pedig az átvezető csövek után (az átvezető csövekkel kapcsolatban lásd a 9.3.3.2. pontot). A minták hőmérsékletét  $320 \pm 5 \text{ K}$ -re ( $47 \pm 5 \text{ °C}$ -ra) kell beállítani, a részecsketároló közeg előtt vagy után  $200 \text{ mm}$ -en belül mérve. A részecskeminta melegítését vagy hűtését elsősorban a hígítási körülményekkel kell elérni, amelyeket a 9.2.1. pont a) alpontja határoz meg.

#### 9.3.3.4.4. Merőleges sebesség a szűrőnél

A szűrőfelületre merőleges sebességnek  $0,90$  és  $1,00 \text{ m/s}$  között kell lennie úgy, hogy a rögzített áramlási értékek kevesebb, mint  $5 \%$  haladja meg ezt a tartományt. Ha az összegyűlt részecskék tömege meghaladja a  $400 \mu\text{g}$ -ot, a szűrőfelületre merőleges sebesség csökkenthető. A merőleges sebességet a mintának a szűrő előtt érvényesülő nyomáson és a szűrőfelületi hőmérsékleten mért térfogatárama és a szűrő átfolyási területe hányadosaként kell megmérni. A kipufogórendszer-cső vagy az állandó térfogatú mintavételi alagút nyomását kell használni a bemeneti nyomáshoz, ha a részecske-mintavevő és a szűrő közötti nyomásesés kevesebb, mint  $2 \text{ kPa}$ .

#### 9.3.3.4.5. Szűrőtartó

A turbulencia miatti lerakódás csökkentése és a szűrőn való egyenletes részecskelerakódás érdekében a szűrőtartónak  $12,5^\circ$  divergens nyílásszöggel kell rendelkeznie (a középponthez viszonyítva) az átvezető cső belső átmérője és a szűrőfelület átfolyási átmérője közötti átmenethez. Ehhez az átmenethez saválló acélt kell alkalmazni.

### 9.3.4. Részecskestabilizáció és mérési környezet a gravimetriai elemzéshez

#### 9.3.4.1. Mérési környezet a gravimetriai elemzéshez

E fejezet a gravimetriai elemzéshez szükséges két környezetre vonatkozó követelményeket tartalmazza: az egyik a részecskestabilizációs környezet, ahol a mérés előtt tárolják a szűrőket, a másik pedig a mérési környezet, ahol a mérleg található. A két környezet közös térben is elhelyezhető.

Mind a stabilizációs, mind a mérési környezetet meg kell óvni a környezeti szennyeződésektől, például a portól, az aeroszoloktól vagy a félig illékony anyagoktól, amelyek beszennyezhetik a részecskemintákat.

#### 9.3.4.2. Tisztaság

A referenciaszűrőket alkalmazó részecskestabilizációs környezet tisztaságát a 8.1.12.1.4. pont előírásainak megfelelően ellenőrizni kell.

#### 9.3.4.3. A kamra hőmérséklete

A részecskeszűrők előkészítésére (kondicionálására) és tömegmérésére szolgáló kamrának (helyiségnek) a szűrők kondicionálása és mérése alatt mindig  $295 \pm 1 \text{ K}$  ( $22 \text{ °C} \pm 1 \text{ °C}$ ) hőmérsékletűnek kell lennie. A páratartalmat  $282,5 \pm 1 \text{ K}$  ( $9,5 \text{ °C} \pm 1 \text{ °C}$ ) harmatpont és  $45 \pm 8 \%$  relatív páratartalom értéken kell tartani. Különálló stabilizációs és mérési környezet esetében a stabilizációs környezet hőmérsékletét  $295 \pm 3 \text{ K}$  ( $22 \text{ °C} \pm 3 \text{ °C}$ ) értéken kell tartani.

#### 9.3.4.4. A környezeti feltételek ellenőrzése

A 9.4. pont előírásainak megfelelő mérőműszerek használata során el kell végezni a következő környezeti feltételek ellenőrzését:

- A harmatpontot és a környezeti hőmérsékletet fel kell jegyezni. Ezen értékek alapján kell meghatározni, hogy a stabilizációs és a mérési környezet legalább a szűrők mérése előtti  $60$  percen belül a 9.3.4.3. pontban meghatározott tőrési értékek között maradt-e.

- b) A mérési környezeten belül folyamatosan rögzíteni kell a légköri nyomás értékét. Elfogadható megoldás az is, ha a mérési környezeten kívüli légköri nyomást mérik egy légnyomásmérővel, amennyiben biztosítható, hogy a mérleg körüli légköri nyomás legfeljebb  $\pm 100$  Pa-lal tér el a közös légköri nyomástól. Valamennyi részecskeminta mérésekor lehetőséget kell biztosítani a legutóbbi légköri nyomás értékének rögzítésére. Ezt az értéket kell használni a 8.1.12.2. pontban szereplő felhajtóerő függvényében történő korrekció kiszámítására.

#### 9.3.4.5. A mérleg beállítása

A mérleget a következőképpen kell beállítani:

- a) rezgécscillapító padozatra kell helyezni a külső zajoktól és rezgésektől való elszigetelés érdekében;
- b) a konvektív légáramlástól elektromosan földelt antisztatikus huzatvédővel kell árnyékolni.

#### 9.3.4.6. Statikus elektromos töltés

A statikus elektromos töltést a mérleg környezetében a lehető legkisebbre kell csökkenteni a következő módon:

- a) a mérleget elektromosan földelni kell;
- b) a részecskeminták manuális kezelése esetén saválló acél csipeszeket kell használni;
- c) a csipeszeket földelőszalaggal kell földelni, vagy a kezelőt olyan földelőszalaggal kell ellátni, amely a mérleggel közös földet használ;
- d) a részecskeminták statikus elektromosságának kiküszöbölése érdekében biztosítani kell egy statikus elektromosságot közömbösítő készüléket, amely a mérleghez hasonlóan elektromosan földelve van.

### 9.4. Mérőműszerek

#### 9.4.1. Bevezetés

##### 9.4.1.1. Alkalmazási kör

E pont a kibocsátásvizsgálathoz kapcsolódó mérőeszközökre vonatkozó előírásokat és a hozzájuk tartozó rendszerkövetelményeket tartalmazza. Mindez a motorparamétereket, a környezeti feltételeket, az áramlással kapcsolatos paramétereket és a (hígitatlan vagy hígitott) kibocsátáskoncentrációkat mérő laboratóriumi műszereket foglalja magában.

##### 9.4.1.2. Műszertípusok

Az e rendeletben említett valamennyi műszert a rendeletben meghatározott módon kell alkalmazni (a műszerek által mért mennyiségeket lásd a 6.5. táblázatban). Amennyiben egy e rendeletben említett műszert nem az előírt módon használnak vagy más műszerrel helyettesítenek, az 5.1.1. pontban meghatározott egyenértékűségi előírásokat kell alkalmazni. Amennyiben egy adott méréshez több műszer is meg van határozva, a típusjövőhagyó vagy tanúsító hatóság az alkalmazáskor az egyik műszert referenciaként fogja megadni, ezzel jelezve, hogy az adott eljárásnál egy másik, egyenértékű eljárás is rendelkezésre áll.

##### 9.4.1.3. Redundáns rendszerek

A típusjövőhagyó vagy tanúsító hatóság előzetes engedélyével az e pontban meghatározott valamennyi mérőeszköz esetében lehetőség van arra, hogy egy vizsgálathoz több műszer adataiból számítsák ki a vizsgálati eredményeket. Mérés eredményét fel kell jegyezni és a nyers adatokat meg kell őrizni. Ez a követelmény akkor is érvényes, ha a méréseket nem használják fel a tényleges számításokban.

#### 9.4.2. Adatrögzítés és vezérlés

A vizsgálati rendszernek alkalmasnak kell lennie az adatok frissítésére és rögzítésére, valamint a kezelő irányításához kötött rendszerek, a fékpad, a mintavételi rendszer és a mérőműszerek vezérlésére. Az adatfelvételi és vezérlőrendszereknek alkalmasnak kell lenniük az előírt legkisebb gyakoriság szerinti rögzítésre a 6.7. táblázatban megadott értékeknek megfelelően (a táblázat adatai a különálló vizsgálatokra nem vonatkoznak). (a táblázat adatai a különálló NRSC vizsgálatokra nem vonatkoznak).

## 6.7. táblázat

## Az adatrögzítés és a vezérlés legkisebb gyakorisága

A vizsgálati eljárásra vonatkozó fejezet	Mért értékek	Legkisebb vezérlési és ellenőrzési gyakoriság	Legkisebb adatrögzítési gyakoriság
7.6.	Sebesség és nyomaték egy motorlépés jelleggörbéjének felvétele során	1 Hz	1 Hz-es átlagérték lépésként
7.6.	Sebesség és nyomaték a motorfelpörgetés jelleggörbéjének felvétele során	5 Hz	1 Hz-es átlag
7.8.3.	A tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklus referencia- és mért sebességei és nyomatékai	5 Hz	1 Hz-es átlag
7.8.2.	A különálló NRSC és RMC vizsgálati ciklus referencia- és mért sebességei és nyomatékai	1 Hz	1 Hz
7.3.	A hígítatlan gázt elemző készülékek állandó koncentrációja	n.a.	1 Hz
7.3.	A hígított gázt elemző készülékek állandó koncentrációja	n.a.	1 Hz
7.3.	A hígítatlan vagy hígított gázt elemző készülékek szakaszos koncentrációja	n.a.	1 Hz-es átlagérték vizsgálati időközönként
7.6. 8.2.1.	A hígított kipufogógáz áramlási sebessége az áramlásmérés előtt elhelyezkedő hőcserélővel felszerelt állandó térfogatú mintavételi rendszerben	n.a.	1 Hz
7.6. 8.2.1.	A hígított kipufogógáz áramlási sebessége az áramlásmérés előtt elhelyezkedő hőcserélő nélküli állandó térfogatú mintavételi rendszerben	5 Hz	1 Hz-es átlag
7.6. 8.2.1.	A beszívott levegő vagy a kipufogógáz áramlási sebessége (hígítatlan, tranziens mérésnél)	n.a.	1 Hz-es átlag
7.6. 8.2.1.	Hígító levegő, aktív szabályozás mellett	5 Hz	1 Hz-es átlag
7.6. 8.2.1.	Mintaáram a hőcserélővel rendelkező állandó térfogatú mintavételi rendszerből	1 Hz	1 Hz
7.6. 8.2.1.	Mintaáram a hőcserélő nélküli állandó térfogatú mintavételi rendszerből	5 Hz	1 Hz-es átlag

## 9.4.3. A mérőműszerek teljesítményére vonatkozó előírások

## 9.4.3.1. Áttekintés

A vizsgálati rendszer egészének meg kell felelnie a 8.1. pontban előírt kalibrálási, hitelesítési és vizsgálatihitelesítési kritériumoknak, beleértve a 8.1.4. és 8.2. pontban előírt linearitási ellenőrzés követelményeit is. A műszereknek meg kell felelniük a 6.7. táblázatban szereplő előírásoknak az összes alkalmazott vizsgálati tartomány vonatkozásában. A műszerek gyártói által kiadott valamennyi olyan dokumentumot meg kell őrizni, amely igazolja, hogy a műszerek megfelelnek a 6.7. táblázatban szereplő előírásoknak.

## 9.4.3.2. Az alkatrészekre vonatkozó követelmények

A 6.8. táblázat a nyomaték-, a fordulatszám- és a nyomás-jelátalakítókra, a hőmérséklet és a harmatpont érzékelőire és egyéb műszerekre vonatkozó követelményeket tartalmaz. Az adott fizikai és/vagy kémiai mennyiség mérésére szolgáló egész rendszernek meg kell felelnie a 8.1.4. pontban szereplő linearitási hitelesítés követelményeinek. A gáz-halmazállapotú kibocsátások mérésére olyan gázelemző készülékek használhatók, amelyek kompenzációs algoritmusai az egyéb mért gáz-halmazállapotú összetevők és az adott motorvizsgálatra vonatkozó tüzelőanyag-jellemzők függvényei. A kompenzációs algoritmusok csak ofszet-kompenzálást biztosíthatnak, de nem befolyásolhatják egyik erősítési tényezőt sem (azaz nem torzíthatnak).

6.8. táblázat

**A mérőműszerek ajánlott teljesítményére vonatkozó adatok**

Mérőműszer	Mért mennyiség szimbóluma	A rendszer teljes felfutási ideje	Rögzítés frissítési gyakorisága	Pontosság (%)	Ismételhetőség (%)
Fordulatszám-jelátalakító	n	1 s	1 Hz-es átlag	a pt. 2,0 %-a vagy a max. 0,5 %-a	a pt. 1,0 %-a vagy a max. 0,25 %-a
Motornyomaték-jelátalakító	T	1 s	1 Hz-es átlag	a pt. 2,0 %-a vagy a max. 1,0 %-a	a pt. 1,0 %-a vagy a max. 0,5 %-a
Tüzelőanyag-áramlásmérő (Tüzelőanyag-szintmérő)		5 s n.a.	1 Hz n.a.	a pt. 2,0 %-a vagy a max. 1,5 %-a	a pt. 1,0 %-a vagy a max. 0,75 %-a
A teljes hígított kipufogógáz mérője (állandó térfogatú mintavételnél) (a mérő előtti hőcserélővel)		1 s (5 s)	1 Hz-es átlag 1 Hz	a pt. 2,0 %-a vagy a max. 1,5 %-a	a pt. 1,0 %-a vagy a max. 0,75 %-a
A hígító levegő, a beszívott levegő, a kipufogógáz és a mintaáram mérői		1 s	az 5 Hz gyakoriságú minták 1 Hz-es átlaga	a pt. 2,5 %-a vagy a max. 1,5 %-a	a pt. 1,25 %-a vagy a max. 0,75 %-a
Folyamatos gázelemző, hígítatlan	x	5 s	2 Hz	a pt. 2,0 %-a vagy a mért 2,0 %-a	a pt. 1,0 %-a vagy a mért 1,0 %-a
Folyamatos gázelemző, hígított	x	5 s	1 Hz	a pt. 2,0 %-a vagy a mért 2,0 %-a	a pt. 1,0 %-a vagy a mért 1,0 %-a
Folyamatos gázelemző	x	5 s	1 Hz	a pt. 2,0 %-a vagy a mért 2,0 %-a	a pt. 1,0 %-a vagy a mért 1,0 %-a

Mérőműszer	Mért mennyiség szimbóluma	A rendszer teljes felfutási ideje	Rögzítés frissítési gyakorisága	Pontosság (°)	Ismételhetőség (°)
Szakaszos gázelemző	x	n.a.	n.a.	a pt. 2,0 %-a vagy a mért 2,0 %-a	a pt. 1,0 %-a vagy a mért 1,0 %-a
Gravimetrikus részecskemérleg	$m_{PM}$	n.a.	n.a.	Lásd a 9.4.11. szakaszt.	0,5 µg
Tehetetlenségi részecskemérleg	$m_{PM}$	5 s	1 Hz	a pt. 2,0 %-a vagy a mért 2,0 %-a	a pt. 1,0 %-a vagy a mért 1,0 %-a

(°) A pontosságot és az ismételhetőséget ugyanazon gyűjtött adatokkal kell meghatározni a 9.4.3. pontban leírtak szerint, abszolút értékek alapján. A „pt.” a kibocsátási határnál várható teljes átlagérték; a „max” a teljes ciklus kibocsátási határánál várható legnagyobb érték, nem pedig a műszer tartományának maximuma; a „mért” a teljes ciklusban ténylegesen mért átlag.

#### 9.4.4. A motorjellemzők és a környezeti feltételek mérése

##### 9.4.4.1. Fordulatszám- és nyomatékérzékelők

###### 9.4.4.1.1. Alkalmazás

A motor működése alatt befektetett és leadott munkát mérő eszközöknek meg kell felelniük az e pontban szereplő előírásoknak. Javasolt olyan érzékelők, jelátalakítók és mérőeszközök használata, amelyek megfelelnek a 6.8. táblázatban szereplő követelményeknek. A befektetett és a leadott munkát mérő összes rendszernek meg kell felelnie a 8.1.4. pontban szereplő linearitási hitelesítés követelményeinek.

###### 9.4.4.1.2. Tengelyteljesítmény

A munkát és a teljesítményt a fordulatszám- és nyomaték-jelátalakítók jeleiből kell kiszámítani a 9.4.4.1. pont szerint. A fordulatszámot és a nyomatékot mérő összes rendszernek meg kell felelnie a 8.1.7. és 8.1.4. pontban szereplő kalibrálási és hitelesítési követelményeinek.

A lendkerékhez kapcsolódó alkatrészek (például a hajtótengely és a fékpadrotor) gyorsulásának és lassulásának tehetetlensége által létrehozott nyomatékot szükség szerint kompenzálni kell a helyes műszaki gyakorlat alapján.

###### 9.4.4.2. Nyomás-jelátalakítók, hőmérséklet- és harmatpont-érzékelők

A nyomás, a hőmérséklet és a harmatpont mérésére szolgáló összes rendszernek meg kell felelnie a 8.1.7. pontban szereplő kalibrálásnak.

A nyomás-jelátalakítókat szabályozott hőmérsékletű környezetben kell elhelyezni vagy ki kell egyenlíteni az üzemi tartományukat meghaladó hőmérséklet-változásokat. A jelátalakítóknak olyan anyagból kell készülnie, amely kompatibilis a mért folyadékkal.

#### 9.4.5. Az áramlással kapcsolatos mérések

Bármilyen típusú (tüzelőanyag, beszívott levegő, hígítatlan kipufogógáz, hígított kipufogógáz, minta) áramlásmérő esetében megfelelően kondicionálni kell az áramlást a mérés pontosságát vagy ismételhetőségét befolyásoló sodrások, örvények, keringő áramlások vagy pulzáló áramlások megelőzése érdekében. Bizonyos mérőeszközök esetében mindez egy megfelelő hosszúságú (például a cső átmérőjénél legalább 10-szer hosszabb) egyenes csőrendszerrel, vagy speciálisan kialakított csőkanyarulatokkal, egyenesítő lapokkal, nyíláslemezekkel (vagy a tüzelőanyag-áramlásmérő esetében pneumatikus pulzáláscsillapítókkal) is megvalósítható, amelyek állandó és kiszámítható sebességet biztosítanak a mérőeszköz előtt.

##### 9.4.5.1. Tüzelőanyag-áramlásmérő

A tüzelőanyag-áramot mérő egész rendszernek meg kell felelnie a 8.1.8.1. pontban szereplő kalibrálásnak. A tüzelőanyag-áramlásmérés során a motort megkerülő vagy a motorból a tüzelőanyag-tartályba visszatérő tüzelőanyag-mennyiségeket is figyelembe kell venni.



#### 9.4.5.2. A beszívott levegő áramlásmérője

A beszívott levegő áramát mérő egész rendszernek meg kell felelnie a 8.1.8.2. pontban szereplő kalibrálásnak.

#### 9.4.5.3. A hígítatlan kipufogógáz áramlásmérője

##### 9.4.5.3.1. Az alkatrészekre vonatkozó követelmények

A hígítatlan kipufogógáz áramlását mérő egész rendszernek meg kell felelnie a 8.1.4. pontban szereplő linearitási hitelesítés követelményeinek. A hígítatlan kipufogógáz valamennyi áramlásmérőjét úgy kell megtervezni, hogy megfelelően kompenzálja a hígítatlan kipufogógáz termodinamikai jellemzőiben, halmazállapotában és összetevőiben bekövetkező változásokat.

##### 9.4.5.3.2. Az áramlásmérő válasziideje

A hígítatlan kipufogógázból való arányos mintavételre szolgáló részarámú hígítórendszer szabályozásához az áramlásmérő válasziidejének rövidebbnek kell lennie, mint a 9.3. táblázatban feltüntetett érték. Az online szabályozással működő részarámú hígítórendszerek esetében az áramlásmérő válasziidejének meg kell felelnie a 8.2.1.2. szakasz előírásainak.

##### 9.4.5.3.3. A kipufogógáz hűtése

Ez a pont nem vonatkozik a motor kialakítása miatti kipufogógáz-hűtésre, így egyebek mellett a vízhűtéses kipufogó-gyűjtőcsövekre vagy a turbófeltöltőkre.

Az áramlásmérő előtt a következő feltételek mellett engedélyezett a kipufogógáz hűtése:

- a) a hűtés utáni részen nem kerülhet sor részecske-mintavételre;
- b) ha a hűtés következtében a kipufogógáz hőmérséklete 475 K (202 °C)-nál magasabb értékről 453 K (180 °C)-nál alacsonyabbra csökken, a hűtés utáni részen nem kerülhet sor a metántól különböző szénhidrogénekből való mintavételre;
- c) ha a hűtés vízlecsapódást okoz, a hűtés utáni részen nem kerülhet sor  $\text{NO}_x$ -ből való mintavételre, kivéve abban az esetben, ha a hűtő megfelel a 8.1.11.4. pont teljesítményhitelesítési követelményeinek;
- d) Ha a hűtés vízlecsapódást okoz azelőtt, hogy az áramlás elérné az áramlásmérőt, a  $T_{\text{dew}}$  harmatpont és a  $p_{\text{total}}$  nyomás értékét az áramlásmérő bemeneti nyílása előtt kell megmérni Ezeket az értékeket kell használni a VII. melléklet szerinti kibocsátási számítások során.

#### 9.4.5.4. A hígító levegő és a hígított kipufogógáz áramlásmérői

##### 9.4.5.4.1. Alkalmazás

A hígított kipufogógáz pillanatnyi áramlási sebességét vagy a teljes hígított kipufogógáz egy vizsgálati időköz alatti áramlását a hígított kipufogógáz áramlásmérőjével kell megállapítani. A hígítatlan kipufogógáz áramlási sebessége vagy a teljes hígítatlan kipufogógáz egy vizsgálati időköz alatti áramlása kiszámítható a hígított kipufogógáz áramlásmérője és a hígító levegő mérője közötti különbségből.

##### 9.4.5.4.2. Az alkatrészekre vonatkozó követelmények

A hígított kipufogógáz áramlását mérő egész rendszernek meg kell felelnie a 8.1.8.4. és 8.1.8.5. pontban szereplő kalibrálási és hitelesítési követelményeknek. A következő mérőműszerek használhatók:

- a) A teljes hígított kipufogógáz-áram állandó térfogatú mintavételéhez kritikus áramlású Venturi-cső, több párhuzamosan elrendezett kritikus áramlású Venturi-cső, térfogat-kiszorításos szivattyú, hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső vagy ultrahangos áramlásmérő használható. Egy, az áramlásirányban előbb elhelyezkedő hőcserélővel kombinálva a kritikus áramlású Venturi-cső vagy a térfogat-kiszorításos szivattyú egyben passzív áramlásszabályozóként is működik, mivel egyenletes hőmérsékleten tartja a hígított kipufogógázt az állandó térfogatú mintavételi rendszerben.

- b) Részáramú hígítórendszer esetében bármely áramlásmérő és bármely aktív áramlásszabályozási rendszer kombinációja alkalmazható a kipufogógáz-összetevők arányos mintavételének biztosítására. A teljes hígított kipufogógáz-áramot vagy egy, vagy több mintaáramot vagy ezen áramlásszabályozók kombinációját szabályozni lehet az arányos mintavétel fenntartása érdekében.

Bármilyen más hígítórendszer esetében lamináris áramlási elem, ultrahangos áramlásmérő, hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső, kritikus áramlású Venturi-cső, több párhuzamosan elhelyezett kritikus áramlású Venturi-cső, térfogat-kiszorításos szivattyú, termikus tömegárammérő, átlagoló Pitot-cső vagy hődrótos anemométer használható.

#### 9.4.5.4.3. A kipufogógáz hűtése

A hígított áramlás mérője előtt engedélyezett a hígított kipufogógáz hűtése, amennyiben teljesülnek a következő feltételek:

- a) a hűtés utáni részen nem kerülhet sor részecske-mintavételre;
- b) ha a hűtés következtében a kipufogógáz hőmérséklete 475 K (202 °C)-nál magasabb értékről 453 K (180 °C)-nál alacsonyabbra csökken, a hűtés utáni részen nem kerülhet sor a metántól különböző szénhidrogénekből való mintavételre;
- c) ha a hűtés vízlecsapódást okoz, a hűtés utáni részen nem kerülhet sor  $\text{NO}_x$ -ből való mintavételre, kivéve abban az esetben, ha a hűtő megfelel a 8.1.11.4. pont teljesítményhitelesítési követelményeinek;
- d) ha a hűtés vízlecsapódást okoz azelőtt, hogy az áramlás elérné az áramlásmérőt, a  $T_{\text{dew}}$  harmatpont és a  $p_{\text{total}}$  nyomás értéket az áramlásmérő bemeneti nyílása előtt kell megmérni. Ezeket az értékeket kell használni a VII. melléklet szerinti kibocsátási számítások során.

#### 9.4.5.5. Mintaárammérő szakaszos mintavétel esetén

A minta áramlási sebessége vagy a szakaszos mintavételi rendszerben egy vizsgálati időköz alatt vételezett teljes áramlás meghatározására mintaárammérőt kell használni. A két áramlásmérő közötti különbség felhasználható a hígítóalagútba irányuló mintaáram kiszámítására, például részáramú hígított részecskemérés és másodlagos hígítású részecskemérés esetén. A hígítatlan kipufogógázból való arányos mintavételhez szükséges áramláskülönbség-mérésre vonatkozó előírásokat a 8.1.8.6.1. pont, az áramláskülönbség-mérés kalibrálását pedig a 8.1.8.6.2. pont tartalmazza.

A mintaáramot mérő egész rendszernek meg kell felelnie a 8.1.8. pontban szereplő kalibrálási követelményeknek.

#### 9.4.5.6. Gázmegosztó

A kalibráló gázok összekeveréséhez gázmegosztó használható.

A gázmegosztó a gázoknak a 9.5.1. pont előírásai és a vizsgálat során várható koncentrációk szerinti összekeverésére szolgál. Használható kritikus áramlású, kapillárcsöves vagy termikus tömegárammérő gázmegosztó. A megfelelő gázmegosztás biztosítása érdekében szükség esetén (amennyiben a gázmegosztó belső szoftvere nem végzi el) viszkozitási korrekciók alkalmazhatók. A gázmegosztó rendszernek meg kell felelnie a 8.1.4.5. pontban meghatározott linearitási hitelesítésnek. A keverőkészülék ellenőrzésére választható olyan műszer is, amely jellegéből adódóan lineáris, például amely  $\text{NO}$ -gázt alkalmaz kemilumineszcens detektorral. A műszer mérőtartományát úgy kell beállítani, hogy a mérőtartomány-kalibráló gáz közvetlenül rá van kötve a műszerre. A gázmegosztót a használt beállításokkal kell ellenőrizni, és a mért koncentrációt össze kell hasonlítani a névleges értékkel.

#### 9.4.6. CO- és CO<sub>2</sub>-mérések

A hígítatlan vagy hígított kipufogógáz szén-monoxid- és szén-dioxid-koncentrációjának mérésére nem diszperzív infravörös gázelemző készüléket kell használni szakaszos és folyamatos mintavétel esetén egyaránt.

A nem diszperzív infravörös gázelemző készüléknek meg kell felelnie a 8.1.8.1. pontban megadott kalibrálásnak és hitelesítéseknek.

## 9.4.7. Szénhidrogénmérések

## 9.4.7.1. Lángionizációs érzékelő (FID)

## 9.4.7.1.1. Alkalmazás

A hígított vagy hígítatlan kipufogógáz szénhidrogén-koncentrációinak mérésére fűtött lángionizációs detektorral (HFID-del) működő gázelemző készüléket kell használni szakaszos és folyamatos mintavétel esetén egyaránt. A szénhidrogének koncentrációját egyes szénszám ( $C_1$ ) alapján kell meghatározni. A fűtött FID-del működő gázelemző készülékeknek minden kibocsátásnak kitett felületet  $464 \pm 11$  K ( $191 \pm 11$  °C) hőmérsékleten kell tartaniuk. A földgáz- és LPG-motorok, valamint a szikragyújtású motorok esetében választható olyan szénhidrogén-elemző készülék, amely nem fűtött lángionizációs detektorral (FID) működik.

## 9.4.7.1.2. Az alkatrészekre vonatkozó követelmények

Az összes szénhidrogén mérésére szolgáló FID-del működő rendszernek meg kell felelnie a 8.1.10. pontban meghatározott összes, szénhidrogénmérésre vonatkozó hitelesítésnek.

## 9.4.7.1.3. A FID tüzelőanyaga és égési levegője

A FID tüzelőanyagának és égési levegőjének meg kell felelnie a 9.5.1. pont előírásainak. Annak érdekében, hogy a FID-del működő gázelemző készülék ne előkevert, hanem diffúziós lánggal működjön, a FID tüzelőanyaga és égési levegője nem keveredhet össze a FID-del működő gázelemző készülékbe való belépés előtt.

## 9.4.7.1.4. Fenntartva

## 9.4.7.1.5. Fenntartva

## 9.4.7.2. Fenntartva

9.4.8.  $NO_x$ -mérések

Az  $NO_x$  méréséhez két mérőműszer van meghatározva, amelyek közül bármelyik használható, amennyiben megfelel a 9.4.8.1., illetve a 9.4.8.2. pontban leírt feltételeknek. Az 5.1.1. pont alapján javasolt bármely alternatív mérési eljárással való összehasonlítás érdekében a kemilumineszcens detektort kell használni referenciaeljárásként.

## 9.4.8.1. Kemilumineszcens detektor

## 9.4.8.1.1. Alkalmazás

A hígítatlan vagy hígított kipufogógáz  $NO_x$ -koncentrációjának mérésére  $NO_2$ - $NO$ -átalakítóval összekapcsolt kemilumineszcens detektort kell használni szakaszos és folyamatos mintavétel esetén egyaránt.

## 9.4.8.1.2. Az alkatrészekre vonatkozó követelmények

A kemilumineszcens detektoron alapuló rendszernek meg kell felelnie a 8.1.11.1. pontban meghatározott kioltási hitelesítésnek. A kemilumineszcens detektor lehet fűtött vagy fűtetlen, illetve működhet légköri nyomáson vagy vákuummal.

9.4.8.1.3.  $NO_2$ - $NO$ -átalakító

A 8.1.11.5. pont előírásainak megfelelő külső vagy belső  $NO_2$ - $NO$ -átalakítót a kemilumineszcens detektor előtt kell elhelyezni, és az átalakítót megkerülő vezetékkel kell ellátni e hitelesítés megkönnyítése érdekében.

## 9.4.8.1.4. A páratartalom hatásai

A kemilumineszcens detektor valamennyi hőmérsékletét olyan szinten kell tartani, amely megakadályozza a vízlecsapódást. A kemilumineszcens detektor előtt található minta páratartalmának eltávolítására az alábbi konfigurációk valamelyikét kell alkalmazni:

- a) az NO<sub>2</sub>-NO-átalakító alatt elhelyezkedő bármely szárító vagy hűtő után csatlakoztatott kemilumineszcens detektor, amely megfelel a 8.1.11.5. pont szerinti hitelesítésnek;
- b) bármely szárító vagy hűtő után csatlakoztatott kemilumineszcens detektor, amely megfelel a 8.1.11.4. pont szerinti hitelesítésnek.

## 9.4.8.1.5. Válaszidő

A kemilumineszcens detektor válaszidejének javítása érdekében fűtött kemilumineszcens detektor alkalmazható.

## 9.4.8.2. Nem diszperzív ultraibolya gázelemző készülék

## 9.4.8.2.1. Alkalmazás

A hígítatlan vagy hígított kipufogógáz NO<sub>x</sub>-koncentrációjának mérésére nem diszperzív ultraibolya gázelemző készüléket (NDUV gázelemző készüléket) kell használni szakaszos és folyamatos mintavétel esetén egyaránt.

## 9.4.8.2.2. Az alkatrészekre vonatkozó követelmények

Az NDUV gázelemző készüléken alapuló rendszernek meg kell felelnie a 8.1.11.3. pontban meghatározott hitelesítéseknek.

9.4.8.2.3. NO<sub>2</sub>-NO-átalakító

Ha az NDUV gázelemző készülék csak NO-t mér, az NDUV gázelemző készülék előtt el kell helyezni egy olyan külső vagy belső NO<sub>2</sub>-NO-átalakítót, amely megfelel a 8.1.11.5. pont szerinti hitelesítésnek. E hitelesítés megkönnyítése érdekében az átalakítót megkerülő vezetékkel kell ellátni.

## 9.4.8.2.4. A páratartalom hatásai

Az NDUV gázelemző készülék hőmérsékletét olyan szinten kell tartani, amely megakadályozza a vízlecsapódást, kivéve az alábbi konfigurációk alkalmazása esetén:

- a) az NO<sub>2</sub>-NO-átalakító után elhelyezkedő bármely szárító vagy hűtő után csatlakoztatott NDUV gázelemző készülék, amely megfelel a 8.1.11.5. pont szerinti hitelesítésnek;
- b) bármely szárító vagy hűtő után csatlakoztatott NDUV gázelemző készülék, amely megfelel a 8.1.11.4. pont szerinti hitelesítésnek.

9.4.9. O<sub>2</sub>-mérések

A hígítatlan vagy hígított kipufogógáz O<sub>2</sub> koncentrációjának mérésére paramágneses érzékelővel (PMD) vagy mágneses-pneumatikus érzékelővel működő gázelemző készüléket kell használni.

## 9.4.10. A levegő-tüzelőanyag arány mérései

A hígítatlan kipufogógáz levegő-tüzelőanyag arányának mérésére folyamatos mintavétel esetén cirkónium-oxid (ZrO<sub>2</sub>) típusú gázelemző készüléket kell használni. A kipufogógáz áramlási sebességének kiszámítására a VII. melléklet alapján a beszívott levegővel való O<sub>2</sub>-mérések vagy a tüzelőanyag-áram mérései alkalmazhatók.

## 9.4.11. Részecskemérések gravimetriai mérleggel

A mintaszűrő közegen összegyűjtött részecskék nettó tömegének mérésére mérleget kell használni.

A mérleg felbontásának kisebbnek vagy egyenlőnek kell lennie a 6.8. táblázatban megadott, 0,5 mikrogrammos ajánlott ismételhetőségi értéknél. Amennyiben a mérleg belső kalibrálósúlyokat alkalmaz a mérőtartomány és a linearitás rutinszerű hitelesítéseire, a kalibrálósúlyoknak meg kell felelniük a 9.5.2. pont előírásainak.

A mérleg konfigurációját úgy kell elvégezni, hogy optimális beállási időt és stabilitást biztosítson a mérleg helyén.

#### 9.4.12. Ammónia (NH<sub>3</sub>) mérése

FTIR (Fourier-transzformációs infravörös), NDUV vagy lézeres infravörös gázelemző készülék a beszállító készülékhez adott utasításai szerint használható.

#### 9.5. Analitikai gázok és tömegelőírások

##### 9.5.1. Analitikai gázok

Az analitikai gázoknak meg kell felelniük az e szakaszban előírt pontossági és tisztasági követelményeknek.

##### 9.5.1.1. A gázokra vonatkozó előírások

A gázok tekintetében a következő előírásokat kell figyelembe venni:

- a) tisztított gázokat kell alkalmazni a kalibráló gázokkal való összekeveréshez és a mérőműszerek olyan módú beállításához, hogy azok nullpont-választ adjanak a nulla hitelesítő etalonra. A gáztartályban vagy a nullázógáz generátorának kimeneténél a gázok szennyezettsége nem lehet magasabb az alábbi értékeknél:
  - i. 2 % szennyeződés a szokványos várható átlagos koncentrációhoz viszonyítva. Ha például a várható szén-monoxid-koncentráció 100,0 µmol/mol, akkor a nullázó gáz megengedett szén-monoxid-szennyezettsége legfeljebb 2 000 µmol/mol lehet;
  - ii. a 6.9. táblázatban megadott, hígítatlan vagy hígított mérésekre vonatkozó szennyezettségi értékek;
  - iii. a 6.10. táblázatban megadott, hígítatlan mérésekre vonatkozó szennyezettségi értékek.

#### 6.9. táblázat

#### A hígítatlan vagy hígított mérésekre vonatkozó szennyezettségi határértékek (µmol/mol = ppm (3,2])

Összetevő	Tisztított szintetikus levegő <sup>(*)</sup>	Tisztított N <sub>2</sub> <sup>(*)</sup>
Összes szénhidrogén (C <sub>1</sub> egyenérték)	≤ 0,05 µmol/mol	≤ 0,05 µmol/mol
CO	≤ 1 µmol/mol	≤ 1 µmol/mol
CO <sub>2</sub>	≤ 1, µmol/mol	≤ 10 µmol/mol
O <sub>2</sub>	0,205–0,215 mol/mol	≤ 2 µmol/mol
NO <sub>x</sub>	≤ 0,02 µmol/mol	≤ 0,02 µmol/mol

<sup>(\*)</sup> Ezen tisztasági szinteknek nem kell nemzetközileg és/vagy nemzetileg elismert szabványokhoz kapcsolódniauk.

## 6.10. táblázat

**A hígítatlan mérésekre vonatkozó szennyezettségi határértékek [ $\mu\text{mol/mol} = \text{ppm}$  (3,2)]**

Összetevő	Tisztított szintetikus levegő <sup>(*)</sup>	Tisztított N <sub>2</sub> <sup>(*)</sup>
Összes szénhidrogén (C <sub>1</sub> egyenérték)	≤ 1 $\mu\text{mol/mol}$	≤ 1 $\mu\text{mol/mol}$
CO	≤ 1 $\mu\text{mol/mol}$	≤ 1 $\mu\text{mol/mol}$
CO <sub>2</sub>	≤ 400 $\mu\text{mol/mol}$	≤ 400 $\mu\text{mol/mol}$
O <sub>2</sub>	0,18–0,21 mol/mol	-
NO <sub>x</sub>	≤ 0,1 $\mu\text{mol/mol}$	≤ 0,1 $\mu\text{mol/mol}$

(\*) Ezen tisztasági szinteknek nem kell nemzetközi és/vagy nemzeti szabványokhoz kapcsolódniuk.

- b) FID-del működő gázelemző készülékhez a következő gázokat kell alkalmazni:
- a FID tüzelőanyagát 0,39–0,41 mol/mol koncentrációjú, héliummal vagy N<sub>2</sub>-vel hígított H<sub>2</sub>-vel kell alkalmazni. A keverék összes szénhidrogén-tartalma nem lehet magasabb 0,05  $\mu\text{mol/mol}$ -nál;
  - a FID égési levegőjének meg kell felelnie az e pont a) alpontjában szereplő, a tisztított levegőre vonatkozó előírásoknak;
  - FID nullázó gáz. A lángionizációs érzékelőket olyan tisztított gázzal kell nullázni, amely megfelel az e pont a) alpontjában meghatározott előírásoknak, kivéve a tisztított O<sub>2</sub> gázt, amely bármilyen koncentrációjú lehet;
  - propán a FID mérőtartományának kalibrálásához. Az összes szénhidrogén FID-jének mérőtartományát mérőtartomány-kalibráló koncentrációjú propánnal (C<sub>3</sub>H<sub>8</sub>) kell beállítani. A kalibrálást egyes szénszám (C<sub>1</sub>) alapján kell elvégezni;
  - fenntartva;
- c) a következő gázkeverékeket kell használni, amelyekben a gázok  $\pm 1,0$  %-os pontossággal megfelelnek a nemzetközi és/vagy nemzeti etalongázok valós értékének vagy más elismert gázszabványoknak:
- fenntartva;
  - fenntartva;
  - C<sub>3</sub>H<sub>8</sub> tisztított szintetikus levegővel és/vagy (adott esetben) N<sub>2</sub>-vel hígítva;
  - CO tisztított N<sub>2</sub>-vel hígítva;
  - CO<sub>2</sub> tisztított N<sub>2</sub>-vel hígítva;
  - NO tisztított N<sub>2</sub>-vel hígítva;
  - NO<sub>2</sub> tisztított szintetikus levegővel hígítva;
  - O<sub>2</sub> tisztított N<sub>2</sub>-vel hígítva;
  - C<sub>3</sub>H<sub>8</sub>, CO, CO<sub>2</sub>, NO tisztított N<sub>2</sub>-vel hígítva;
  - C<sub>3</sub>H<sub>8</sub>, CH<sub>4</sub>, CO, CO<sub>2</sub>, NO tisztított N<sub>2</sub>-vel hígítva;

- d) az e pont c) alpontjában felsoroltaktól eltérő gázok is használhatók (például a választényező meghatározására a levegővel hígított metanol), amennyiben  $\pm 3,0$  %-os pontossággal megfelelnek a nemzetközi és/vagy nemzeti szabványok valós értékének és teljesítik a 9.5.1.2. pontban előírt stabilitási követelményeket;
- e) a saját kalibráló gázok elkészíthetők precíziós keverőberendezés, például gázmegosztó segítségével a gázoknak tisztított  $N_2$ -vel vagy tisztított szintetikus levegővel való hígítása révén. Amennyiben a gázmegosztók megfelelnek a 9.4.5.6. pont előírásainak, és az összekevert gázok teljesítik az e pont a) és c) alpontjában foglalt követelményeket, akkor úgy tekinthető, hogy az eredményül kapott keverékek megfelelnek a 9.5.1.1. pont előírásainak.

#### 9.5.1.2. Koncentráció és lejárati idő

Valamennyi szabványos kalibráló gáz koncentrációját és beszállító által meghatározott lejárati idejét fel kell jegyezni.

- a) A szabványos kalibráló gázok nem használhatók a lejáratauk után, kivéve az e pont b) alpontjában engedélyezett esetekben.
- b) Amennyiben a típusjóváhagyó vagy tanúsító hatóság jóváhagyja, a mérőtartomány-kalibráló gázok újracímkezhettek és a lejárati idejük után is felhasználhatók.

#### 9.5.1.3. A gázok átvitele

A gázokat olyan alkatrészek felhasználásával kell továbbítani a forrásuktól a gázelemző készülékekig, amelyek kifejezetten az adott gáz szabályozására és továbbítására szolgálnak.

Szem előtt kell tartani a kalibráló gázok eltarthatóságát. A kalibráló gázokra fel kell jegyezni a gyártó által megadott lejárati időt.

#### 9.5.2. Tömegszabványok

A részecskemérleghez olyan, tanúsítvánnyal ellátott kalibrálósúlyokat kell használni, amelyek 0,1 %-os bizonytalansággal megfelelnek a nemzetközi és/vagy nemzeti szabványoknak. A kalibrálósúlyok tanúsítását bármely olyan kalibrálólaboratórium elvégezheti, amely biztosítja a nemzetközi és/vagy nemzeti szabványoknak megfelelő nyomon követhetőséget. Gondoskodni kell arról, hogy a legkisebb kalibrálósúly legfeljebb tízszer akkora tömegű legyen, mint egy fel nem használt részecske-mintavevő közeg tömege. A kalibrálási jelentésben a súlyok sűrűségét is fel kell tüntetni.

---

## 1. függelék

**Részecskeszám-kibocsátásokat mérő berendezés****1. Mérésvizsgálati eljárások**

## 1.1. Mintavétel

A részecskeszám-kibocsátás mérése e melléklet 9.2.3. pontjában leírt részarámú hígítórendszer vagy e melléklet 9.2.2. pontjában leírt teljes áramú hígítórendszer folyamatos mintavételezésével történik.

## 1.1.1. A hígító levegő szűrése

A hígítórendszerben a kipufogógáz elsődleges és adott esetben másodlagos hígításához használt hígító levegőt az 1. cikk (19) bekezdésében meghatározott nagy hatásfokú részecskeszűrő (HEPA-szűrő) követelményeit teljesítő szűrőkön kell átvezetni. A hígító levegőt a HEPA-szűrőhöz való eljuttatás előtt aktív szénen is át lehet vezetni a hígító levegőben lévő szénhidrogén-koncentráció csökkentése és stabilizálása érdekében. Ha kiegészítő durvaszemcséjű részecskeszűrőt alkalmaznak, ajánlatos azt az aktív szén és a HEPA-szűrő között elhelyezni.

## 1.2. Részecskeszám mintaáramának kiegyenlítése – teljes áramú hígítórendszerek

A hígítórendszerből részecskeszám-mintavétel céljából kivont tömegáram kiegyenlítése érdekében a kivont (szűrő) tömegáramot vissza kell juttatni a hígítórendszerbe. Másik lehetőségként a hígítórendszer teljes tömegárama matematikai úton korrigálható a részecskeszám-mintavétel céljára kivont áram tekintetében. Amennyiben a hígítórendszerből részecskeszám-mintavétel és részecsketömeg-mintavétel céljából kivont teljes tömegáram a hígítóalagút teljes hígított kipufogógáz-áramának (középtérték) kevesebb mint 0,5 %-a, akkor ez a korrekció, illetve áram-visszavezetés elhagyható.

## 1.3. Részecskeszám mintaáramának kiegyenlítése – részarámú hígítórendszerek

## 1.3.1. A részarámú hígítórendszerek esetében a hígítórendszerből részecskeszám-mintavétel céljából kivont tömegáramot a mintavétel arányosságának ellenőrzésekor kell figyelembe venni. Ez megvalósítható úgy, hogy a részecskeszám-mintaáramot visszatáplálják a hígítórendszerbe az áramlásmérő készülék előtt, vagy az 1.3.2. pontban foglalt matematikai korrekció révén. A teljes mintavételezési típusú részarámú hígítórendszerek esetében a részecskeszám-mintavétel céljából kivont tömegáramot – az 1.3.3. pontban foglaltak szerint – ugyancsak korrigálni kell a részecsketömeg-számításhoz.

1.3.2. A kipufogógáz hígítórendszerbe irányuló áramának pillanatnyi értékét ( $q_{mp}$ ) – amelyet a mintavétel arányosságának ellenőrzésére használnak – a következő módszerek egyikével kell korrigálni:

- a) Amennyiben a kivont részecskeszám mintaáramát figyelmen kívül hagyják, akkor az e melléklet 8.1.8.6.1. pontjában megadott (6-20) egyenlet helyébe a (6-29) egyenlet lép:

$$q_{mp} = q_{mdew} - q_{mdw} + q_{ex} \quad (6-29)$$

ahol:

$q_{mdew}$  a hígított kipufogógáz tömegárama, kg/s,

$q_{mdw}$  a hígító levegő tömegárama, kg/s,

$q_{ex}$  a részecskeszámminta tömegárama, kg/s.

A részarámú rendszer szabályozójának küldött  $q_{ex}$  jel pontossága mindenkor legalább a  $q_{mdew} \pm 0,1$  %-a, a küldés gyakorisága pedig legalább 1 Hz.

- b) Amennyiben a kivont részecskeszám mintaáramát teljesen vagy részben figyelmen kívül hagyják, de ezzel megegyező áramot táplálnak vissza a hígítórendszerbe az áramlásmérő előtt, akkor az e melléklet 8.1.8.6.1. pontjában megadott (6-20) egyenlet helyébe a (6-30) egyenlet lép:

$$q_{mp} = q_{mdew} - q_{mdw} + q_{ex} - q_{sw} \quad (6-30)$$



ahol:

$q_{mdew}$  a hígított kipufogógáz tömegárama, kg/s,

$q_{mdw}$  a hígító levegő tömegárama, kg/s,

$q_{ex}$  a részecskeszám-minta tömegárama, kg/s,

$q_{sw}$  a részecskeszám-minta kivonásának kompenzálására a hígítóalagútba visszatáplált tömegáram, kg/s.

A részáramú rendszerszabályozónak küldött  $q_{ex}$  és  $q_{sw}$  közötti különbség pontossága mindenkor legalább  $q_{mdew} \pm 0,1$  %-a. A jel (vagy jelek) küldési gyakorisága legalább 1 Hz.

### 1.3.3. A részecskeszámmérés korrekciója

Részáramú hígítórendszerből történő teljes mintavétellel kivont részecskeszám-mintaáram esetén a VII. melléklet 2.3.1.1. pontjában kiszámított részecsketömeget ( $m_{PM}$ ) a kivont áram figyelembevétele céljából a következőképpen kell korrigálni. Ez a korrekció még akkor is szükséges, ha a kivont szűrt áramot visszatáplálják a részáramú hígítórendszerekbe. Lásd a (6-31) egyenletet:

$$m_{PM,corr} = m_{PM} \times \frac{m_{sed}}{(m_{sed} - m_{ex})} \quad (6-31)$$

ahol:

$m_{PM}$  a VII. melléklet 2.3.1.1. pontja szerint meghatározott részecsketömeg, g/vizsgálat,

$m_{sed}$  a hígítóalagúton áthaladó hígított kipufogógáz össztömege, kg,

$m_{ex}$  a hígítóalagútból részecskeszám-mintavétel céljából kivont hígított kipufogógáz össztömege, kg.

### 1.3.4. A részáramú hígítórendszer mintavételezésének arányossága

A részecskeszám mérése esetében az e melléklet 8.4.1.3–8.4.1.7. pontjában ismertetett módszerek szerint meghatározott kipufogógáz-tömegáram használandó a részáramú hígítórendszer szabályozására, hogy a vett minta arányos legyen a kipufogógáz tömegáramával. Az arányosság megfelelését a mintaáram és a kipufogógáz-áram közötti, az e melléklet 8.2.1.2. pontjában ismertetett regresszióanalízissel kell ellenőrizni.

### 1.3.5. A részecskeszám kiszámítása

A részecskeszámot a VII. melléklet 5. függelékében foglaltak szerint kell meghatározni és kiszámítani.

## 2. Mérőeszközök

### 2.1. Leírás

#### 2.1.1. A rendszer áttekintése

2.1.1.1. A részecske-mintavevő rendszer a hígítórendszer homogénre elkevert áramából e melléklet 9.2.2. vagy 9.2.3. pontjában foglaltak szerinti mintavevő szondából vagy mintavételi pontból, a részecskeszámláló (PNC) előtt elhelyezett illékonyrészecske-eltávolítóból (VPR) és megfelelő átvezető csövezésből áll.

2.1.1.2. Az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) bemeneti nyílása elé ajánlatos részecskeméret-előosztályozót (pl. ciklont, ütközéses leválasztót stb.) helyezni. Mindazonáltal a megfelelő méretosztályozó készülékként működő mintavevő szonda – amelyet a 6.8. ábra is mutat – elfogadható alternatíva a részecskeméret-előosztályozó helyett. A részáramú hígítórendszerek esetében a részecsketömeg és a részecskeszám mintavételezésére ugyanilyen előosztályozó használható, amely a részecskeszám-mintát az előosztályozó után vonja ki a hígítórendszerből. Másik lehetőségként használhatók olyan különálló előosztályozók, amelyek a részecskeszám-mintát a részecsketömeg-előosztályozó előtt vonják ki a hígítórendszerből.

## 2.1.2. Általános követelmények

### 2.1.2.1. A részecske-mintavételi pontot a hígítórendszeren belül kell elhelyezni.

A mintavevő szondacsúc vagy a részecske-mintavételi pont és a részecske-átvezető cső (PTT) együtt alkotja a részecskeátvezető rendszert (PTS). A részecskeátvezető rendszer juttatja el a mintát a hígítóalagútból az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) bemenetéhez. A részecskeátvezető rendszernek (PTS) az alábbi feltételeket kell teljesítenie:

A teljes áramú hígítórendszerek, valamint a részmintavételes részarámú hígítórendszerek esetében (az e melléklet 9.2.3. pontjában leírtak szerint) a mintavevő szondát az alagút középvonalának közelében, 10–20 alagútátmérő távolságra a gáz bemeneti nyílása után, az alagút gázáramával szembe fordítva, a szondacsúcson áthaladó tengelyével a hígítóalagút tengelyére párhuzamosan kell felszerelni. A mintavevő szondát a hígítási szakaszon belül úgy kell elhelyezni, hogy a mintát homogén hígítógáz–kipufogógáz keverékből vegye.

A teljes mintavételt alkalmazó részarámú hígítórendszerek esetében (e melléklet 9.2.3. pontjában leírtak szerint) a részecske-mintavételi pontot vagy mintavevő szondát a részecske-átvezető csőben, a részecskeszűrő-tartó, az áramlásmérő vagy bármilyen mintavételi/kerülő elágazási pontja előtt kell elhelyezni. A mintavételi pontot vagy mintavevő szondát úgy kell elhelyezni, hogy a mintát homogén hígítógáz–kipufogógáz keverékből vegye. A részecske-mintavevő szonda méreteit úgy kell meghatározni, hogy az ne zavarja a részarámú hígítórendszer működését.

A részecskeátvezető rendszeren (PTS) átjuttatott mintagáznak az alábbi feltételeket kell teljesítenie:

- a) a teljes áramú hígítórendszerek esetében az áramlás Reynolds-számának (Re) 1 700-nál kisebbnek kell lennie;
- b) a részarámú hígítórendszerek esetében az áramlás Reynolds-számának (Re) 1 700-nál kisebbnek kell lennie a részecskeátvezető csőben (PTT), azaz a mintavevő szonda vagy a mintavételi pont után;
- c) a részecskeátvezető rendszerben (PTS) való tartózkodási ideje legfeljebb 3 s lehet;
- d) a kimeneti cső (PTS) bármely más olyan mintavételezési elrendezése elfogadhatónak tekintendő, amelyről bizonyítható, hogy 30 nm-en megegyező részecskepenetrációval rendelkezik;
- e) a hígított mintát az illékonyrészecske-eltávolítótól (VPR) a részecskeszámláló (PNC) bemeneti csövéhez vezető kimeneti cső (OT) a következő jellemzőkkel rendelkezik:
  - f) belső átmérője legfeljebb 4 mm;
  - g) a kimeneti csővön (OT) átfolyó gázminta áramának tartózkodási ideje legfeljebb 0,8 másodperc;
  - h) a kimeneti cső (OT) bármely más olyan mintavételezési konfigurációja elfogadhatónak minősül, amelyre vonatkozóan bizonyítható, hogy 30 nm-en megegyező részecskepenetrációval rendelkezik.

### 2.1.2.2. Az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) tartalmaz mintahígítást és illékonyrészecske eltávolítást végző készülékeket.

### 2.1.2.3. A hígítórendszernek és a mintavevő rendszernek a kipufogócső és a részecskeszámláló (PNC) közötti minden olyan részét, amely kapcsolatba kerül hígítatlan és hígított kipufogógázzal, úgy kell kialakítani, hogy a részecskék lerakódása a lehető legkisebb legyen. Minden alkatrésznek a kipufogógázok komponenseivel reakcióba nem lépő, villamos vezető anyagból kell készülnie, és az elektrosztatikus hatások kiküszöbölése céljából földeltnek kell lennie.

### 2.1.2.4. A részecske-mintavevő rendszernek olyan bevált aeroszol-mintavételi gyakorlatot kell követnie, amely magában foglalja a meredek ívek és a keresztmetszet hirtelen változásainak elkerülését, a sima belső felületek használatát, illetve a mintavevő vezeték hosszának minimalizálását. A keresztmetszet fokozatos változtatása megengedett.

## 2.1.3. Konkrét követelmények

### 2.1.3.1. A részecskeminta nem haladhat át szivattyún a részecskeszámlálón (PNC) való áthaladás előtt.

### 2.1.3.2. Ajánlott a minta-előosztályozó alkalmazása.

- 2.1.3.3. A minta-előkondicionáló egység:
- 2.1.3.3.1. képes a mintát egy vagy több fázisban úgy hígítani, hogy a részecskeszám-koncentráció a részecskeszámláló (PNC) egyedirészecske-számlálási üzemmódjának felső küszöbértéke alá, valamint a részecskeszámláló bemeneti nyílásánál a gázhőmérséklet 308 K (35 °C) alá essen;
- 2.1.3.3.2. magában foglal egy kezdeti fűtött hígítási fázist, amely legalább  $\geq 423$  K(150 °C)-os és legfeljebb 673 K (400 °C)-os hőmérsékletű mintát eredményez, és legalább 10-szeres hígítást végez;
- 2.1.3.3.3. a fűtött fázisokat  $\pm 10$  °C-os túrérszár mellett állandó névleges üzemi hőmérsékletre szabályozza a 2.1.4.3.2. pontban meghatározott tartományon belül. Jelzi, hogy a fűtött fázisok helyes üzemi hőmérsékleten vannak-e;
- 2.1.3.3.4. a 30 nm-es és 50 nm-es elektromos mobilitási átmérőjű részecskék vonatkozásában a 2.2.2.2. pontban meghatározottak szerint az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) egésze tekintetében olyan részecskékonzentráció-csökkentési tényezőt ( $f_r(d_p)$ ) valósít meg, amely legfeljebb 30, illetve 20 %-kal nagyobb, és legfeljebb 5 %-kal alacsonyabb a 100 nm-es elektromos mobilitási átmérőjű részecskék értékeinél;
- 2.1.3.3.5. a 30 nm-es tetrakontán ( $\text{CH}_3(\text{CH}_2)_{38}\text{CH}_3$ ) részecskék 99,0 %-nál nagyobb mértékű párologtatását is megvalósítja, legalább  $10\,000\text{ cm}^{-3}$ -es bemeneti koncentrációval, a tetrakontán felmelegítése és parciális nyomásának csökkentése révén.
- 2.1.3.4. A részecskeszámláló (PNC):
- 2.1.3.4.1. teljes üzemi körülmények között üzemel;
- 2.1.3.4.2. etalon alapján a részecskeszámláló (PNC) egyedirészecske-számlálási üzemmódja felső küszöbértékéhez viszonyítva  $\pm 10$  %-os számlálási pontossággal rendelkezik az  $1\text{ cm}^{-3}$ -es tartományban. A  $100\text{ cm}^{-3}$  alatti koncentrációk esetén kiterjesztett mintavételezési időszakok tekintetében átlagolt mérésekre lehet szükség annak érdekében, hogy nagy statisztikai megbízhatósággal bizonyítható legyen a részecskeszámláló (PNC) pontossága;
- 2.1.3.4.3. a  $100\text{ cm}^{-3}$  alatti koncentrációk esetében legalább 0,1 részecske  $\text{cm}^{-3}$  felbontással rendelkezik;
- 2.1.3.4.4. lineáris válaszreakciót ad a részecskékonzentrációkra az egyedirészecske-számlálási üzemmód teljes mérőtartományában;
- 2.1.3.4.5. legalább 0,5 Hz az adatjelentési gyakorisága;
- 2.1.3.4.6. a mért koncentrációs tartományban kevesebb mint 5 s válaszidővel rendelkezik;
- 2.1.3.4.7. legfeljebb 10 %-os korrekciót engedő koincidencia-korrigálási funkciót tartalmaz, illetve belső kalibrációs tényezőt is felhasználhat a 2.2.1.3. pontban meghatározottak szerint, azonban nem használhat fel a számlálási hatékonyság javítását vagy meghatározását szolgáló semmilyen más algoritmust;
- 2.1.3.4.8. 23 nm-es ( $\pm 1$  nm) és 41 nm-es ( $\pm 1$  nm) elektromos mobilitási átmérőjű részecskeméreteket vonatkozásában 50 %-os ( $\pm 12$  %), illetve 90 %-ot meghaladó számlálási hatékonysággal rendelkezik. Ezeket a számlálási hatékonyságokat belső eszközökkel (például a készülékek tervezésének ellenőrzésével) vagy külső eszközökkel (például a méret előosztályozásával) lehet megvalósítani;
- 2.1.3.4.9. ha a részecskeszámláló (PNC) munkafolyadékot használ, akkor azt a készülék gyártója által megadott gyakorisággal kell cserélni.
- 2.1.3.5. Amennyiben azokat nem tartják ismert állandó szinten a részecskeszámláló-áram szabályozási pontján, akkor a részecskeszámláló (PNC) bemeneti nyílásánál kell mérni a nyomást és/vagy hőmérsékletet, és ezekről jelentést kell tenni annak érdekében, hogy a részecskékonzentráció-mérést standard körülményekre lehessen korrigálni.
- 2.1.3.6. A részecskéátvezető rendszer (PTS), az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) és a kimeneti cső (OT) tartózkodási időinek és a részecskeszámláló (PNC) válaszidejének összege nem haladhatja meg a 20 másodpercet.
- 2.1.3.7. A teljes részecskeszám-mintavételezési rendszerre (PTS, VPR, OT és PNC) vonatkozó átalakítási időt aeroszolkapcsolással kell meghatározni közvetlenül a részecskéátvezető rendszer (PTS) bemeneti nyílásánál. Az aeroszolt kevesebb mint 0,1 másodperc alatt kell bekapcsolni. A vizsgálathoz használt aeroszolnak legalább a teljes skála (FS) 60 %-ának megfelelő koncentrációváltozást kell okozniuk.

A koncentráció értékeit regisztrálni kell. A részecskeszám-koncentráció és a kipufogógáz-áram jeleinek szinkronizálásához használandó átalakítási idő az az idő, ami a változástól ( $t_0$ ) addig telik el, amíg a válasz a mért végérték 50 %-a nem lesz ( $t_{50}$ ).

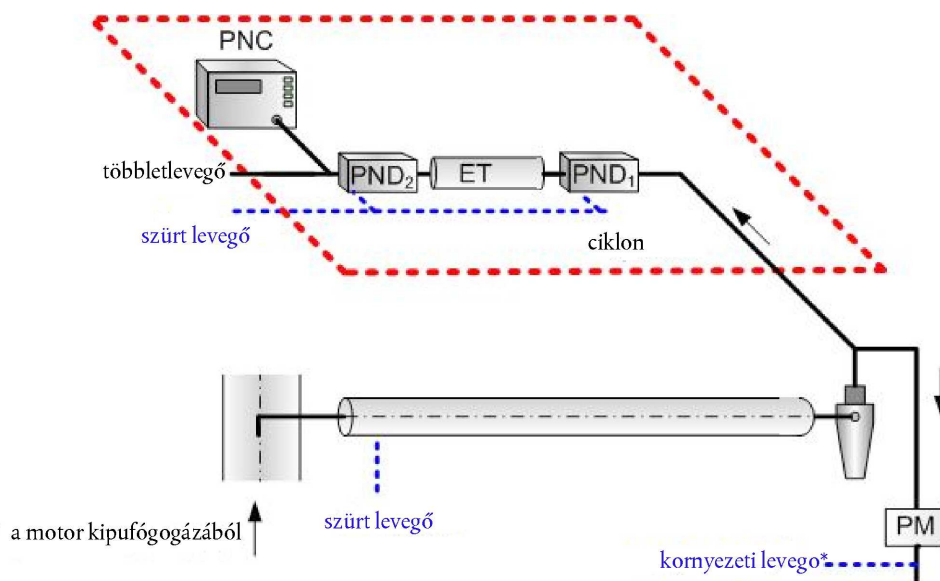
## 2.1.4. Ajánlott rendszerleírás

Ez a pont tartalmazza a részecskeszám mérésének ajánlott gyakorlatát. Azonban bármely olyan rendszer elfogadható, amely megfelel a 2.1.2. és a 2.1.3. pontban foglalt teljesítmény-előírásoknak.

A 6.9. és a 6.10. ábrán a részáramú, illetve a teljes áramú hígítórendszer ajánlott részecske-mintavevő rendszere konfigurációjának vázlatos rajza látható.

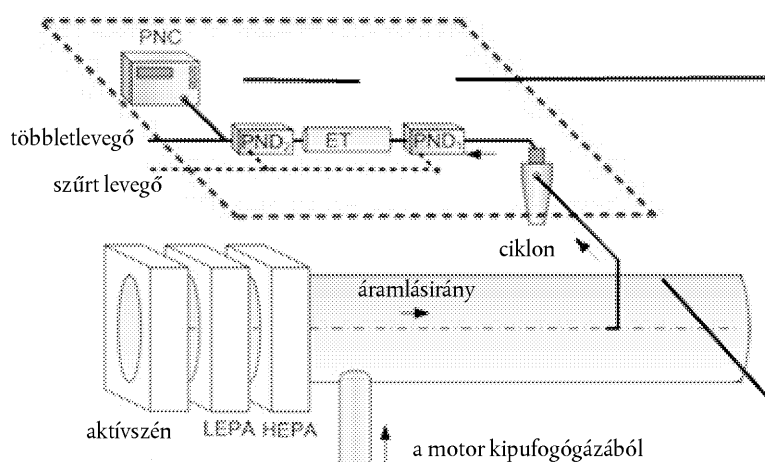
6.9. ábra:

## Az ajánlott részecske-mintavevő rendszer elvi rajza – részáramú mintavétel



6.10. ábra:

## Az ajánlott részecske-mintavevő rendszer elvi rajza – teljes áramú mintavétel



#### 2.1.4.1. Mintavevő rendszer leírása

A részecske-mintavevő rendszer a következőkből áll: egy mintavevő szondacsúcs vagy részecske-mintavételi pont a hígítórendszerben, egy részecske-átvezető cső (PTT), egy részecske-előosztályozó (PCF) és egy, a részecskeszám koncentrációját mérő (PNC) egység előtt elhelyezett illékonyrészecske-eltávolító (VPR). Az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) tartalmaz mintahígítást végző készülékeket (részecskeszám-hígítókat: PND<sub>1</sub> és PND<sub>2</sub>) és részecske-elpárologtatást végző készülékeket (elpárologtató cső, ET). A vizsgált gázáram mintavevő szondáját vagy mintavételi pontját a hígítási szakaszon belül úgy kell elhelyezni, hogy homogén hígítógáz-kipufogógáz keverékből vegyen reprezentatív gázáram-mintát. A rendszer tartózkodási idejének és a részecskeszámláló (PNC) válaszüzejének összege nem haladhatja meg a 20 másodpercet.

#### 2.1.4.2. Részecskeátvezető rendszer

A mintavevő szondacsúcs vagy a részecske-mintavételi pont és a részecske-átvezető cső (PTT) együtt alkotja a részecskeátvezető rendszert (PTS). A részecskeátvezető rendszer a mintát a hígítóalagútból az első részecskeszám-hígító bemenetéhez továbbítja. A részecskeátvezető rendszernek (PTS) az alábbi feltételeket kell teljesítenie:

A teljes áramú hígítórendszerek, valamint a részmintavételes részáramú hígítórendszerek esetében (az e melléklet 9.2.3. pontjában leírtak szerint) a mintavevő szondát az alagút középvonalának közelében, 10–20 alagútméret távolságra a gáz bemeneti nyílása után, az alagút gázáramával szembe fordítva, a szondacsúcson áthaladó tengelyével a hígítóalagút tengelyére párhuzamosan kell felszerelni. A mintavevő szondát a hígítási szakaszon belül úgy kell elhelyezni, hogy a mintát homogén hígítógáz-kipufogógáz keverékből vegye.

A teljes mintavételt alkalmazó részáramú hígítórendszerek esetében (e melléklet 9.2.3. pontjában leírtak szerint) a részecske-mintavételi pontot a részecskeátvezető csőben, a részecskeszűrő-tartó, az áramlásmérő vagy bármilyen mintavételi/kerülő elágazási pontja előtt kell elhelyezni. A mintavételi pontot vagy mintavevő szondát úgy kell elhelyezni, hogy a mintát homogén hígítógáz-kipufogógáz keverékből vegye.

A részecskeátvezető rendszeren (PTS) átjuttatott mintagáznak az alábbi feltételeket kell teljesítenie:

Az áramlásának Reynolds-száma (Re) nem éri el az 1 700-at.

A részecskeátvezető rendszerben (PTS) való tartózkodási ideje legfeljebb 3 s lehet.

A részecskeátvezető rendszer (PTS) bármely más olyan mintavételezési konfigurációja elfogadhatónak minősül, amelyre vonatkozóan bizonyítható, hogy 30 nm-es elektromos mobilitási átmérőjű részecskékkel megegyező részecskepenetrációval rendelkezik.

A hígított mintát az illékonyrészecske-eltávolítótól (VPR) a részecskeszámláló (PNC) bemeneti csövéhez vezető kimeneti cső (OT) a következő jellemzőkkel rendelkezik:

belső átmérője legfeljebb 4 mm;

a kimeneti csövön (OT) áthaladó gáz minta áramának tartózkodási ideje legfeljebb 0,8 s.

A kimeneti cső (OT) bármely más olyan mintavételezési konfigurációja elfogadhatónak minősül, amelyre vonatkozóan bizonyítható, hogy 30 nm-es elektromos mobilitási átmérőjű részecskékkel megegyező részecskepenetrációval rendelkezik.

#### 2.1.4.3. Részecske-előosztályozó

Az ajánlott részecske-előosztályozót az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) előtt kell elhelyezni. Az előosztályozó 50 %-os leválasztási határpontja 2,5 µm és 10 µm között van a részecskeszám-kibocsátás mintavételezéséhez kiválasztott térfogatáram esetén. Az előosztályozó az 1 µm-es részecskék tömegkoncentrációjának legalább 99 %-át beengedi az előosztályozóba, és onnan az előosztályozó kimenetén a részecskeszám-kibocsátás mintavételezéséhez kiválasztott térfogatárammal engedi kilépni. A részáramú hígítórendszerek esetében a részecsketömeg és a részecskeszám mintavételezésére ugyanilyen előosztályozó használható, amely a részecskeszám-mintát az előosztályozó után vonja ki a hígítórendszerből. Másik lehetőségként használhatók olyan különálló előosztályozók, amelyek a részecskeszámmintát a részecsketömeg-előosztályozó előtt vonják ki a hígítórendszerből.

#### 2.1.4.4. Illékonyrészecske-eltávolító (VPR)

Az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) egy részecskeszám-hígítót (PND<sub>1</sub>), egy elpárolgatót csövet és egy második hígítót (PND<sub>2</sub>) tartalmaz sorosan kapcsolva. E hígítási funkciónak az a célja, hogy a részecskeszám-koncentrációt mérő egységbe kerülő minta részecskeszám-koncentrációját annyira lecsökkentse, hogy az kisebb legyen a részecskeszámláló (PNC) egyedirészecske-számlálási üzemmódjának felső küszöbértékénél, valamint az, hogy megakadályozza a minta nukleációját. Az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) jelzi, hogy az első részecskeszám-hígító (PND<sub>1</sub>) és az elpárolgató cső helyes üzemi hőmérsékletükön vannak-e.

A VPR a 30 nm-es tetrakontán (CH<sub>3</sub>(CH<sub>2</sub>)<sub>38</sub>CH<sub>3</sub>) részecskék 99,0 %-nál nagyobb mértékű párologtatását is megvalósítja, legalább 10 000 cm<sup>-3</sup>-es bemeneti koncentrációval, a tetrakontán felmelegítése és parciális nyomásának csökkentése révén. A 30 nm-es és 50 nm-es elektromos mobilitási átmérőjű részecskék vonatkozásában az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) egésze tekintetében ugyanakkor olyan részecskeszám-koncentráció-csökkentési tényezőt (*f*) valósít meg, amely legfeljebb 30, illetve 20 %-kal nagyobb, valamint legfeljebb 5 %-kal alacsonyabb a 100 nm-es elektromos mobilitási átmérőjű részecskék értékeinél.

##### 2.1.4.4.1. Az első részecskeszám-hígító készülék (PND<sub>1</sub>)

Az első részecskeszám-hígító készüléket speciálisan a részecskeszám-koncentráció hígítására és a 423 K–673 K (150–400 °C) közötti (fal)hőmérsékleten való üzemelésre kell kialakítani. A falhőmérséklet alapértékét ± 10 °C tűréshatárral a megadott tartományon belül állandó névleges üzemi hőmérsékleten kell tartani, és az nem haladhatja meg az elpárolgató cső (ET) falhőmérsékletét (2.1.4.4.2. pont). A hígítóba HEPA-szűrővel kezelt hígító levegőt kell betáplálni, továbbá a hígítónak képesnek kell lennie a 10–200 közötti hígítási tényező biztosítására.

##### 2.1.4.4.2. Elpárolgató cső (ET)

Az elpárolgató cső (ET) teljes hosszában úgy kell szabályozni a falhőmérsékletet, hogy ne legyen kisebb, mint az első részecskeszám-hígító falhőmérséklete, a falhőmérséklet pedig ± 10 °C tűréshatárral 300–400 °C közötti állandó névleges üzemi hőmérsékleten kell tartani.

##### 2.1.4.4.3. A második részecskeszám-hígító készülék (PND<sub>2</sub>)

A második részecskeszám-hígító készüléket (PND<sub>2</sub>) speciálisan a részecskeszám-koncentráció hígítására kell kialakítani. A hígítóba HEPA-szűrővel kezelt hígító levegőt kell betáplálni, továbbá a hígítónak képesnek kell lennie a 10–30 közötti egyedi hígítási tényező fenntartására. A második részecskeszám-hígító (PND<sub>2</sub>) hígítási tényezőjét 10 és 15 közötti tartományból kell kiválasztani oly módon, hogy a második részecskeszám-hígító után a részecskeszám-koncentráció a részecskeszámláló egyedirészecske-számlálási üzemmódjának felső küszöbértéke alá, valamint a részecskeszámláló bemeneti nyílása előtt a gázhőmérséklet 35 °C alá essen.

##### 2.1.4.5. Részecskeszámláló (PNC)

A részecskeszámlálónak (PNC) teljesítenie kell a 2.1.3.4. pontban foglalt követelményeket.

#### 2.2. A részecske-mintavevő rendszer kalibrálása/hitelesítése <sup>(1)</sup>

##### 2.2.1. A részecskeszámláló kalibrálása

2.2.1.1 A műszaki szolgálat gondoskodik a részecskeszámláló kalibrálási tanúsítványának meglétéről, amely igazolja egy etalonszabványnak való, a kibocsátásméréseket megelőző 12 hónapnál nem régebbi megfelelést.

2.2.1.2. A részecskeszámlálót ezenkívül (PNC) minden jelentősebb karbantartást követően újra kell kalibrálni, és ahhoz új kalibrálási tanúsítványt kell kibocsátani.

2.2.1.3. A kalibrálásnak szabványos kalibrálási módszeren kell alapulnia:

a) elektrosztatikusan osztályozott kalibráló részecskék egyidejű mintavételezésére a kalibrálás alatt álló részecskeszámláló (PNC) és egy kalibrált aeroszol-elektrométer által adott válaszreakciók összehasonlításával; vagy

b) a kalibrálás alatt álló részecskeszámláló (PNC) és egy második, a fent említett módszerrel közvetlenül kalibrált részecskeszámláló (PNC) válaszreakcióinak összehasonlításával.

<sup>(1)</sup> [http://www.unece.org/trans/main/wp29/wp29wgs/wp29gen/wp29glob\\_registry.html](http://www.unece.org/trans/main/wp29/wp29wgs/wp29gen/wp29glob_registry.html)

Az elektrométer használata esetén a kalibrációt legalább hat olyan szabványos koncentráció alkalmazásával kell elvégezni, amelyeket a lehető legegyszerűsebben kell elosztani a részecskeszámológó (PNC) méréstartományában. Ezek a kalibrációs pontok magukban foglalnak egy névleges nulla koncentrációs pontot, amely egy, az EN 1822:2008 szabvány legalább H13. osztályába tartozó, vagy megegyező teljesítményű HEPA-szűrő minden egyes készülék bemenetére történő felhelyezésével jön létre. Ha a kalibrálás alatt álló részecskeszámológóra (PNC) nem alkalmaznak kalibrálási tényezőt, akkor a mért koncentrációknak minden egyes alkalmazott koncentráció esetében a szabványos koncentráció  $\pm 10$  %-os tűréshatárán belül kell esnie – a nullapont kivételével –, egyébként a kalibrálás alatt álló részecskeszámológó (PNC) tanúsítását elutasítják. A két adatkészlet lineáris regressziójából adódó gradienst ki kell számítani és rögzíteni kell. A gradiens reciprok értékével megegyező kalibrálási tényezőt alkalmazni kell a kalibrálás alatt álló részecskeszámológóra (PNC). A válaszreakciók linearitását a két adatkészlet Pearson-féle szorzatmomentum korrelációs együtthatójának ( $R^2$ ) négyzetre emelésével kell kiszámítani, értéke pedig legalább 0,97. A gradiens és az  $R^2$  kiszámítása során a lineáris regresszióknak át kell haladnia az origón (mindkét készülék nulla koncentrációja miatt).

A referencia-részecskeszámológó (PNC) esetében a kalibrálást legalább hat, a részecskeszámológó (PNC) méréstartományában elosztott szabványos koncentráció alkalmazásával kell elvégezni. Legalább három kalibrálási pontnak kell  $1\ 000\ \text{cm}^{-3}$  alatti koncentrációjúnak lenni, a fennmaradó koncentrációkat lineárisan kell elosztani az  $1\ 000\ \text{cm}^{-3}$  és a részecskeszámológó (PNC) egyedirészecske-számlálási tartományának legnagyobb értéke között. Ezek a kalibrációs pontok magukban foglalnak egy névleges nulla koncentrációs pontot, amely egy, az EN 1822:2008 szabvány legalább H13. osztályába tartozó, vagy megegyező teljesítményű HEPA-szűrő minden egyes készülék bemenetére történő felhelyezésével jön létre. Ha a kalibrálás alatt álló részecskeszámológóra (PNC) nem alkalmaznak kalibrálási tényezőt, akkor a mért koncentrációknak minden egyes alkalmazott koncentráció esetében a szabványos koncentráció  $\pm 10$  %-os tűréshatárán belül kell esnie – a nullapont kivételével –, egyébként a kalibrálás alatt álló részecskeszámológó (PNC) tanúsítását elutasítják. A két adatkészlet lineáris regressziójából adódó gradienst ki kell számítani és rögzíteni kell. A gradiens reciprok értékével megegyező kalibrálási tényezőt alkalmazni kell a kalibrálás alatt álló részecskeszámológóra (PNC). A válaszreakciók linearitását a két adatkészlet Pearson-féle szorzatmomentum korrelációs együtthatójának ( $R^2$ ) négyzetre emelésével kell kiszámítani, értéke pedig legalább 0,97. A gradiens és az  $R^2$  kiszámítása során a lineáris regresszióknak át kell haladnia az origón (mindkét készülék nulla koncentrációja miatt).

2.2.1.4. A kalibrálás a 2.1.3.4.8. pontban foglalt követelmények szerinti, a részecskeszámológó 23 nm elektromos mobilitási átmérőjű részecskék kimutatási hatékonyságára irányuló ellenőrzést is magában foglal. A számlálási hatékonyság ellenőrzése 41 nm-es részecskékkel nem szükséges.

2.2.2. Az illékonyrészecske-eltávolító kalibrálása/hitelesítése

2.2.2.1. Az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) részecskekoncentráció-csökkentési tényezőjének valamennyi hígítási beállítás esetén, a készülék állandó névleges üzemi hőmérsékletén történő kalibrálására akkor van szükség, amikor az egység új, vagy jelentősebb karbantartást végeztek rajta. Az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) részecskekoncentráció-csökkentési tényezőjére vonatkozó időszakos hitelesítési követelmény egyetlen olyan beállítással való ellenőrzésre korlátozódik, amelyet jellemzően a dízel részecskeszűrővel felszerelt nem közúti mozgó gépeken való méréshez használnak. A műszaki szolgálat gondoskodik arról, hogy az illékonyrészecske-eltávolító a kibocsátásméréseket megelőző 6 hónapon belül rendelkezzen kalibrálási vagy hitelesítési tanúsítvánnyal. Ha az illékonyrészecske-eltávolító hőmérséklet-ellenőrző riasztót tartalmaz, 12 hónapos hitelesítési időszak engedélyezett.

Az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) jellemezni kell a 30 nm, 50 nm és 100 nm elektromos mobilitási átmérőjű szilárd részecskékre vonatkozó részecskekoncentráció-csökkentési tényezők szempontjából. A 30 nm és 50 nm elektromos mobilitási átmérőjű részecskék vonatkozásában a részecskekoncentráció-csökkentési tényezők ( $f_r(d)$ ) legfeljebb 30, illetve 20 %-kal magasabbak, és legfeljebb 5 %-kal alacsonyabbak a 100 nm elektromos mobilitási átmérőjű részecskék értékeinél. A hitelesítés esetében a közepes részecskekoncentráció-csökkentési tényező a részecskeszámológó (VPR) elsődleges kalibrálása során meghatározott közepes részecskekoncentráció-csökkentési tényező ( $\bar{f}_r$ )  $\pm 10$  %-os tűréshatárán belül esik.

2.2.2.2. Ezeknél a méréseknél a vizsgálati aeroszol 30 nm, 50 nm és 100 nm elektromos mobilitási átmérőjű szilárd részecskékből áll, amelyek legkisebb koncentrációja az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) bemeneti nyílásánál  $5\ 000$  részecske  $\text{cm}^{-3}$ . A részecskekoncentrációkat az egyes komponensek előtt és után kell mérni

Az egyes részecskeméretek esetében a részecskekoncentráció-csökkentési tényezőt ( $f_r(d_i)$ ) a (6-32) egyenlettel kell kiszámítani:

$$f_r(d_i) = \frac{N_{in}(d_i)}{N_{out}(d_i)} \quad (6-32)$$

ahol:

$N_{in}(d_i)$  a  $d_i$  átmérőjű részecskék részecskeszám-koncentrációja a komponens előtt

$N_{out}(d_i)$  a  $d_i$  átmérőjű részecskék részecskeszám-koncentrációja a komponens után

$d_i$  a részecske elektromos mobilitási átmérője (30, 50 vagy 100 nm)

Az  $N_{in}(d_i)$  és  $N_{out}(d_i)$  értékeket ugyanilyen feltételek mellett kell korrigálni.

Az adott hígítási beállítás közepes részecskékonzentráció-csökkentési tényezőjét ( $\bar{f}_r$ ) a (6-33) egyenlettel kell kiszámítani:

$$\bar{f}_r = \frac{f_r(30nm) + f_r(50nm) + f_r(100nm)}{3} \quad (6-33)$$

Az illékonyrészecske-eltávolítót (VPR) teljes egységként ajánlott kalibrálni és hitelesíteni.

- 2.2.2.3. A műszaki szolgálat gondoskodik az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) hitelesítési tanúsítványának meglétéről, amely igazolja, hogy a kibocsátásméréseket megelőző 6 hónapban az illékonyrészecske-eltávolítás ténylegesen hatékony. Ha az illékonyrészecske-eltávolító hőmérséklet-ellenőrző riasztót tartalmaz, 12 hónapos hitelesítési időszak engedélyezett. Az illékonyrészecske-eltávolító (VPR) a legalább 30 nm elektromos mobilitási átmérőjű tetrakontán ( $\text{CH}_3(\text{CH}_2)_{38}\text{CH}_3$ ) részecskék 99,0 %-nál nagyobb mértékű eltávolítását valósítja meg, legalább  $10\,000\text{ cm}^{-3}$  bemeneti nyílásnál mért koncentrációval, legkisebb hígítási beállítás és a gyártók által ajánlott üzemi hőmérséklet esetén.
- 2.2.3. Részecskeszám-mintavevő rendszer ellenőrzési eljárásai
- 2.2.3.1. A részecskeszámlálónak minden egyes vizsgálatot megelőzően  $0,5\text{ részecske cm}^{-3}$  mért koncentrációnál kisebb értéket kell jelentenie, amennyiben a teljes részecske-mintavevő rendszer (VPR és PNC) bemeneti nyílására az EN 1822:2008 szabvány legalább H13. osztályába tartozó, vagy megegyező teljesítményű HEPA-szűrőt illesztettek.
- 2.2.3.2. A részecskeszámlálóba irányuló áram havonta mért értékének – kalibrált áramlásmérővel történő ellenőrzése esetén – a részecskeszámláló névleges áramának 5 %-os tartományán belülre kell esnie.
- 2.2.3.3. Az EN 1822:2008 szabvány legalább H13. osztályába tartozó, vagy megegyező teljesítményű HEPA-szűrőnek a részecskeszámláló bemeneti nyílására történő alkalmazását követően a részecskeszámláló minden nap legfeljebb  $0,2\text{ cm}^{-3}$  koncentrációt mutat. E szűrő eltávolításakor a részecskeszámláló legalább 100 részecske  $\text{cm}^{-3}$  értékre növekedett koncentrációt mutat környezeti levegővel történő működtetés esetén, majd a HEPA-szűrő lecserélésekor visszatér a legfeljebb  $0,2\text{ cm}^{-3}$  értékre.
- 2.2.3.4. Minden egyes vizsgálat megkezdése előtt meg kell győződni arról, hogy a mérőrendszer jelzi-e, hogy az elpárolgató cső – ha van ilyen a rendszerben – elérte helyes üzemi hőmérsékletét.
- 2.2.3.5. Minden egyes vizsgálat megkezdése előtt meg kell győződni arról, hogy a mérőrendszer jelzi-e, hogy az első részecskeszám-hígító (PND<sub>1</sub>) elérte helyes üzemi hőmérsékletét.



## 2. függelék

## A berendezések és segédberendezések beépítésére vonatkozó követelmények

Szám	Berendezés és segédberendezés	A kibocsátási vizsgálat céljából felszerelve
1	Szívórendszer Szívócsővezeték A forgattyúsházból származó kibocsátásokat szabályozó rendszer Légáramlásmérő Légszűrő Szívászajcsökkentő	Igen Igen Igen Igen <sup>(a)</sup> Igen <sup>(a)</sup>
2	Kipufogórendszer Kipufogógáz-utókezelő rendszer Kipufogócsonk Kipufogó-vezetékek Hangtompító Végcső Kipufogófék Feltöltő	Igen Igen Igen <sup>(b)</sup> Igen <sup>(b)</sup> Igen <sup>(b)</sup> Nem <sup>(c)</sup> Igen
3	Tüzelőanyag-ellátó szivattyú	Igen <sup>(d)</sup>
4	Tüzelőanyag-befecskendezés Előszűrő Szűrő Szivattyú	Igen Igen Igen
5	Nagynyomású vezeték Befecskendező Elektronikus vezérlőegység, érzékelők stb. Szabályozó/vezérlő rendszer Automatikus (a légköri viszonyoktól függően működő) teljes terhelési leállító a kapcsolótáblához	Igen Igen Igen Igen Igen
6	Folyadékhűtés Hűtő Ventilátor Ventilátorburkolat Vízszivattyú Termosztát	Nem Nem Nem Igen <sup>(e)</sup> Igen <sup>(f)</sup>
7	Légűtés Burkolat Ventilátor vagy befúvó Hőmérséklet-szabályozó berendezés	Nem <sup>(g)</sup> Nem <sup>(g)</sup> Nem

Szám	Berendezés és segédberendezés	A kibocsátási vizsgálat céljából felszerelve
8	Turbófeltöltő berendezés Közvetlenül a motorral és/vagy a kipufogórendszerrel meghajtott kompresszor Töltőlevegő-hűtő Hűtőközeg-szivattyú vagy -ventilátor (a motorról meghajtva) Hűtőközeg-áramlásszabályozó készülék	Igen Igen <sup>(a)</sup> <sup>(b)</sup> Nem <sup>(c)</sup> Igen
9	A próbapad segédventilátora	Igen, ha szükséges.
10	Szennyezéscsökkentő berendezés	Igen
11	Indítóberendezés	Igen vagy próbapadi berendezés <sup>(d)</sup>
12	Kenőolaj-szivattyú	Igen
13	Egyes, a motorra felszerelhető segédberendezéseket, amelyek meghatározása a nem közúti mozgó gép működésével függ össze, a vizsgálatához el kell távolítani. Ilyen például: i. a fékek levegőkompresszora, ii. a szervokormány kompresszora, iii. a felfüggesztés kompresszora, iv. a légkondicionáló rendszer.	Nem

<sup>(a)</sup> A teljes szívórendszert a rendeltetészerű használatnak megfelelően kell felszerelni:

- i. amennyiben fennáll annak a kockázata, hogy jelentősen befolyásolja a motor teljesítményét;
- ii. amennyiben a gyártó kéri ennek elvégzését.

Egyéb esetekben egy ezzel egyenértékű rendszer használható, és ellenőrzést kell végrehajtani annak biztosítása érdekében, hogy a szívórendszerre kifejtett nyomás eltérése nem haladja meg a 100 Pa-t a gyártó által a tiszta levegőszűrőre előírt felső határértékhez viszonyítva.

<sup>(b)</sup> A teljes kipufogórendszert a rendeltetészerű használatnak megfelelően kell felszerelni:

- i. amennyiben fennáll annak a kockázata, hogy jelentősen befolyásolja a motor teljesítményét;
- ii. amennyiben a gyártó kéri ennek elvégzését.

Egyéb esetekben egy ezzel egyenértékű rendszer használható, és ellenőrzést kell végrehajtani annak biztosítása érdekében, hogy a szívórendszerre kifejtett nyomás eltérése nem haladja meg a 1 000 Pa-t a gyártó által előírt felső határértékhez viszonyítva.

<sup>(c)</sup> Amennyiben kipufogórendszer-féket építettek be a motorba, a fojtószelepet teljesen nyitott állásban kell rögzíteni.

<sup>(d)</sup> A tüzelőanyag-ellátás nyomását szükség esetén utólag újra lehet állítani annak érdekében, hogy újra biztosítsák a motor adott alkalmazásában fellépő nyomást (különösen „tüzelőanyag-visszavezetéses” rendszer alkalmazása esetén).

<sup>(e)</sup> A hűtőfolyadék keringtetését csak a motor vízszivattyúja működtetheti. A folyadék hűtése egy külső körfolyamon keresztül is történhet úgy, hogy a nyomásvesztés e körfolyamon belül és a szivattyú bemeneti nyílásánál mért nyomás lényegében azonos legyen a motor hűtőrendszerének adataival.

<sup>(f)</sup> A termosztát teljesen nyitott állásban rögzíthető.

<sup>(g)</sup> Amennyiben a hűtőventilátort vagy befűvőt a vizsgálat céljából felszerelték, akkor a felvett teljesítményt hozzá kell adni az eredményekhez, kivéve, ha a léghűtéses motorok hűtőventilátora közvetlenül a forgattyústengelyre van felszerelve. A ventilátor, illetve a befűvő teljesítményét a vizsgálat során alkalmazott fordulatszámra szabványos jellemzőkön alapuló számítás vagy fizikai vizsgálat útján kell meghatározni.

<sup>(h)</sup> A töltőlevegő-hűtéssel rendelkező motorokat töltőlevegő-hűtés mellett kell vizsgálni függetlenül attól, hogy folyadék- vagy léghűtésesek, de ha a gyártó jobbnak látja, a levegőhűtőt a próbapadon elhelyezett rendszerrel lehet helyettesíteni. A próbapadon a teljesítmény mérését mindkét esetben, minden fordulatszámra a motorlevegőnek a töltőlevegő-hűtőn keresztüli azon legnagyobb nyomásesése és legkisebb hőmérsékletesése mellett kell végezni, amelyet a gyártó meghatároz.

<sup>(i)</sup> Az elektromos vagy más indítórendszerek meghajtását a próbapadról kell biztosítani.

### 3. függelék

## Az elektronikus vezérlőegység általi nyomatékjel-sugárzás ellenőrzése

### 1. Bevezetés

E függelék célja az ellenőrzési követelmények meghatározása arra az esetre, ha a gyártó az elektronikus vezérlőegység általi nyomatékjel-sugárzást kívánja használni az ezzel felszerelt motoroknál az (EU) 2017/655 felhatalmazáson alapuló rendelet szerinti, használat közbeni nyomonkövetési vizsgálatok elvégzése során.

A hasznos nyomaték a motor által a 2. függelék szerint kibocsátásvizsgálat céljából felszerelendő berendezésekkel és segédberendezésekkel együtt leadott, nem korrigált nyomatékon alapul.

### 2. A motorvezérlő egység nyomatékjele

A jelleggörbe felvétele céljából a próbapadra szerelt motor esetében eszközt kell biztosítani az elektronikus vezérlőegység által sugárzott nyomatékjel olvasására az (EU) 2017/655 felhatalmazáson alapuló rendelet I. mellékletének 6. függelékében foglalt követelményeknek megfelelően.

### 3. Ellenőrzési eljárás

Az e melléklet 7.6.2. pontja szerinti jelleggörbe-felvételkor a fékpaddal mért nyomatékértékeket és az elektronikus vezérlőegység által sugárzott nyomatékjelet egyszerre, a nyomatékgörbe legalább három pontján kell felvenni. A mért értékek közül legalább egyet a görbe azon pontján kell felvenni, ahol a nyomaték a legnagyobb érték legalább 98 %-a.

Az elektronikus vezérlőegység által sugárzott nyomatékot korrekció nélkül el kell fogadni, ha a fékpaddal mért nyomatékérték és az elektronikus vezérlőegység által sugárzott nyomatékérték hányadosaként kiszámított tényező mindegyik mérési ponton legalább 0,93 (vagyis 7 %-os különbség van köztük). Ez esetben rögzíteni kell a típusbizonyítványon, hogy az elektronikus vezérlőegység által sugárzott nyomatékot korrekció nélkül ellenőrizték. Amennyiben a tényező egy vagy több vizsgálati pont kevesebb, mint 0,93, a korrekciós átlagtényezőt mindazon pontok alapján kell meghatározni, ahol a mért értékeket felvették, és rögzíteni kell azt a típusbizonyítványban. Ha egy tényező rögzítésre kerül a típusbizonyítványban, azt alkalmazni kell az elektronikus vezérlőegység által sugárzott nyomatékra az (EU) 2017/655 felhatalmazáson alapuló rendelet szerinti, használat közbeni nyomonkövetési vizsgálatok elvégzése során.

---

#### 4. függelék

### Eljárás az ammóniakibocsátás mérésére

1. Ez a függelék ismerteti az ammóniakibocsátás ( $\text{NH}_3$ ) mérésére szolgáló eljárást. Nem lineáris elemző készülékek esetében megengedett a linearizáló áramkörök használata.
2. Az  $\text{NH}_3$ -kibocsátás mérésére három mérési elv került meghatározásra és ezek közül bármelyik használható, feltéve, hogy a 2.1., a 2.2. vagy a 2.3. pontban meghatározott kritériumok teljesülnek. Az  $\text{NH}_3$ -kibocsátás méréséhez gázszárító használata nem megengedett.

#### 2.1. Fourier-transzformációs infravörös gázelemző készülék (FTIR)

##### 2.1.1. Vizsgálati elv

Az FTIR a széles hullámsávú infravörös spektroszkópia elvét alkalmazza. A készülék lehetővé teszi a kipufogógáz több olyan összetevőjének egyidejű mérését, melyek szabványosított spektruma a készülékben rendelkezésre áll. Az abszorpciós spektrum (intenzitás/hullámhossz) kiszámítása a mért interferogramból (intenzitás/idő) történik, a Fourier-transzformációs módszerrel.

##### 2.1.2. Beépítés és mintavétel

Az FTIR-t a gyártó készülékhez adott utasításai szerint kell beépíteni. Az értékeléshez az ammónia hullámhosszát kell kiválasztani. A mintavételi útvonalat (mintavevő vezeték, előszűrő(ke)t és szelepeket) rozsdamentes acélból vagy üvegszál-aszalt teflonból (PTFE) kell készíteni, és 383 K (110 °C) és 464 K (191 °C) között beállított hőmérsékleti értékre kell melegíteni az ammóniavesztés és a mintagyűjtési hibák megelőzésére. Ezen túlmenően a mintavevő vezetéknek a lehető legrövidebbnek kell lennie.

##### 2.1.3. Keresztinterferencia

Az ammónia hullámhosszának  $0,5 \text{ cm}^{-1}$ -en belül kell lennie a kipufogógázban jelen lévő más gázok okozta keresztinterferencia lehető legkisebbre csökkentése érdekében.

#### 2.2. Nemdiszperzív ultraibolya-rezonanciaabszorpciós gázelemző készülék (a továbbiakban: NDUV)

##### 2.2.1. Vizsgálati elv

Az NDUV működése tisztán fizikai elven alapul, nincs szükség hozzá segédgázokra vagy segédberendezésekre. A fénymérő fő alkatrésze az elektróda nélküli kisülőlámpa. Éles sugárzást állít elő az ultraibolya tartományban, ezzel lehetővé téve több összetevő, például az  $\text{NH}_3$  mérését.

A fénymérő rendszer az idő függvényében kettős sugaras kialakítással rendelkezik, amely szerint mérő- és referenciasugarat bocsát ki szűrőkorrelációs technikával.

A mérőjel fokozott stabilitása érdekében az idő függvényében kettős sugaras kialakítást a tér függvényében kettős sugaras kialakítással kombinálja. A detektorjel-feldolgozás szinte elhanyagolható mértékű nullpont-eltolódási arányt tesz lehetővé.

A gázelemző készülék kalibrációs üzemmódban lezárt kvarc küvetta dönt a sugár útjába, ezzel megkapható a pontos kalibrációs érték, mivel így a küvettaablakok esetleges tükröződési és abszorpciós vesztesége kompenzálható. Mivel a küvetta gáztöltete nagyon stabil, ezzel a kalibrálási módszerrel biztosítható a fénymérő nagyon hosszú távú stabilitása.

##### 2.2.2. Beszerelés

A gázelemző készüléket gázelemző készülékhez kell szerelni, a készülékgyártó utasításainak megfelelően átszívós mintavételt alkalmazva. A gázelemző készülék helyének képesnek kell lennie megtartani a gyártó által megadott tömeget.

A mintavételi útvonalat (mintavevő vezeték, előszűrő(ke)t és szelepeket) rozsdamentes acélból vagy üvegszál- teflonból (PTFE) kell készíteni és 383 K (110 °C) és 464 K (191 °C) között beállított hőmérsékleti értékre kell melegíteni.

Ezen túlmenően a mintavevő vezetéknek a lehető legrövidebbnek kell lennie. Méréskor a kipufogógáz hőmérsékletének és nyomásának, a beépítési környezetnek és a rezgésnek a hatását a legkisebbre kell csökkenteni.

A gázelemző készüléket hidegtől, hőtől, hőmérséklet-változásoktól, erős légáramlatoktól, por felgyülemelésétől, maró légkörtől és rezgésektől óvni kell. Megfelelő levegőkeringetést kell biztosítani a hőfelhalmozódás elkerülése érdekében. A hőveszteségek eloszlására a teljes felületet fel kell használni.

### 2.2.3. Keresztérzékenység

Megfelelő spektrumtartományt kell választani a kísérőgázok keresztinterferenciájának minimalizálása érdekében. Az NH<sub>3</sub>-méréskor keresztérzékenységet okozó összetevők jellemzően a SO<sub>2</sub>, a NO<sub>2</sub> és a NO.

Kiegészítésképpen további módszerek alkalmazhatók a keresztérzékenység csökkentésére:

- a) interferenciaszűrők használata;
- b) a keresztérzékenység kompenzálása a keresztérzékenységet okozó összetevők mérésével és a mérési jel kompenzálásra való felhasználásával.

### 2.3. Lézeres infravörös gázelemző készülék

#### 2.3.1. Vizsgálati elv

Az infravörös lézer, például a hangolható diódalézer vagy a kvantumkaskád lézer képes koherens fényt kibocsátani a közeli infravörös, illetve a közép-infravörös tartományban, ahol a nitrogénvegyületek, köztük az NH<sub>3</sub> abszorpciója jelentős. Az ilyen lézeroptika impulzusüzemű, nagy felbontású, keskeny sávú, közeli infravörös vagy közép-infravörös spektrumot ad. A lézeres infravörös gázelemző készülékekkel ezért csökkenthető a motor kipufogógázában egyidejűleg megtalálható összetevők spektrális átfedése okozta interferencia.

#### 2.3.2. Beszerelés

A gázelemző készüléket közvetlenül a kipufogócsőbe (in-situ) vagy egy gázelemző készülékházba szerelik, a készülék gyártója utasításainak megfelelően átszívósos mintavételt alkalmazva. Ha a gázelemző készüléket házba építik, a mintavételi útvonalat (mintavevő vezeték, előszűrő(ke)t és szelepeket) rozsdamentes acélból vagy üvegszál- teflonból (PTFE) kell készíteni, és 383 K (110 °C) és 464 K (191 °C) között beállított hőmérsékleti értékre kell melegíteni az ammóniavesztés és a mintagyűjtési hibák megelőzésére. Ezen túlmenően a mintavevő vezetéknek a lehető legrövidebbnek kell lennie.

Méréskor a kipufogógáz hőmérsékletének és nyomásának, a beépítési környezetnek és a rezgésnek a hatását a legkisebbre kell csökkenteni, vagy pedig kompenzációs technológiát kell használni.

Adott esetben az in-situ méréssel összefüggésben a műszer védelmére használt szűrt levegő nem befolyásolja a kipufogógázban egy alkotóelemének a készülék után mért koncentrációját sem, vagy pedig a kipufogógáz más összetevőiből történő mintavételnek a készülék előtt kell történnie.

#### 2.3.3. Interferencia ellenőrzése a NH<sub>3</sub>-t kimutató lézeres infravörös gázelemző készülékek esetében

##### 2.3.3.1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Ha a NH<sub>3</sub> mérése lézeres infravörös gázelemző készülékkel történik, az interferencia mértékét a gázelemző készülék első beszerelésekor és jelentős karbantartás után ellenőrizni kell.

##### 2.3.3.2. Az interferencia ellenőrzésére vonatkozó mérési elvek

Az interferenciát ellenőrző gázok pozitívan interferálhatnak bizonyos lézeres infravörös gázelemző készülékekkel a NO<sub>3</sub>-hoz hasonló választ váltva ki. Ha a gázelemző készülék olyan kiegyenlítő algoritmusokat használ, amelyek más gázok mérési eredményei alapján teljesítik az interferencia-ellenőrzést, a gázelemző készülék interferencia-ellenőrzése során e méréseket is el kell végezni a kiegyenlítő algoritmusokat vizsgálatára.

Az interferenciát ellenőrző gázokat a helyes műszaki gyakorlat szerint kell meghatározni a lézeres infravörös gázelemző készülékekhez. Megjegyzendő, hogy az interferenciát ellenőrző vegyületek a H<sub>2</sub>O kivételével a készülékgyártó által kiválasztott, NH<sub>3</sub>-t kimutató infravörös abszorpciós sávától függenek. Mindegyik gázelemző készüléknél meg kell határozni a NH<sub>3</sub>-t kimutató infravörös abszorpciós sávot. Mindegyik, NH<sub>3</sub>-t kimutató infravörös abszorpciós sávnál a helyes műszaki gyakorlat szerint kell meghatározni az interferenciát ellenőrző gázokat.

### 3. Kibocsátásvizsgálati eljárás

#### 3.1. A gázelemző készülékek ellenőrzése

A kibocsátásmérési előtt ki kell választani a gázelemző készülék méréstartományát. Megengedett automata vagy kézi méréstartomány-kapcsolóval felszerelt szennyezőanyag-kibocsátási gázelemző készülékek használata. A vizsgálati ciklus alatt a gázelemző készülék méréstartományát nem szabad átkapcsolni.

Meg kell határozni a nullpont- és mérőtartomány-választ, ha a készülékre a 3.4.2. pont rendelkezései nem vonatkoznak. A mérőtartomány-választ tekintetében olyan ammóniagázt kell használni, amely megfelel a 4.2.7. pont előírásainak. Megengedett az ammónia mérőtartomány-kalibráló gázt tartalmazó referenciacellák használata.

#### 3.2. A szennyezőanyag-kibocsátás szempontjából jelentős adatok összegyűjtése

A vizsgálati program indításakor egyidejűleg el kell indítani az ammóniára vonatkozó adatok gyűjtését. Az ammóniakoncentrációt folyamatosan mérni kell és legalább 1 Hz gyakorisággal számítógépes rendszeren kell tárolni.

#### 3.3. A vizsgálat befejezése

A vizsgálat befejezésekor a mintavételt addig kell folytatni, amíg a rendszer válaszüddői le nem telnek. A gázelemző készülék méréstartományának eltolódásának 3.4.1. pont szerinti meghatározása csak akkor szükséges, ha a 3.4.2. pontban meghatározott információk nem állnak rendelkezésre.

#### 3.4. A gázelemző készülék méréstartományának eltolódása

##### 3.4.1. Az első adandó alkalommal, de legkésőbb a vizsgálati ciklus befejezését követő 30 másodpercen belül vagy a kondicionálás alatt meg kell határozni a gázelemző készülék nullpont- és mérőtartomány-választát. A mérések előtti és utáni ellenőrzés eredményei közötti különbségnek a teljes méréstartomány 2 %-ánál kisebbnek kell lennie.

##### 3.4.2. A gázelemző készülék méréstartományának eltolódásának meghatározása nem szükséges az alábbi esetekben:

- ha a készülék gyártója által a 4.2.3. és 4.2.4. pontban meghatározott nullpont- és felsőérték-eltolódás megfelel a 3.4.1. pont követelményeinek;
- ha a készülék gyártója által a 4.2.3. és 4.2.4. pontban meghatározott nullpont- és felsőérték-eltolódás tekintetében az időköz meghaladja a vizsgálat időtartamát.

### 4. A gázelemző készülékre vonatkozó előírások és a készülék ellenőrzése

#### 4.1. Linearitási követelmények

A gázelemző készüléknek teljesítenie kell az e melléklet 6.5. táblázatának linearitási követelményeit. Az e melléklet 8.1.4. pontja szerinti linearitás-ellenőrzést legalább az e melléklet 6.4. táblázatában megadott gyakorisággal el kell végezni. A jóváhagyó hatóság előzetes jóváhagyásával 10-nél kevesebb referenciapont is megengedett, ha az egyenértékű pontosság demonstrálható.

A linearitás-ellenőrzéshez olyan ammóniagázt kell használni, amely megfelel a 4.2.7. pont előírásainak. Megengedett az ammónia mérőtartomány-kalibráló gázt tartalmazó referenciacellák használata.

Azoknak a műszereknek, amelyek jeleit a kompenzációs algoritmus használja, meg kell felelniük az e melléklet 6.5. táblázatában meghatározott linearitási követelményeknek. A linearitás-ellenőrzést szükség szerint a belső ellenőrzési eljárások, a műszer gyártójának vagy az ISO 9000 szabványnak az előírásai szerint kell elvégezni.

#### 4.2. A gázelemző készülékre vonatkozó előírások

A gázelemző készüléknek olyan méréstartománnyal és válaszdővel kell rendelkeznie, amely alkalmas a kipufogógázban lévő összetevők koncentrációjának megkívánt pontosságú mérésére, a motorok tranziens és állandósult üzemállapotában egyaránt.

##### 4.2.1. Alsó észlelési küszöb

A gázelemző készüléknek minden vizsgálati feltétel mellett 2 ppm alatti alsó észlelési küszöbvel kell rendelkeznie.

##### 4.2.2. Pontosság

A pontosság (definíció szerint a készülék által mért érték és az etalonérték közötti különbség) nem lehet rosszabb a mért érték  $\pm 3$  %-ánál, illetve  $\pm 2$  ppm-nél (ha ez a nagyobb).

##### 4.2.3. Nullpont-eltolódás

A nullpont válasz eltolódását, valamint a kapcsolódó időközt a készülék gyártójának kell meghatározni.

##### 4.2.4. A mérőtartomány eltolódása

A mérőtartomány eltolódását, valamint a kapcsolódó időközt a készülék gyártójának kell meghatározni.

##### 4.2.5. A rendszer válaszideje

A rendszer válaszideje legfeljebb  $\leq 20$  másodperc lehet.

##### 4.2.6. Felfutási idő

A gázelemző készülék válaszideje legfeljebb  $\leq 5$  másodperc lehet.

##### 4.2.7. Kalibráló $\text{NH}_3$ -gáz

A következő kémiai összetételű gázkeveréknek kell rendelkezésre állnia:

$\text{NH}_3$  és tisztított nitrogén.

A kalibráló gáz valódi koncentrációjának a névleges  $\pm 3$  %-án belül kell lenniük. Az ammónia koncentrációját mindig térfogatra vonatkoztatva kell megadni (térfogatszázalékban vagy térfogat ppm-ben).

A kalibráló gázokra a gyártó által megadott lejáratú időt fel kell jegyezni.

##### 4.2.8. Interferencia-ellenőrzési eljárás

Az interferenciavizsgálatot a következőképpen kell végrehajtani:

- az  $\text{NH}_3$ -t kimutató gázelemző készüléket úgy kell elindítani, üzemeltetni, nullázni, illetve mérőtartománya tekintetében kalibrálni, mint egy kibocsátásvizsgálat előtt;
- többkomponensű mérőtartomány-kalibráló gázt zárt tartályban desztillált vízen átbuborékolva párasított, interferenciát ellenőrző vizsgálati gázt kell létrehozni. Ha a minta nem halad át mintaszárítón, akkor a tartály hőmérsékletét úgy kell szabályozni, hogy legalább olyan magas  $\text{H}_2\text{O}$ -szint jöjjön létre, mint a kibocsátásvizsgálat alatt várható legnagyobb szint. Legalább olyan magas koncentrációjú, interferenciát ellenőrző mérőtartomány-kalibráló gázt kell használni, mint a vizsgálat alatt várható legnagyobb koncentráció;
- az interferenciát ellenőrző párasított vizsgálati gázt be kell vezetni a mintavevő rendszerbe;
- az interferenciát ellenőrző párasított vizsgálati gáz vízzel alkotott  $x_{\text{H}_2\text{O}}$  mólfrakcióját a gázelemző készülék bemenetéhez a lehető legközelebb kell megmérni. Például az  $x_{\text{H}_2\text{O}}$  kiszámításához meg kell mérni a  $T_{\text{dew}}$  harmatpontot és a  $p_{\text{total}}$  abszolút nyomást;

- e) a helyes műszaki gyakorlat alapján, az  $x_{\text{H}_2\text{O}}$  mérésének pontjától a gázelemző készülékig meg kell akadályozni a kondenzációt az átvezető csövekben, szerelvényekben és szelepekben;
- f) időt kell hagyni arra, hogy a gázelemző készülék válasza stabilizálódjon;
- g) 30 másodpercnyi mintaadatot kell rögzíteni, míg a gázelemző készülék a minta koncentrációját méri. Ki kell számítani ezen adatok számtani közepét;
- h) a gázelemző készülék megfelel az interferenciaellenőrzésen, ha az e pont g) alpontja szerinti eredmény az e szakasz szerinti tűrésen belül van;
- i) az interferenciát ellenőrző egyes gázokra vonatkozó interferencia-eljárások külön-külön is elvégezhetők. Ha az interferenciát ellenőrző gáz alkalmazott szintjei magasabbak a vizsgálat alatt várható legnagyobb szinteknél, a mért interferencia-értéket arányosan csökkenteni lehet úgy, hogy a mért interferenciát meg kell szorozni a várható legnagyobb koncentrációs érték és az eljárás során mért tényleges érték közötti aránnyal. Az interferenciát ellenőrző külön  $\text{H}_2\text{O}$ -koncentrációk (csupán 0,025 mol/mol  $\text{H}_2\text{O}$  tartalom) is alkalmazhatók, amelyeknél alacsonyabbak a vizsgálat alatt várható legnagyobb szinteknél, ám ilyenkor a mért  $\text{H}_2\text{O}$ -interferenciát arányosan növelni kell úgy, hogy a mért interferenciát meg kell szorozni a várható legnagyobb  $\text{H}_2\text{O}$ -koncentrációs érték és az eljárás során mért tényleges érték közötti aránnyal. Az arányosított interferenciaértékek összegének eleget kell tennie az e pont j) alpontjában az együttes interferenciára vonatkozóan meghatározott tűrésnek;
- j) a gázelemző készülék együttes interferenciájának  $\pm 2$  %-kal belül kell lennie az  $\text{NH}_3$  kibocsátási határértéken várt, térfogatárammal súlyozott átlagkoncentrációján.

#### 5. Alternatív rendszerek

A jóváhagyó hatóság más rendszereket vagy elemző készülékeket is jóváhagyhat, ha úgy véli, hogy azok az e melléklet 5.1.1. pontja szerint egyenértékű eredményeket adnak. Ebben az esetben az „Eredmények” abban a pontban a vonatkozó ciklusra kiszámított  $\text{NH}_3$ -átlagkoncentrációra vonatkoznak.

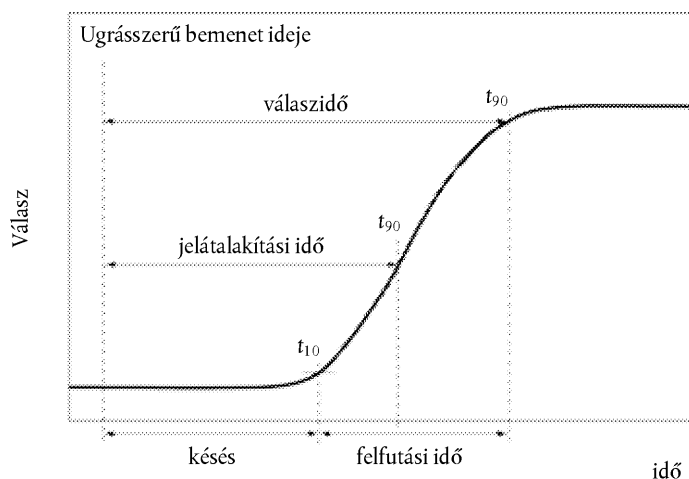


## 5. függelék

**A rendszerválaszok bemutatása**

1. Ez a függelék bemutatja azokat az időket, amelyeket a gázelemző és más mérőrendszerek által egy bemeneti jelre adott válaszok kifejezésére használnak.
2. A következő idők alkalmazandók (lásd a 6.11. ábrát):
  - 2.1. „késés”: a mért összetevőnek a vonatkoztatási pontnál történő megváltozása és a mért végérték 10 %-ának megfelelő rendszerválasz megjelenése között eltelt idő ( $t_{10}$ ) úgy, hogy a mintavevő szonda a vonatkoztatási pont;
  - 2.2. „válaszidő”: a mért összetevőnek a vonatkoztatási pontnál történő megváltozása és a mért végérték 90 %-ának megfelelő rendszerválasz megjelenése között eltelt idő ( $t_{90}$ ) úgy, hogy a mintavevő szonda a vonatkoztatási pont;
  - 2.3. „felfutási idő” a mért végérték 10 %-os és a 90 %-os válaszideje között eltelt idő ( $t_{90} - t_{10}$ );
  - 2.4. „átalakítási idő” a mért összetevőnek a vonatkoztatási pontnál történő megváltozása és a mért végérték 50 %-ának megfelelő rendszerválasz megjelenése között eltelt idő ( $t_{50}$ ) úgy, hogy a mintavevő szonda a vonatkoztatási pont.

6.11. ábra:

**A rendszerválaszok ábrázolása**

## VII. MELLÉKLET

## Az adatok kiértékelésére és kiszámítására szolgáló módszer

## 1. Általános követelmények

A kibocsátásokat vagy a 2. szakasz (tömegalapú számítások), vagy a 3. szakasz (moláris alapú számítások) szerint kell kiszámítani. A két módszer kizárja egymást. A számításokat nem szükséges a 2. és a 3. szakasz szerint is elvégezni.

Az adott esetben a részecskeszámmérésre vonatkozó külön követelményeket az 5. függelék tartalmazza.

## 1.1. Általános jelölések

2. szakasz	3. szakasz	Mértékegység	Mennyiség
	A	m <sup>2</sup>	terület
	A <sub>t</sub>	m <sup>2</sup>	a Venturi-cső torokkeresztmetszetének területe
b, D <sub>0</sub>	a <sub>0</sub>	m.v. (°)	a regressziós egyenes és az y tengely metszéspontja
A/F <sub>st</sub>		—	sztochiometrikus levegő/tüzelőanyag arány
	C	—	együttható
C <sub>d</sub>	C <sub>d</sub>	—	átfolyási tényező
	C <sub>f</sub>	—	áramlási együttható
c	x	ppm, térf. %	koncentráció/mólfrakció (μmol/mol = ppm)
c <sub>d</sub>	( <sup>1</sup> )	ppm, térf. %	szárazon mért koncentráció
c <sub>w</sub>	( <sup>1</sup> )	ppm, térf. %	nedvesen mért koncentráció
c <sub>b</sub>	( <sup>1</sup> )	ppm, térf. %	háttér-koncentráció
D	x <sub>dil</sub>	—	hígítási tényező ( <sup>2</sup> )
D <sub>0</sub>		m <sup>3</sup> /ford.	térfogat-kiszorításos szivattyú kalibrálási állandója
d	d	m	átmérő
d <sub>v</sub>		m	Venturi-cső torokátmérője
e	e	g/kWh	fékpadi fajlagos kibocsátás alapértéke
e <sub>gas</sub>	e <sub>gas</sub>	g/kWh	a gáz-halmazállapotú összetevők fajlagos kibocsátása
e <sub>PM</sub>	e <sub>PM</sub>	g/kWh	részecskék fajlagos kibocsátása
E	1 - PF	%	átalakítási hatások (PF = penetrációs hányados)
F <sub>s</sub>		—	sztochiometrikus együttható
	f	Hz	gyakoriság
f <sub>c</sub>		—	szénspecifikus tényező

2. szakasz	3. szakasz	Mértékegység	Mennyiség
	$\gamma$	—	a fajták aránya
$H$		g/kg	abszolút páratartalom
	$K$	—	korrekciós tényező
$K_v$		$[(\sqrt{K} \cdot \text{m}^4 \cdot \text{s})/\text{kg}]$	a kritikus áramlású Venturi-cső kalibrálási függvénye
$k_f$		$\text{m}^3/\text{tüzelőanyag kg}$	tüzelőanyag-specifikus tényező
$k_h$		—	páratartalom-korrekciós tényező $\text{NO}_x$ -re dízelmotorok esetében
$k_{Dr}$	$k_{Dr}$	—	lefelé módosító korrekciós tényező
$k_r$	$k_r$	—	multiplikatív regenerálási tényező
$k_{Ur}$	$k_{Ur}$	—	felfelé módosító korrekciós tényező
$k_{w,a}$		—	száraz-nedves korrekciós tényező a beszívott levegőre
$k_{w,d}$		—	száraz-nedves korrekciós tényező a hígító levegőre
$k_{w,e}$		—	száraz-nedves korrekciós tényező a hígított kipufogógázra
$k_{w,r}$		—	száraz-nedves korrekciós tényező a hígítatlan kipufogógázra
$\mu$	$\mu$	kg/(m · s)	dinamikai viszkozitás
$M$	$M$	g/mol	moláris tömeg ( <sup>3</sup> )
$M_a$	( <sup>1</sup> )	g/mol	a beszívott levegő moláris tömege
$M_e$	$\nu$	g/mol	a kipufogógáz moláris tömege
$M_{\text{gas}}$	$M_{\text{gas}}$	g/mol	a gáz-halmazállapotú összetevők moláris tömege
$m$	$m$	kg	Tömeg
$m$	$a_1$	m.v. ( <sup>3</sup> )	a regressziós egyenes meredeksége
	$\nu$	$\text{m}^2/\text{s}$	kinematikai viszkozitás
$m_d$	$\nu$	kg	a részecske-mintavevő szűrőkön átjutott hígítólevégő-minta tömege
$m_{ed}$	( <sup>1</sup> )	kg	az összes hígított kipufogógáz tömege a ciklusban
$m_{edf}$	( <sup>1</sup> )	kg	az egyenértékű hígított kipufogógáz tömege a vizsgálati ciklusban
$m_{ew}$	( <sup>1</sup> )	kg	az összes kipufogógáz tömege a ciklusban
$m_f$	( <sup>1</sup> )	mg	az összegyűjtött részecskeminta tömege

2. szakasz	3. szakasz	Mértékegység	Mennyiség
$m_{f,d}$	( <sup>1</sup> )	mg	az összegyűjtött hígító levegő részecskemintájának tömege
$m_{gas}$	$m_{gas}$	g	a gáz-halmazállapotú kibocsátások tömege a vizsgálati ciklusban
$m_{PM}$	$m_{PM}$	g	a szilárd kibocsátások tömege a vizsgálati ciklusban
$m_{se}$	( <sup>1</sup> )	kg	a kipufogógáz-minta tömege a vizsgálati ciklusban
$m_{sed}$	( <sup>1</sup> )	kg	a hígítóalagúton áthaladó hígított kipufogógáz tömege
$m_{sep}$	( <sup>1</sup> )	kg	a részecskegyűjtő szűrőkön áthaladó hígított kipufogógáz tömege
$m_{ssd}$		kg	a másodlagos hígító levegő tömege
	N	—	a sorozat teljes darabszáma
	$n$	mol	anyagmennyiség
	$\dot{n}$	mol/s	az anyagmennyiség sebessége
$n$	$f_n$	min <sup>-1</sup>	a motor fordulatszáma
$n_p$		r/s	a térfogat-kiszorításos szivattyú fordulatszáma
$P$	$P$	kW	teljesítmény
$p$	$p$	kPa	nyomás
$p_a$		kPa	száraz atmoszferikus nyomás
$p_b$		kPa	teljes légnyomás
$p_d$		kPa	a hígító levegő telítési gőznyomása
$P_p$	$P_{abs}$	kPa	abszolút nyomás
$p_r$	$P_{H_2O}$	kPa	vízgőznyomás
$p_s$		kPa	száraz atmoszferikus nyomás
$1 - E$	$PF$	%	penetrációs hányad
$qm$	$\dot{m}$	kg/s	tömegáram
$q_{mad}$	$\dot{m}$ ( <sup>1</sup> )	kg/s	a beszívott levegő tömegárama száraz alapon
$q_{maw}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	a beszívott levegő tömegárama nedves alapon
$q_{mCe}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	a szén tömegárama a hígítatlan kipufogógázban
$q_{mCf}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	a motorba belépő szén tömegárama

2. szakasz	3. szakasz	Mértékegység	Mennyiség
$q_{mCp}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	a szén tömegárama a részáramú hígítórendszerben
$q_{mdew}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	a hígított kipufogógáz tömegárama nedves alapon
$q_{mdw}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	a hígító levegő tömegárama nedves alapon
$q_{medf}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	egyenértékű hígított kipufogógáz tömegárama nedves alapon
$q_{mew}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	a kipufogógáz tömegárama nedves alapon
$q_{mex}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	a hígítóalagútból kilépő minta tömegárama
$q_{mf}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	a tüzelőanyag tömegárama
$q_{mp}$	( <sup>1</sup> )	kg/s	a részáramú hígítórendszerbe belépő kipufogógáz-minta árama
$q_v$	$\dot{V}$	m <sup>3</sup> /s	térfogatáram
$q_{vcvs}$	( <sup>1</sup> )	m <sup>3</sup> /s	az állandó térfogatú mintavétel térfogatárama
$q_{vs}$	( <sup>1</sup> )	dm <sup>3</sup> /min	a kipufogógáz-elemző rendszer átfolyási sebessége
$q_{vt}$	( <sup>1</sup> )	cm <sup>3</sup> /min	az indikátorgáz átfolyási sebessége
$\rho$	$\rho$	kg/m <sup>3</sup>	tömegsűrűség
$\rho_e$		kg/m <sup>3</sup>	a kipufogógáz sűrűsége
	$r$	—	a nyomások aránya
$r_d$	$DR$	—	hígítási arány ( <sup>2</sup> )
	$Ra$	μm	átlagos felületi érdesség
$RH$		%	relatív páratartalom
$r_D$	$\beta$	m/m	az átmérők aránya (állandó térfogatú mintavételi rendszerek)
$r_p$		—	a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső nyomásaránya
$Re$	$Re^\#$	—	Reynolds-szám
	$S$	K	Sutherland-állandó
$\sigma$	$\sigma$	—	szórás
$T$	$T$	°C	hőmérséklet
	$T$	Nm	a motor nyomatéka

2. szakasz	3. szakasz	Mértékegység	Mennyiség
$T_a$		K	abszolút hőmérséklet
$t$	$t$	s	idő
$\Delta t$	$\Delta t$	s	időintervallum
$u$		—	a kipufogógáz-összetevő sűrűsége és a kipufogógáz sűrűsége közötti arány
$V$	$V$	$m^3$	térfogat
$q_v$	$\dot{V}$	$m^3/s$	térfogatáram
$V_0$		$m^3/r$	a térfogat-kiszorításos szivattyú által fordulatonként szállított gáztérfogat
$W$	$W$	kWh	munka
$W_{act}$	$W_{act}$	kWh	a vizsgálati ciklus alatti tényleges ciklusmunka
$WF$	$WF$	—	súlyozó tényező
$w$	$w$	g/g	tömeghányad
	$\bar{x}$	mol/mol	az áramlással súlyozott átlagos koncentráció
$X_0$	$K_s$	s/ford	a térfogat-kiszorításos szivattyú kalibrálási függvénye
	$y$	—	általános változó
$\bar{y}$	$\bar{y}$		számtani közép
	$Z$	—	kompressziós tényező

(<sup>1</sup>) Lásd az indexeket, például:  $\dot{m}_{air}$  a száraz levegő tömegárama,  $\dot{m}_{fuel}$  a tüzelőanyag tömegárama esetében stb.

(<sup>2</sup>) A hígítási arány  $r_d$  a 2. szakaszban és  $DR$  a 3. szakaszban; a jelölések eltérőek, de a jelentésük és a rájuk vonatkozó egyenletek azonosak. A hígítási tényező  $D$  a 2. szakaszban és  $x_{dil}$  a 3. szakaszban; a jelölések eltérőek, de fizikai jelentésük azonos, a (7-124) egyenlet pedig az  $x_{dil}$  és a  $DR$  közötti összefüggést mutatja be.

(<sup>3</sup>) m. v.= meghatározásra vár.

## 1.2. Indexek

2. szakasz ( <sup>1</sup> )	3. szakasz	Mennyiség
act	act	tényleges mennyiség
$i$		pillanatnyi mérés (pl. 1 Hz)
	$i$	egy sorozat egyedi eleme

(<sup>1</sup>) A 2. szakaszban az alsó index jelentését a hozzá tartozó mennyiség határozza meg; az alsó indexben szereplő „d” betű például a következőket jelentheti: szárazon mért: „ $c_d$  = szárazon mért koncentráció”, hígító levegő: „ $p_d$  = a hígító levegő telített gőznyomása” vagy „ $k_{w,d}$  = száraz-nedves korrekciós tényező a hígító levegőre”, hígítási arány: „ $r_d$ ”.

## 1.3. A kémiai összetevőkre vonatkozó jelölések és rövidítések (amelyek alsó indexben is szerepelnek)

2. szakasz	3. szakasz	Mennyiség
Ar	Ar	Argon
C1	C1	1 szénrel egyenértékű szénhidrogén
CH <sub>4</sub>	CH <sub>4</sub>	Metán
C <sub>2</sub> H <sub>6</sub>	C <sub>2</sub> H <sub>6</sub>	Etán
C <sub>3</sub> H <sub>8</sub>	C <sub>3</sub> H <sub>8</sub>	Propán
CO	CO	Szén-monoxid
CO <sub>2</sub>	CO <sub>2</sub>	Szén-dioxid
	H	Atomos hidrogén
	H <sub>2</sub>	Molekuláris hidrogén
HC	HC	Szénhidrogén
H <sub>2</sub> O	H <sub>2</sub> O	Víz
	He	Hélium
	N	Atomos nitrogén
	N <sub>2</sub>	Molekuláris nitrogén
NO <sub>x</sub>	NO <sub>x</sub>	Nitrogén-oxidok
NEM	NEM	Nitrogén-oxid
NO <sub>2</sub>	NO <sub>2</sub>	Nitrogén-dioxid
	O	Atomos oxigén
PM	PM	Részecske
S	S	Kén

## 1.4. A tüzelőanyag-összetételre vonatkozó jelölések és rövidítések

2. szakasz <sup>(1)</sup>	3. szakasz <sup>(2)</sup>	Mennyiség
w <sub>C</sub> <sup>(4)</sup>	w <sub>C</sub> <sup>(4)</sup>	A tüzelőanyag széntartalma, tömeghányad [g/g] vagy [tömegszázalék]
w <sub>H</sub>	w <sub>H</sub>	A tüzelőanyag hidrogéntartalma, tömeghányad [g/g] vagy [tömegszázalék]
w <sub>N</sub>	w <sub>N</sub>	A tüzelőanyag nitrogéntartalma, tömeghányad [g/g] vagy [tömegszázalék]

2. szakasz <sup>(1)</sup>	3. szakasz <sup>(2)</sup>	Mennyiség
$w_O$	$w_O$	A tüzelőanyag oxigéntartalma, tömeghányad [g/g] vagy [tömegszázalék]
$w_S$	$w_S$	A tüzelőanyag kéntartalma, tömeghányad [g/g] vagy [tömegszázalék]
$\alpha$	$\alpha$	Atomos hidrogén-szén arány (H/C)
$\varepsilon$	$\beta$	Atomos oxigén-szén arány (O/C) <sup>(3)</sup>
$\gamma$	$\gamma$	Atomos kén-szén arány (S/C)
$\delta$	$\delta$	Atomos nitrogén-szén arány (N/C)

<sup>(1)</sup> A  $CH_aO_\varepsilon N_\delta S_\gamma$  kémiai összetételű tüzelőanyagra vonatkozik.

<sup>(2)</sup> A  $CH_aO_\beta S_\gamma N_\delta$  kémiai összetételű tüzelőanyagra vonatkozik.

<sup>(3)</sup> Különös figyelmet kell fordítani arra, hogy a  $\beta$  szimbólum eltérő jelentéssel rendelkezik a kibocsátászámításokkal foglalkozó két szakaszban. A 2. szakaszban a  $CH_aSCH_\alpha S_\gamma N_\delta O_\varepsilon$  kémiai összetételű tüzelőanyagra vonatkozik (vagyis a  $C_\beta H_\alpha S_\gamma N_\delta O_\varepsilon$  képletben szerepel, ahol  $\beta = 1$ , molekulánként egy szénatomot feltételezve), a 3. szakaszban viszont a  $CH_aO_\beta S_\gamma N_\delta$  oxigén-szén arányára utal. A 3. szakaszban szereplő  $\beta$  tehát azonos a 2. szakaszban szereplő  $\varepsilon$ -nal.

<sup>(4)</sup> A tömeghányad w jelét alsó indexben követi a kémiai összetevő szimbóluma.

## 2. Tömegalapú kibocsátászámítások

### 2.1. Hígitatlan gáz-halmazállapotú kibocsátások

#### 2.1.1. Különálló NRSC vizsgálatok

A gáz-halmazállapotú kibocsátások  $q_{m, \text{gas}, i}$  kibocsátási arányát az állandósult üzemi állapotú vizsgálat valamennyi  $i$  üzemi módjára vonatkozóan a gáz-halmazállapotú kibocsátás koncentrációjának és a rá vonatkozó anyagáramnak az összeszorozásával kell kiszámítani az alábbiak szerint:

$$q_{m, \text{gas}, i} = k_h \cdot k \cdot u_{\text{gas}} \cdot k_{mew, i} \cdot c_{\text{gas}, i} \cdot 3600 \quad (7-1)$$

ahol:

$k$  = a [ppm]-ben megadott  $c_{\text{gas}, w, i}$  esetében 1, a [térfogatszázalékban] megadott  $c_{\text{gas}, w, i}$  esetében 10 000

$k_h$  =  $\text{NO}_x$  korrekciós tényező [-], csak  $\text{NO}_x$ - kibocsátászámításhoz (lásd a 2.1.4. pontot)

$u_{\text{gas}}$  = összetevő-specifikus tényező vagy gáz-halmazállapotú összetevő és a kipufogógáz sűrűségeinek aránya [-]

$q_{mew, i}$  = a kipufogógáz tömegárama  $i$  üzemi módban nedves alapon [kg/s]

$c_{\text{gas}, i}$  = a kibocsátás koncentrációja a hígitatlan kipufogógázban  $i$  üzemi módban nedves alapon, [ppm] vagy [térfogatszázalék]

#### 2.1.2. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok és RMC vizsgálatok

Valamely gáz-halmazállapotú kibocsátás vizsgálatonkénti teljes tömegét, az  $m_{\text{gas}, t}$  [g/vizsgálat] a szinkronizált pillanatnyi koncentrációk és kipufogógáz-áramok összeszorozásával és a vizsgálati ciklusra való integrálásával kell kiszámítani a (7-2) egyenlettel:

$$m_{\text{gas}} = \frac{1}{f} \cdot k_h \cdot k \cdot u_{\text{gas}} \cdot \sum_{i=1}^N (q_{mew, i} \cdot c_{\text{gas}, i}) \quad (7-2)$$

ahol:

$f$  = adatlekérdezési gyakoriság [Hz]

$k_h$  =  $\text{NO}_x$  korrekciós tényező [-], csak az  $\text{NO}_x$ -kibocsátászámításoknál kell alkalmazni



- $k$  = 1 a [ppm]-ben megadott  $c_{\text{gasr},w,i}$  esetében, és  $k = 10\,000$  a [térfogatszázalékban] megadott  $c_{\text{gasr},w,i}$  esetében
- $u_{\text{gas}}$  = összetevő-specifikus tényező [-] (lásd a 2.1.5. pontot)
- $N$  = a mérések száma [-]
- $q_{mew,i}$  = a kipufogógáz pillanatnyi tömegárama nedves alapon [kg/s]
- $c_{\text{gas},i}$  = pillanatnyi kibocsátáskonzentráció a hígítatlan kipufogógázban nedves alapon, [ppm] vagy [térfogatszázalék]

### 2.1.3. A koncentrációk átszámítása szárazról nedves alapra

Amennyiben a kibocsátásokat száraz alapon mérik, a száraz alapon mért  $c_d$  koncentrációt át kell számítani nedves alapú  $c_w$  koncentrációvá a (7-3) egyenlettel:

$$c_w = k_w \cdot c_d \quad (7-3)$$

ahol:

$k_w$  = száraz-nedves átszámítási tényező [-]

$c_d$  = a kibocsátás koncentrációja száraz alapon, [ppm] vagy [térfogatszázalék]

Tökéletes égés mellett a hígítatlan kipufogógázra vonatkozó száraz-nedves átszámítási tényező a  $k_{w,a}$  [-], amelyet a (7-4) egyenlettel kell kiszámítani:

$$k_{w,a} = \frac{\left( 1 - \frac{1,2442 \cdot H_a + 111,19 \cdot w_H \cdot \frac{q_{mf,i}}{q_{mad,i}}}{773,4 + 1,2442 \cdot H_a + \frac{q_{mf,i}}{q_{mad,i}} \cdot k_f \cdot 1\,000} \right)}{\left( 1 - \frac{p_r}{p_b} \right)} \quad (7-4)$$

ahol:

$H_a$  = a beszívott levegő páratartalma [g H<sub>2</sub>O/kg száraz levegő]

$q_{mf,i}$  = a tüzelőanyag pillanatnyi átfolyási sebessége [kg/s]

$q_{mad,i}$  = a száraz beszívott levegő pillanatnyi átfolyási sebessége [kg/s]

$p_r$  = a hűtő utáni víznyomás [kPa]

$p_b$  = teljes légköri nyomás [kPa]

$w_H$  = a tüzelőanyag hidrogéntartalma [tömegszázalék]

$k_f$  = égési többletmennyiség [m<sup>3</sup>/kg tüzelőanyag]

ahol:

$$k_f = 0,055594 \cdot w_H + 0,0080021 \cdot w_N + 0,0070046 \cdot w_O \quad (7-5)$$

ahol:

$w_H$  = a tüzelőanyag hidrogéntartalma [tömegszázalék]

$w_N$  = a tüzelőanyag nitrogéntartalma [tömegszázalék]

$w_O$  = a tüzelőanyag oxigéntartalma [tömegszázalék]

A (7-4) egyenletben a  $p_r/p_b$  arányt a következőnek lehet feltételezni:

$$\frac{1}{\left( 1 - \frac{p_r}{p_b} \right)} = 1,008 \quad (7-6)$$

Tökéletlen égés (dús tüzelőanyag-levegő keverékek) mellett, valamint közvetlen levegőáramlás-mérés nélküli kibocsátásvizsgálatoknál a  $k_{w,a}$  kiszámításának a következő módja javasolt:

$$k_{w,a} = \frac{\frac{1}{1+\alpha \cdot 0,005 \cdot (c_{CO_2} + c_{CO})} - K_{w1}}{1 - \frac{p_r}{p_b}} \quad (7-7)$$

ahol:

$c_{CO_2}$  = a CO<sub>2</sub> koncentrációja a hígítatlan kipufogógázban száraz alapon [térfogatszázalék]

$c_{CO}$  = a CO koncentrációja a hígítatlan kipufogógázban száraz alapon [ppm]

$p_r$  = a hűtő utáni víznyomás [kPa]

$p_b$  = teljes légköri nyomás [kPa]

$\alpha$  = moláris hidrogén-szén arány [-]

$k_{w1}$  = a beszívott levegő nedvessége [-]

$$k_{w1} = \frac{1,608 \cdot H_a}{1\,000 + 1,608 \cdot H_a} \quad (7-8)$$

#### 2.1.4. Páratartalom és hőmérséklet szerinti NO<sub>x</sub>-korrekció

Mivel az NO<sub>x</sub>-kibocsátás a környezeti levegő állapotától függ, az NO<sub>x</sub>-koncentrációt korrigálni kell a környezeti levegő hőmérséklete és páratartalma függvényében, a (7-9) és a (7-10) egyenletben megadott  $k_{h,D}$  vagy  $k_{h,G}$  [-] tényezővel. Ezek a tényezők a 0 és 25 g H<sub>2</sub>O/kg száraz levegő páratartalom-tartományban érvényesek.

a) kompressziós gyújtású motorok esetében:

$$k_{h,D} = \frac{15,698 \times H_a}{1\,000} + 0,832 \quad (7-9)$$

b) szikragyújtású motorok esetében:

$$k_{h,G} = 0,6272 + 44,030 \times 10^{-3} \times H_a - 0,862 \times 10^{-3} \times H_a^2 \quad (7-10)$$

ahol:

$H_a$  = a beszívott levegő páratartalma [g H<sub>2</sub>O/kg száraz levegő]

#### 2.1.5. Az u összetevő-specifikus tényező

A két számítást a 2.1.5.1. és a 2.1.5.2. pont írja le. A 2.1.5.1. pontban leírt eljárás egyszerűbb, mivel az összetevő sűrűsége és a kipufogógáz sűrűsége közötti arányra táblázatba foglalt u értékeket használ. A 2.1.5.2. pontban leírt eljárás pontosabb módszer akkor, ha a tüzelőanyag minősége eltér a VIII. mellékletben megadott előírásoktól, de szükséges hozzá a tüzelőanyag elemi összetételének meghatározása.

##### 2.1.5.1. Táblázatos értékek

A 2.1.5.2. pontban szereplő egyenletekben megadott számokat némileg egyszerűsítve (a  $\lambda$  értékét és a beszívott levegő állapotát a 7.1. táblázat alapján feltételezve) az  $u_{gas}$ -ra kapott értékeket a 7.1. táblázat tartalmazza.

## 7.1. táblázat

A hígítatlan kipufogógáz  $u$  értéke és az összetevők sűrűsége (a ppm-ben megadott kibocsátáskoncentrációkra vonatkozóan)

Tüzelőanyag	$\rho_e$	Gáz					
		NO <sub>x</sub>	CO	HC	CO <sub>2</sub>	O <sub>2</sub>	CH <sub>4</sub>
				$\rho_{\text{gas}}$ [kg/m <sup>3</sup> ]			
		2,053	1,250	( <sup>a</sup> )	1,9636	1,4277	0,716
				$u_{\text{gas}}$ ( <sup>b</sup> )			
Dízelolaj (nem közúti használatú gázolaj)	1,2943	0,001586	0,000966	0,000482	0,001517	0,001103	0,000553
Etanol erre kialakított kompressziós gyújtású motorokhoz (ED95)	1,2768	0,001609	0,000980	0,000780	0,001539	0,001119	0,000561
Földgáz/ biometán ( <sup>c</sup> )	1,2661	0,001621	0,000987	0,000528 ( <sup>d</sup> )	0,001551	0,001128	0,000565
Propán	1,2805	0,001603	0,000976	0,000512	0,001533	0,001115	0,000559
Bután	1,2832	0,001600	0,000974	0,000505	0,001530	0,001113	0,000558
LPG ( <sup>e</sup> )	1,2811	0,001602	0,000976	0,000510	0,001533	0,001115	0,000559
Benzin (E10)	1,2931	0,001587	0,000966	0,000499	0,001518	0,001104	0,000553
Etanol (E85)	1,2797	0,001604	0,000977	0,000730	0,001534	0,001116	0,000559

(<sup>a</sup>) A tüzelőanyagtól függően.

(<sup>b</sup>) Ha  $\lambda = 2$ , száraz levegő, 273 K, 101,3 kPa.

(<sup>c</sup>) Az  $u$ -értékek 0,2 %-os pontosságúak a következő tömegösszetételek esetében: C = 66 – 76 %; H = 22 – 25 %; N = 0 – 12 %.

(<sup>d</sup>) Metántól különböző szénhidrogének CH<sub>2,93</sub> összetétel alapján (az összes szénhidrogénre a CH<sub>4</sub>  $u_{\text{gas}}$  együtthatóját kell használni).

(<sup>e</sup>) Az  $u$ -értékek 0,2 %-os pontosságúak a következő tömegösszetételek esetében: C3 = 70 – 90 %; C4 = 10 – 30 %.

## 2.1.5.2. Számított értékek

Az  $u_{\text{gas},i}$  összetevő-specifikus tényezőt az összetevő és a kipufogógáz sűrűségének aránya vagy a megfelelő moláris tömegek aránya alapján lehet kiszámítani [(7-11) vagy (7-12) egyenlet]:

$$u_{\text{gas},i} = M_{\text{gas}} / (M_{e,i} \cdot 1000) \quad (7-11)$$

vagy

$$u_{\text{gas},i} = \rho_{\text{gas}} / (\rho_{e,i} \cdot 1000) \quad (7-12)$$

ahol:

$M_{\text{gas}}$  = a gáz-halmazállapotú összetevők moláris tömege [g/mol]

$M_{e,i}$  = a nedves hígítatlan kipufogógáz pillanatnyi moláris tömege [g/mol]

$\rho_{\text{gas}}$  = a gáz-halmazállapotú összetevő sűrűsége [kg/m<sup>3</sup>]

$\rho_{e,i}$  = a nedves hígítatlan kipufogógáz pillanatnyi sűrűsége [kg/m<sup>3</sup>]

A kipufogógáz  $M_{e,i}$  moláris tömegét a  $\text{CH}_a\text{O}_\varepsilon\text{N}_\delta\text{S}_\gamma$  általános tüzelőanyag-összetétel mellett, tökéletes égést feltételezve a (7-13) egyenlettel kell kiszámítani:

$$M_{e,i} = \frac{1 + \frac{q_{mf,i}}{q_{maw,i}}}{\frac{q_{mf,i}}{q_{maw,i}} \cdot \frac{\frac{\alpha + \varepsilon + \delta}{4} + \frac{\delta}{2}}{12,001 + 1,00794 \cdot \alpha + 15,9994 \cdot \varepsilon + 14,0067 \cdot \delta + 32,0065 \cdot \gamma} + \frac{\frac{H_a \cdot 10^{-3}}{2 \times 1,00794 + 15,9994} + \frac{1}{M_a}}{1 + H_a \cdot 10^{-3}}} \quad (7-13)$$

Ahol:

$q_{mf,i}$  = a tüzelőanyag pillanatnyi átfolyási sebessége nedves alapon [kg/s]

$q_{maw,i}$  = a beszívott levegő pillanatnyi tömegárama nedves alapon [kg/s]

$\alpha$  = moláris hidrogén-szén arány [-]

$\delta$  = moláris nitrogén-szén arány [-]

$\varepsilon$  = moláris oxigén-szén arány [-]

$\gamma$  = atomos kén-szén arány [-]

$H_a$  = a beszívott levegő páratartalma [g H<sub>2</sub>O/kg száraz levegő]

$M_a$  = a száraz beszívott levegő moláris tömege = 28,965 g/mol

A hígítatlan kipufogógáz  $\rho_{e,i}$  [kg/m<sup>3</sup>] pillanatnyi sűrűségét a (7-14) egyenlettel kell kiszámítani:

$$\rho_{e,i} = \frac{1\,000 + H_a + 1\,000 \cdot (q_{mf,i} / q_{mad,i})}{773,4 + 1,2434 \cdot H_a + k_f \cdot 1\,000 \cdot (q_{mf,i} / q_{mad,i})} \quad (7-14)$$

ahol:

$q_{mf,i}$  = a tüzelőanyag pillanatnyi tömegárama [kg/s]

$q_{mad,i}$  = a beszívott száraz levegő pillanatnyi tömegárama [kg/s]

$H_a$  = a beszívott levegő páratartalma [g H<sub>2</sub>O/kg száraz levegő]

$k_f$  = égési többletmennyiség [m<sup>3</sup>/kg tüzelőanyag] [lásd a (7-5) egyenletet]

## 2.1.6. A kipufogógáz tömegárama

### 2.1.6.1. Levegő- és tüzelőanyag-mérési módszer

Ez a módszer a levegőáram és a tüzelőanyag-áram mérését jelenti alkalmas áramlásmérőkkel. A  $q_{mew,i}$  [kg/s] pillanatnyi kipufogógáz-áramot a (7-15) egyenlettel kell kiszámítani:

$$q_{mew,i} = q_{maw,i} + q_{mf,i} \quad (7-15)$$

ahol:

$q_{maw,i}$  = a beszívott levegő pillanatnyi tömegárama [kg/s]

$q_{mf,i}$  = a tüzelőanyag pillanatnyi tömegárama [kg/s]

### 2.1.6.2. Indikátorgázt használó mérési módszer

Ez a kipufogógázban lévő indikátorgáz koncentrációjának mérését jelenti. A  $q_{mew,i}$  [kg/s] pillanatnyi kipufogógáz-áramot a (7-16) egyenlettel kell kiszámítani:

$$q_{mew,i} = \frac{q_{vt} \cdot \rho_e}{10^{-6} \cdot (c_{mix,i} - c_b)} \quad (7-16)$$

ahol:

- $q_{vt}$  = az indikátorgáz áramlási sebessége [m<sup>3</sup>/s]  
 $c_{mix,i}$  = az indikátorgáz pillanatnyi koncentrációja a keveredés után [ppm]  
 $q_e$  = a hígítatlan kipufogógáz sűrűsége [kg/m<sup>3</sup>]  
 $c_b$  = az indikátorgáz háttér-koncentrációja a beszívott levegőben [ppm]

Az indikátorgáz  $c_b$  háttér-koncentrációja a közvetlenül a vizsgálat előtt és után mért háttér-koncentrációk átlagolásával határozható meg. Ha a háttér-koncentráció alacsonyabb, mint az indikátorgáz koncentrációjának 1 %-a az elegyítés után ( $c_{mix,i}$ ) maximális kipufogógáz-áramnál, akkor a háttér-koncentráció figyelmen kívül hagyható.

### 2.1.6.3. A levegőáram és a levegő-tüzelőanyag arány mérése

Ez a kipufogógáz tömegének a levegőáramból és a levegő-tüzelőanyag arányból történő kiszámítását jelenti. A kipufogógáz pillanatnyi tömegáramát, a  $q_{mew,i}$ -t [kg/s] a (7-17) egyenlettel kell kiszámítani:

$$q_{mew,i} = q_{maw,i} \cdot \left( 1 + \frac{1}{A/F_{st} \cdot \lambda_i} \right) \quad (7-17)$$

ahol:

$$A/F_{st} = \frac{138,0 \cdot \left( 1 + \frac{\alpha}{4} - \frac{\varepsilon}{2} + \gamma \right)}{12,011 + 1,00794 \cdot \alpha + 15,9994 \cdot \varepsilon + 14,0067 \cdot \delta + 32,065 \cdot \gamma} \quad (7-18)$$

$$\lambda_i = \frac{\left( 100 - \frac{c_{COd} \cdot 10^{-4}}{2} - c_{HCw} \cdot 10^{-4} \right) + \left( \frac{\alpha}{4} \cdot \frac{1 - \frac{2 \cdot c_{COd} \cdot 10^{-4}}{3,5 \cdot c_{CO2d}}}{1 + \frac{c_{COd} \cdot 10^{-4}}{3,5 \cdot c_{CO2d}}} - \frac{\varepsilon}{2} - \frac{\delta}{2} \right) \cdot (c_{CO2d} + c_{COd} \cdot 10^{-4})}{4,764 \cdot \left( 1 + \frac{\alpha}{4} - \frac{\varepsilon}{2} + \gamma \right) \cdot (c_{CO2d} + c_{COd} \cdot 10^{-4} + c_{HCw} \cdot 10^{-4})} \quad (7-19)$$

ahol:

- $q_{maw,i}$  = a nedves beszívott levegő tömegárama [kg/s]  
 $A/F_{st}$  = sztöchiometrikus levegő-tüzelőanyag arány [-]  
 $\lambda_i$  = pillanatnyi levegőfelesleg-arány [-]  
 $c_{COd}$  = a CO koncentrációja a hígítatlan kipufogógázban száraz alapon [ppm]  
 $c_{CO2d}$  = a CO<sub>2</sub> koncentrációja a hígítatlan kipufogógázban száraz alapon [térfogatszázalék]  
 $c_{HCw}$  = a HC koncentrációja a hígítatlan kipufogógázban nedves alapon [ppm C1]  
 $\alpha$  = moláris hidrogén-szén arány [-]  
 $\delta$  = moláris nitrogén-szén arány [-]  
 $\varepsilon$  = moláris oxigén-szén arány [-]  
 $\gamma$  = atomos kén-szén arány [-]

### 2.1.6.4. Szénegyensúly módszer, egylépéses eljárás

A (7-20) egyenletben meghatározott, következő egylépéses eljárás alkalmazható a kipufogógáz nedves tömegáramának, a  $q_{mew,i}$ -nek [kg/s] kiszámítására:

$$q_{mew,i} = q_{mf,i} \cdot \left[ \frac{1,4 \cdot w_C^2}{(1,0828 \cdot w_C + k_{fd} \cdot f_c) f_c} \left( 1 + \frac{H_a}{1\,000} \right) + 1 \right] \quad (7-20)$$

ahol az  $f_c$  [-] széntényezőt a következő egyenlet adja meg:

$$f_c = 0,5441 \cdot (c_{\text{CO2d}} - c_{\text{CO2d,a}}) + \frac{c_{\text{COd}}}{18\,522} + \frac{c_{\text{HCw}}}{17\,355} \quad (7-21)$$

Ahol:

- $q_{\text{mf},i}$  = a tüzelőanyag pillanatnyi tömegárama [kg/s]
- $w_c$  = a tüzelőanyag széntartalma [tömegszázalék]
- $H_a$  = a beszívott levegő páratartalma [g H<sub>2</sub>O/kg száraz levegő]
- $k_{\text{id}}$  = égési többletmennyiség száraz alapon [m<sup>3</sup>/kg tüzelőanyag]
- $c_{\text{CO2d}}$  = a CO<sub>2</sub> száraz koncentrációja a hígítatlan kipufogógázban [ %]
- $c_{\text{CO2d,a}}$  = a CO<sub>2</sub> száraz koncentrációja a környezeti levegőben [ %]
- $c_{\text{COd}}$  = a CO száraz koncentrációja a hígítatlan kipufogógázban [ppm]
- $c_{\text{HCw}}$  = a szénhidrogének nedves koncentrációja a hígítatlan kipufogógázban [ppm]

a  $k_{\text{id}}$  [m<sup>3</sup>/kg tüzelőanyag] tényezőt pedig száraz alapon, a (7-22) egyenlettel kell kiszámítani, az égéssel keletkezett víz  $k_f$ -ből való kivonásával:

$$k_{\text{id}} = k_f - 0,11118 \cdot w_H \quad (7-22)$$

ahol:

- $k_f$  = a (7-5) egyenlet tüzelőanyag-specifikus tényezője [m<sup>3</sup>/kg tüzelőanyag]
- $w_H$  = a tüzelőanyag hidrogéntartalma [tömegszázalék]

## 2.2. Hígított gáz-halmazállapotú kibocsátások

### 2.2.1. A gáz-halmazállapotú kibocsátások tömege

A kipufogógáz tömegáramát állandó térfogatú mintavevő rendszerrel kell mérni, amelyben lehet térfogat-kiszorításos szivattyú, kritikus áramlású Venturi-cső vagy hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső.

Állandó tömegáramú (hőcserélővel ellátott) rendszereknél a szennyező anyagok tömegét, az  $m_{\text{gas}}$ -t [g/vizsgálat] a (7-23) egyenlettel kell meghatározni:

$$m_{\text{gas}} = k_h \cdot k \cdot u_{\text{gas}} \cdot c_{\text{gas}} \cdot m_{\text{ed}} \quad (7-23)$$

ahol:

$u_{\text{gas}}$  a kipufogógáz-összetevő sűrűségének és a levegő sűrűségének aránya a 7.2. táblázatban megadott értékek vagy a (7-34) egyenlettel való számítás alapján [-]

$c_{\text{gas}}$  = az összetevő háttér-koncentrációval korrigált átlagos koncentrációja nedves alapon, [ppm] vagy [térfogatszázalék]

$k_h$  = NO<sub>x</sub> korrekciós tényező [-], csak az NO<sub>x</sub>-kibocsátászámításoknál kell alkalmazni

$k$  = 1 a [ppm]-ben megadott  $c_{\text{gas},w,i}$  esetében, és  $k$  = 10 000 a [térfogatszázalékban] megadott  $c_{\text{gas},w,i}$  esetében

$m_{\text{ed}}$  = a hígított kipufogógáz teljes tömege a ciklusban [kg/teszt]

Áramláskiegyenlítéses (hőcserélő nélküli) rendszereknél a szennyező anyagok tömegét, az  $m_{\text{gas}}$ -t [g/vizsgálat] a pillanatnyi tömegkibocsátás kiszámításával kell meghatározni, integrálást és a háttérkorrekciót végezve a (7-24) egyenlettel:

$$m_{\text{gas}} = k_h \cdot k \cdot \left( \sum_{i=1}^N [(m_{\text{ed},i} \cdot c_e \cdot u_{\text{gas}})] - \left[ (m_{\text{ed}} \cdot c_d \cdot \left(1 - \frac{1}{D}\right) \cdot u_{\text{gas}}) \right] \right) \quad (7-24)$$

Ahol:

$c_e$  = a kibocsátás koncentrációja a hígított kipufogógázban nedves alapon, [ppm] vagy [térfogatszázalék]

$c_d$  = a kibocsátás koncentrációja a hígító levegőben nedves alapon, [ppm] vagy [térfogatszázalék]

$m_{\text{ed},i}$  = a hígított kipufogógáz tömege az  $i$  időintervallum alatt [kg]

$m_{\text{ed}}$  = a hígított kipufogógáz teljes tömege a ciklusban [kg]

$u_{\text{gas}}$  = a 7.2. táblázatban szereplő érték [-]

$D$  = hígítási tényező [lásd a 2.2.2.2. pont (7-28) egyenletét] [-]

$k_h$  =  $\text{NO}_x$  korrekciós tényező [-], csak az  $\text{NO}_x$ -kibocsátásszámításoknál kell alkalmazni

$k$  = 1 a [ppm]-ben megadott  $c$  esetében,  $k = 10\,000$  a [térfogatszázalékban] megadott  $c$  esetében

A  $c_{\text{gas}}$ ,  $c_e$  és  $c_d$  koncentrációk lehetnek tételes mintán mért értékek (zsákos mintán, ami azonban nem megengedett az  $\text{NO}_x$  és a szénhidrogének esetében) vagy integrálással kapott átlagértékek a folyamatos mérések alapján. Az  $m_{\text{ed},i}$  értékét szintén a vizsgálati ciklusra integrált átlagértékként kell megadni.

A következő egyenletek bemutatják, hogyan kell kiszámítani a szükséges értékeket ( $c_e$ ,  $u_{\text{gas}}$  és  $m_{\text{ed}}$ ).

## 2.2.2. A koncentrációk átszámítása szárazról nedves alapra

A 2.2.1. pontban meghatározott összes, száraz alapon mért koncentrációt át kell számítani nedves koncentrációra a (7-3) egyenlettel.

### 2.2.2.1. Hígított kipufogógáz

A száraz koncentrációkat az alábbi két egyenlet [(7-25) vagy (7-26)] egyikének alkalmazásával kell átszámítani nedves koncentrációra:

$$k_{\text{w,e}} = \left[ \left( 1 - \frac{\alpha \cdot c_{\text{CO}_2\text{w}}}{200} \right) - k_{\text{w}2} \right] \cdot 1,008 \quad (7-25)$$

vagy

$$k_{\text{w,e}} = \left( \frac{(1 - k_{\text{w}2})}{1 + \frac{\alpha \cdot c_{\text{CO}_2\text{d}}}{200}} \right) \cdot 1,008 \quad (7-26)$$

ahol:

$\alpha$  = a tüzelőanyag moláris hidrogén-szén aránya [-]

$c_{\text{CO}_2\text{w}}$  = a  $\text{CO}_2$  koncentrációja a hígított kipufogógázban nedves alapon [térfogatszázalék]

$c_{\text{CO}_2\text{d}}$  = a  $\text{CO}_2$  koncentrációja a hígított kipufogógázban száraz alapon [térfogatszázalék]

A  $k_{w2}$  száraz-nedves korrekciós tényező figyelembe veszi mind a beszívott levegő, mind a hígító levegő víztartalmát, és a (7-27) egyenlettel számítható ki:

$$k_{w2} = \frac{1,608 \cdot \left[ H_d \cdot \left( 1 - \frac{1}{D} \right) + H_a \cdot \left( \frac{1}{D} \right) \right]}{1\,000 + \left\{ 1,608 \cdot \left[ H_d \cdot \left( 1 - \frac{1}{D} \right) + H_a \cdot \left( \frac{1}{D} \right) \right] \right\}} \quad (7-27)$$

Ahol:

$H_a$  = a beszívott levegő páratartalma [g H<sub>2</sub>O/kg száraz levegő]

$H_d$  = a hígító levegő páratartalma [g H<sub>2</sub>O/kg száraz levegő]

$D$  = hígítási tényező [lásd a 2.2.2.2. pont (7-28) egyenletét] [-]

#### 2.2.2.2. Hígítási tényező

A  $D$  [-] hígítási tényezőt (amely a háttérkorrekcióhoz és a  $k_{w2}$  kiszámításához szükséges) a (7-28) egyenlettel kell kiszámítani:

$$D = \frac{F_s}{c_{CO_2,e} + (c_{HC,e} + c_{CO,e}) \cdot 10^{-4}} \quad (7-28)$$

ahol:

$F_s$  = sztöchiometriai együttható [-]

$c_{CO_2,e}$  = a CO<sub>2</sub> koncentrációja a hígított kipufogógázban nedves alapon [térfogatszázalék]

$c_{HC,e}$  = a szénhidrogének koncentrációja a hígított kipufogógázban nedves alapon [ppm C1]

$c_{CO,e}$  = a CO koncentrációja a hígított kipufogógázban nedves alapon [ppm]

A sztöchiometriai együtthatót a (7-29) egyenlettel kell kiszámítani:

$$F_s = 100 \cdot \frac{1}{1 + \frac{a}{2} + 3,76 \cdot \left( 1 + \frac{a}{4} \right)} \quad (7-29)$$

Ahol:

$a$  = a tüzelőanyag moláris hidrogén-szén aránya [-]

Ha a tüzelőanyag összetétele nem ismert, akkor alternatívaként a következő sztöchiometriai együtthatókat lehet használni:

$F_s$  (dízel) = 13,4

$F_s$  (LPG) = 11,6

$F_s$  (földgáz) = 9,5

$F_s$  (E10) = 13,3

$F_s$  (E85) = 11,5

Ha a közvetlen mérés a kipufogógáz-áramból történik, a  $D$  [-] hígítási tényezőt a (7-30) egyenlettel lehet kiszámítani:

$$D = \frac{q_{vcvs}}{q_{vev}} \quad (7-30)$$



Ahol:

$q_{VCVSS}$  a hígított kipufogógáz térfogatárama [ $m^3/s$ ]

$q_{Vew}$  = a hígítatlan kipufogógáz térfogatárama [ $m^3/s$ ]

### 2.2.2.3. Hígító levegő

$$k_{w,d} = (1 - k_{w3}) \cdot 1,008 \quad (7-31)$$

ahol:

$$k_{w3} = \frac{1,608 \cdot H_d}{1\,000 + 1,608 \cdot H_d} \quad (7-32)$$

ahol:

$H_d$  = a hígító levegő páratartalma [ $g\ H_2O/kg$  száraz levegő]

### 2.2.2.4. A háttérrel helyesbített koncentrációk meghatározása

A szennyező anyagok nettó koncentrációjának meghatározásához a hígító levegőben lévő gáz-halmazállapotú szennyező anyagok átlagos háttér-koncentrációját le kell vonni a mért koncentrációkból. A háttér-koncentrációk átlagos értékei mintavételező zsákos módszerrel vagy integrációs, folyamatos mérésrel határozhatók meg. A (7-33) egyenletet kell használni:

$$c_{gas} = c_{gas,e} - c_d \cdot \left(1 - \frac{1}{D}\right) \quad (7-33)$$

Ahol:

$c_{gas}$  = a gáz-halmazállapotú szennyező anyag nettó koncentrációja [ppm] vagy [térfogatszázalék]

$c_{gas,e}$  = a kibocsátás koncentrációja a hígított kipufogógázban nedves alapon, [ppm] vagy [térfogatszázalék]

$c_d$  = a kibocsátás koncentrációja a hígító levegőben nedves alapon, [ppm] vagy [térfogatszázalék]

$D$  = hígítási tényező [lásd a 2.2.2.2. pont (7-28) egyenletét] [-]

### 2.2.3. Az u összetevő-specifikus tényező

A hígított gáz  $u_{gas}$  összetevő-specifikus tényezőjét ki lehet számítani a (7-34) egyenlettel, vagy meg lehet állapítani a 7.2. táblázatból. A 7.2. táblázat azt feltételezi, hogy a hígított kipufogógáz sűrűsége egyenlő a levegő sűrűségével.

$$u = \frac{M_{gas}}{M_{d,w} \cdot 1\,000} = \frac{M_{gas}}{\left[ M_{da,w} \cdot \left(1 - \frac{1}{D}\right) + M_{r,w} \cdot \left(\frac{1}{D}\right) \right] \cdot 1\,000} \quad (7-34)$$

Ahol:

$M_{gas}$  = a gáz-halmazállapotú összetevők moláris tömege [ $g/mol$ ]

$M_{d,w}$  = a hígított kipufogógáz moláris tömege [ $g/mol$ ]

$M_{da,w}$  = a hígító levegő moláris tömege [ $g/mol$ ]

$M_{r,w}$  = a hígítatlan kipufogógáz moláris tömege [ $g/mol$ ]

$D$  = hígítási tényező [lásd a 2.2.2.2. pont (7-28) egyenletét] [-]

## 7.2. táblázat

A hígított kipufogógáz  $u$ -értékei (a ppm-ben megadott kibocsátáskonzentrációkra vonatkozóan) és az összetevők sűrűsége

Tüzelőanyag	$\rho_e$	Gáz					
		NO <sub>x</sub>	CO	HC	CO <sub>2</sub>	O <sub>2</sub>	CH <sub>4</sub>
				$\rho_{\text{gas}}$ [kg/m <sup>3</sup> ]			
		2,053	1,250	( <sup>1</sup> )	1,9636	1,4277	0,716
				$u_{\text{gas}}$ ( <sup>2</sup> )			
Dízelolaj (nem közúti használatú gázolaj)	1,2943	0,001586	0,000966	0,000482	0,001517	0,001103	0,000553
Etanol erre kialakított kompressziós gyújtású motorokhoz (ED95)	1,2768	0,001609	0,000980	0,000780	0,001539	0,001119	0,000561
Földgáz/ biometán ( <sup>3</sup> )	1,2661	0,001621	0,000987	0,000528 ( <sup>4</sup> )	0,001551	0,001128	0,000565
Propán	1,2805	0,001603	0,000976	0,000512	0,001533	0,001115	0,000559
Bután	1,2832	0,001600	0,000974	0,000505	0,001530	0,001113	0,000558
LPG ( <sup>5</sup> )	1,2811	0,001602	0,000976	0,000510	0,001533	0,001115	0,000559
Benzin (E10)	1,2931	0,001587	0,000966	0,000499	0,001518	0,001104	0,000553
Etanol (E85)	1,2797	0,001604	0,000977	0,000730	0,001534	0,001116	0,000559

(<sup>1</sup>) A tüzelőanyagtól függően.

(<sup>2</sup>) Ha  $\lambda = 2$ , száraz levegő, 273 K, 101,3 kPa.

(<sup>3</sup>) Az  $u$ -értékek 0,2 %-os pontosságúak a következő tömegösszetételek esetében: C = 66 – 76 %; H = 22 – 25 %; N = 0 – 12 %.

(<sup>4</sup>) Metántól különböző szénhidrogének CH<sub>2,93</sub> összetétel alapján (az összes szénhidrogénre a CH<sub>4</sub>  $u_{\text{gas}}$  együtthatóját kell használni).

(<sup>5</sup>) Az  $u$ -értékek 0,2 %-os pontosságúak a következő tömegösszetételek esetében: C3 = 70 – 90 %; C4 = 10 – 30 %.

## 2.2.4. A kipufogógáz tömegáramának kiszámítása

## 2.2.4.1. Térfogat-kiszorításos szivattyút használó rendszer (állandó térfogatú mintavétel)

A hígított kipufogógáz teljes ciklus alatti  $m_{\text{ed}}$  [kg/vizsgálat] tömegét a (7-35) egyenlettel kell kiszámítani, ha a hőcserélő a hígított kipufogógáz hőmérsékletét a teljes ciklusban  $\pm 6$  K túréssal tartja:

$$m_{\text{ed}} = 1,293 \cdot V_0 \cdot n_p \cdot \frac{P_p}{101,325} \cdot \frac{273,15}{T} \quad (7-35)$$

ahol:

$V_0$  = a vizsgálati feltételek között fordulatonként átszivattyúzott gáz térfogata [m<sup>3</sup>/fordulat]

$n_p$  = a szivattyú összes fordulata a vizsgálat alatt [fordulat/vizsgálat]

$P_p$  = abszolút nyomás a szivattyú bemeneti nyílásánál [kPa]

$\bar{T}$  = a hígított kipufogógáz átlagos hőmérséklete a szivattyú bemeneti nyílásánál [K]

1,293 kg/m<sup>3</sup> = a levegő sűrűsége 273,15 K és 101,325 kPa mellett

Áramláskiegyenlítéses (hőcserélő nélküli) rendszereknél a hígított kipufogógáznak az időintervallum alatti  $m_{ed,i}$  [kg] tömegét a (7-36) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{ed,i} = 1,293 \cdot V_0 \cdot n_{p,i} \cdot \frac{p_p}{101,325} \cdot \frac{273,15}{T} \quad (7-36)$$

ahol:

$V_0$  = a vizsgálati feltételek között fordulatonként átszivattyúzott gáz térfogata [m<sup>3</sup>/fordulat]

$p_p$  = abszolút nyomás a szivattyú bemeneti nyílásánál [kPa]

$n_{p,i}$  = a szivattyú összes fordulata az  $i$  időintervallum alatt [rev/ $\Delta t$ ]

$\bar{T}$  = a hígított kipufogógáz átlagos hőmérséklete a szivattyú bemeneti nyílásánál [K]

1,293 kg/m<sup>3</sup> = a levegő sűrűsége 273,15 K és 101,325 kPa mellett

#### 2.2.4.2. Kritikus áramlású Venturi-csővet használó rendszer (állandó térfogatú mintavétel)

A teljes ciklus alatti  $m_{ed}$  [g/vizsgálat] tömegáramot a (7-37) egyenlettel kell kiszámítani, ha a hőcserélő a hígított kipufogógáz hőmérsékletét a teljes ciklusban  $\pm 11$  K túréssal tartja:

$$m_{ed} = \frac{1,293 \cdot t \cdot K_v \cdot p_p}{T^{0,5}} \quad (7-37)$$

Ahol:

$t$  = a ciklus időtartama [s]

$K_v$  = a kritikus áramlású Venturi-cső kalibrációs együtthatója normál állapotra  
[( $\sqrt{K}$  · m<sup>4</sup> · s)/kg]

$p_p$  = abszolút nyomás a Venturi-cső belépőnyílásánál [kPa]

$T$  = abszolút hőmérséklet a Venturi-cső belépőnyílásánál [K]

1,293 kg/m<sup>3</sup> = a levegő sűrűsége 273,15 K és 101,325 kPa mellett

Áramláskiegyenlítéses (hőcserélő nélküli) rendszereknél a hígított kipufogógáznak az időintervallum alatti  $m_{ed,i}$  [kg] tömegét a (7-38) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{ed,i} = \frac{1,293 \cdot \Delta t_i \cdot K_v \cdot p_p}{T^{0,5}} \quad (7-38)$$

ahol:

$\Delta t_i$  = a vizsgálati időintervallum [s]

$K_v$  = a kritikus áramlású Venturi-cső kalibrációs együtthatója normál állapotra  
[( $\sqrt{K}$  · m<sup>4</sup> · s)/kg]

$p_p$  = abszolút nyomás a Venturi-cső belépőnyílásánál [kPa]

$T$  = abszolút hőmérséklet a Venturi-cső belépőnyílásánál [K]

1,293 kg/m<sup>3</sup> = a levegő sűrűsége 273,15 K és 101,325 kPa mellett

### 2.2.4.3. Hangsebesség alatti áramlású Venturi-csővet használó rendszer (állandó térfogatú mintavétel)

A teljes ciklus alatti hígított kipufogógáz  $m_{ed}$  [kg/vizsgálat] tömegét a (7-39) egyenlettel kell kiszámítani, ha a hőcserélő a hígított kipufogógáz hőmérsékletét a teljes ciklusban  $\pm 11$  K tűréssel tartja:

$$m_{ed} = 1,293 \cdot q_{vSSV} \cdot \Delta t \quad (7-39)$$

Ahol:

$1,293 \text{ kg/m}^3$  = a levegő sűrűsége 273,15 K és 101,325 kPa mellett

$\Delta t$  = a ciklus időtartama [s]

$q_{vSSV}$  = a levegő átfolyási sebessége szabványos körülmények között (101,325 kPa, 273,15 K [ $\text{m}^3/\text{s}$ ])

ahol:

$$q_{vSSV} = \frac{A_0}{60} d_v^2 C_d P_p \sqrt{\left[ \frac{1}{T} (r_p^{1,4286} - r_p^{1,7143}) \cdot \left( \frac{1}{1 - r_D^4 r_p^{1,4286}} \right) \right]} \quad (7-40)$$

Ahol:

$A_0$  = az állandók összevonása és a mértékegységek átváltása =  $0,0056940 \left[ \frac{\text{m}^3}{\text{min}} \cdot \frac{\text{K}^{\frac{1}{2}}}{\text{kPa}} \cdot \frac{1}{\text{mm}^2} \right]$

$d_v$  = hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső torokátmérője [mm]

$C_d$  = a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső átfolyási tényezője [-]

$P_p$  = abszolút nyomás a Venturi-cső belépőnyílásánál [kPa]

$T_{in}$  = hőmérséklet a Venturi-cső belépőnyílásánál [K]

$r_p$  = a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső torkánál és belépőnyílásánál fennálló statikus abszolút nyomások aránya,  $\left( 1 - \frac{\Delta P}{P_a} \right)$  [-]

$r_D$  = a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső torokátmérőjének és a bevezető cső belső átmérőjének aránya  $\frac{d}{D}$  [-]

Áramláskiegyenlítéses (hőcserélő nélküli) rendszereknél a hígított kipufogógáznak az időintervallum alatti  $m_{ed,i}$  [kg] tömegét a (7-41) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{ed,i} = 1,293 \cdot q_{vSSV} \cdot \Delta t_i \quad (7-41)$$

Ahol:

$1,293 \text{ kg/m}^3$  = a levegő sűrűsége 273,15 K és 101,325 kPa mellett

$\Delta t_i$  = Időintervallum[s]

$q_{vSSV}$  = a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső térfogatárama [ $\text{m}^3/\text{s}$ ]

## 2.3. A részecsekibocsátás kiszámítása

### 2.3.1. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok és RMC

A részecsketömeget a részecskeminta tömegének a 8.1.12.2.5. pont szerinti, a felhajtóerőre való korrekciója után a következőképpen kell kiszámítani:

## 2.3.1.1. Részáramú hígítórendszer

## 2.3.1.1.1. Számítások a mintavételi arány alapján

A ciklus alatti részecskékibocsátások tömegét, az  $m_{PM}$ -et [g] a (7-42) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{PM} = \frac{m_f}{r_s \cdot 1\,000} \quad (7-42)$$

ahol:

$m_f$  = a ciklus alatt összegyűjtött részecskék tömege [mg]

$r_s$  = az átlagos mintavételi arány a vizsgálati ciklus alatt [-]

ahol:

$$r_s = \frac{m_{se}}{m_{ew}} \cdot \frac{m_{sep}}{m_{sed}} \quad (7-43)$$

Ahol:

$m_{se}$  = a hígítatlan kipufogógáz-minta tömege a ciklusban [kg]

$m_{ew}$  = a hígítatlan kipufogógáz teljes tömege a ciklusban [kg]

$m_{sep}$  = a részecskegyűjtő szűrőkön áthaladó hígított kipufogógáz tömege [kg]

$m_{sed}$  = a hígítóalagúton áthaladó hígított kipufogógáz tömege [kg]

Teljes mintavételt alkalmazó rendszer esetében az  $m_{sep}$  és az  $m_{sed}$  megegyezik.

## 2.3.1.1.2. Számítások a hígítási arány alapján

A ciklus alatti részecskékibocsátások tömegét, az  $m_{PM}$ -et [g] a (7-44) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{PM} = \frac{m_f}{m_{sep}} \cdot \frac{m_{edf}}{1\,000} \quad (7-44)$$

Ahol:

$m_f$  = a ciklus alatt összegyűjtött részecskék tömege [mg]

$m_{sep}$  = a részecskegyűjtő szűrőkön áthaladó hígított kipufogógáz tömege [kg]

$m_{edf}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz tömege a ciklusban [kg]

Az egyenértékű hígított kipufogógáz  $m_{edf}$  [kg] össztömegét a ciklusban a (7-45) egyenlettel kell meghatározni:

$$m_{edf} = \frac{1}{f} \cdot \sum_{i=1}^N q_{medf,i} \quad (7-45)$$

ahol:

$$q_{medf,i} = q_{mew,i} - q_{mdw,i} \quad (7-46)$$

$$r_{d,i} = \frac{q_{mdew,i}}{q_{mdew,i} - q_{mdw,i}} \quad (7-47)$$

Ahol:

$q_{medf,i}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz pillanatnyi tömegárama [kg/s]

$q_{mew,i}$  = a kipufogógáz pillanatnyi tömegárama nedves alapon [kg/s]

$r_{d,i}$  = pillanatnyi hígítási arány [-]

$q_{mdew,i}$  = a hígított kipufogógáz pillanatnyi tömegárama nedves alapon [kg/s]

$q_{mdw,i}$  = a hígító levegő pillanatnyi tömegárama [kg/s]

$f$  = adatlekérdezési gyakoriság [Hz]

$N$  = a mérések száma [-]

### 2.3.1.2. Teljes áramú hígítórendszer

A kibocsátott tömeget a (7-48) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{PM} = \frac{m_f}{m_{sep}} \cdot \frac{m_{ed}}{1\,000} \quad (7-48)$$

ahol:

$m_f$  = a ciklusban összegyűlt részecskék tömege [mg]

$m_{sep}$  = a részecskegyűjtő szűrőkön áthaladó hígított kipufogógáz tömege [kg]

$m_{ed}$  = a hígított kipufogógáz tömege a ciklusban [kg]

ahol:

$$m_{sep} = m_{set} - m_{ssd} \quad (7-49)$$

Ahol:

$m_{set}$  = a részecskeszűrőn áthaladó kétszeresen hígított kipufogógáz tömege [kg]

$m_{ssd}$  = a másodlagos hígító levegő tömege [kg]

#### 2.3.1.2.1. Háttérkorrekció

Az  $m_{PM,c}$  [g] részecsketömeget háttérkorrekció végezhető a (7-50) egyenlettel:

$$m_{PM,c} = \left\{ \frac{m_f}{m_{sep}} - \left[ \frac{m_b}{m_{sd}} \cdot \left( 1 - \frac{1}{D} \right) \right] \right\} \cdot \frac{m_{ed}}{1\,000} \quad (7-50)$$

Ahol:

$m_f$  = a ciklus alatt összegyűjtött részecskék tömege [mg]

$m_{sep}$  = a részecskegyűjtő szűrőkön áthaladó hígított kipufogógáz tömege [kg]

$m_{sd}$  = a háttér-koncentráció mérésére szolgáló mintavevő által mintavételezett hígító levegő tömege [kg]

$m_b$  = a hígító levegőből begyűjtött háttérrészecskék tömege [mg]

$m_{ed}$  = a hígított kipufogógáz tömege a ciklusban [kg]

$D$  = hígítási tényező [lásd a 2.2.2.2. pont (7-28) egyenletét] [-]

## 2.3.2. Számítások különálló NRSC-hez

## 2.3.2.1. Hígítórendszer

Minden számítást az egyes üzemmódoknak (i) a mintavételi időszak alatt mutatott átlagértékeire kell alapozni.

a) Részáramú hígítás esetén a hígított kipufogógáz egyenértékű tömegáramát a (7-51) egyenlettel és a 9.2. ábrán látható áramlásmérési rendszerrel kell meghatározni:

$$q_{medf} = q_{mew} \cdot r_d \quad (7-51)$$

$$r_d = \frac{q_{mdew}}{q_{mdew} - q_{mdw}} \quad (7-52)$$

Ahol:

$q_{medf}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz tömegárama [kg/s]

$q_{mew}$  = a kipufogógáz tömegárama nedves alapon [kg/s]

$r_d$  = hígítási arány [-]

$q_{mdew}$  = a hígított kipufogógáz tömegárama nedves alapon, kg/s

$q_{mdw}$  = a hígító levegő tömegárama [kg/s]

b) Teljes áramú rendszerek esetében a  $q_{mdew}$  helyett a  $q_{medf}$ -et kell használni.

## 2.3.2.2. A részecske-tömegáram kiszámítása

A részecskekibocsátás ciklus alatti áramlási sebességét, a  $q_{mPM}$ -et [g/h] a (7-53), a (7-56), a (7-57) vagy a (7-58) egyenlettel kell kiszámítani:

a) Egyszűrős módszer esetén

$$q_{mPM} = \frac{m_f}{m_{sep}} \cdot \overline{q_{medf}} \cdot \frac{3\,600}{1\,000} \quad (7-53)$$

$$\overline{q_{medf}} = \sum_{i=1}^N q_{medfi} \cdot WF_i \quad (7-54)$$

$$m_{sep} = \sum_{i=1}^N m_{sepi} \quad (7-55)$$

Ahol:

$q_{mPM}$  = részecske-tömegáram [g/h]

$m_f$  = a ciklus alatt összegyűjtött részecskék tömege [mg]

$\overline{q_{medf}}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz átlagos tömegárama nedves alapon [kg/s]

$q_{medfi}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz tömegárama nedves alapon i üzemmódban [kg/s]

$WF_i$  = az i üzemmód súlyozó tényezője [-]

$m_{sep}$  = A részecskegyűjtő szűrőkön áthaladó hígított kipufogógáz [kg]

$m_{sepi}$  = a részecske-mintavevő szűrőkön átáramló hígított kipufogógáz-minta tömege az i üzemmódban [kg]

N = a mérések száma [-]

b) Többszűrős módszer esetén

$$q_{mPMi} = \frac{m_{fi}}{m_{sepi}} \cdot q_{medfi} \cdot \frac{3\,600}{1\,000} \quad (7-56)$$

Ahol:

$q_{mPMi}$  = kibocsátási tömegáram az  $i$  üzemmódban [g/h]

$m_{fi}$  = az  $i$  üzemmódban összegyűjtött részecskék tömege [mg]

$q_{medfi}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz tömegárama nedves alapon  $i$  üzemmódban [kg/s]

$m_{sepi}$  = a részecske-mintavevő szűrőkön átáramló hígított kipufogógáz-minta tömege az  $i$  üzemmódban [kg]

A vizsgálati ciklus alatti részecsketömeget a mintavételi időszak egyes  $i$  üzemmódjaira vonatkozó átlagértékek összegzésével kell meghatározni.

A  $q_{mPM}$  [g/h] vagy a  $q_{mPMi}$  [g/h] részecske-tömegáramon háttérkorrekció végezhető az alábbiak szerint:

c) Egyszűrős módszer esetén

$$q_{mPM} = \left\{ \frac{m_f}{m_{sep}} - \left[ \frac{m_{f,d}}{m_d} \cdot \sum_{i=1}^N \left( 1 - \frac{1}{D_i} \right) \cdot WF_i \right] \right\} \cdot \overline{q_{medf}} \cdot \frac{3\,600}{1\,000} \quad (7-57)$$

Ahol:

$q_{mPM}$  = részecske-tömegáram [g/h]

$m_f$  = az összegyűjtött részecskeminta tömege [mg]

$m_{sep}$  = a részecske-mintavevő szűrőkön átáramló hígított kipufogógáz-minta tömege [kg]

$m_{f,d}$  = a hígító levegőből összegyűjtött részecskék tömege [mg]

$m_d$  = a részecske-mintavevő szűrőkön átáramló hígítólevegő-minta tömege [kg]

$D_i$  = hígítási tényező az  $i$  üzemmódban [lásd a 2.2.2.2. pont (7-28) egyenletét] [-]

$WF_i$  = az  $i$  üzemmód súlyozó tényezője [-]

$\overline{q_{medf}}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz átlagos tömegárama nedves alapon [kg/s]

d) Többszűrős módszer esetén

$$q_{mPMi} = \left\{ \frac{m_{fi}}{m_{sepi}} - \left[ \frac{m_{f,d}}{m_d} \cdot \left( 1 - \frac{1}{D} \right) \right] \right\} \cdot q_{medfi} \cdot \frac{3\,600}{1\,000} \quad (7-58)$$

Ahol:

$q_{mPMi}$  = részecske-tömegáram  $i$  üzemmódban [g/h]

$m_{fi}$  = az  $i$  üzemmódban összegyűjtött részecskék tömege [mg]

$m_{sepi}$  = a részecske-mintavevő szűrőkön átáramló hígított kipufogógáz-minta tömege az  $i$  üzemmódban [kg]

$m_{f,d}$  = a hígító levegőből összegyűjtött részecskék tömege [mg]

$m_d$  = a részecske-mintavevő szűrőkön átáramló hígítólevegő-minta tömege [kg]



$D$  = hígítási tényező [lásd a 2.2.2.2. pont (7-28) egyenletét] [-]

$q_{medfi}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz tömegárama nedves alapon  $i$  üzemmódban [kg/s]

Ha egynél több mérést végeztek, az  $m_{f,d}/m_d$  -t az  $\overline{m_{f,d}/m_d}$ -vel kell helyettesíteni.

## 2.4. Ciklusmunka és fajlagos kibocsátások

### 2.4.1. Gáz-halmazállapotú kibocsátás

#### 2.4.1.1. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok és RMC

A hígítatlan kipufogógázzal kapcsolatban lásd a 2.1., a hígított kipufogógázzal kapcsolatban pedig a 2.2. pontot. Az eredményként kapott, teljesítményre vonatkozó  $P$  [kW] értékeket integrálni kell egy vizsgálati intervallumra. A  $W_{act}$  [kWh] tényleges munkát a (7-59) egyenlettel kell kiszámítani:

$$W_{act} = \sum_{i=1}^N P_i \cdot \Delta t_i = \frac{1}{f} \cdot \frac{1}{3600} \cdot \frac{1}{10^3} \cdot \frac{2 \cdot \pi}{60} \sum_{i=1}^N (n_i \cdot T_i) \quad (7-59)$$

Ahol:

$P_i$  = pillanatnyi motorteljesítmény [kW]

$n_i$  = pillanatnyi motorfordulatszám [ford./perc]

$T_i$  = pillanatnyi motornyomaték [Nm]

$W_{act}$  = tényleges ciklusmunka [kWh]

$f$  = adatlekérdezési gyakoriság [Hz]

$N$  = a mérések száma [-]

Amennyiben segédberendezéseket szereltek fel a VI. melléklet 2. függeléke szerint, akkor a (7-59) egyenletben nem kell kiigazítani a pillanatnyi motornyomatékot. Ha az e rendelet VI. mellékletének 6.3.2. vagy 6.3.3. pontja szerint a vizsgálatához felszerelendő segédberendezéseket nem építették be, vagy a vizsgálatához eltávolítandó segédberendezéseket beépítve hagyták, a (7-59) egyenletben használt  $T_i$  értékét a (7-60) egyenlettel kell kiigazítani:

$$T_i = T_{i,meas} + T_{i,AUX} \quad (7-60)$$

Ahol:

$T_{i,meas}$  = a pillanatnyi motornyomaték mért értéke

$T_{i,AUX}$  = a segédberendezések hajtásához szükséges nyomaték vonatkozó értéke, amelyet az e rendelet VI. mellékletének 7.7.2.3.2. pontja szerint kell meghatározni.

Az  $e_{gas}$  [g/kWh] fajlagos kibocsátást az alábbi módokon kell kiszámítani a vizsgálati ciklus típusától függően.

$$e_{gas} = \frac{m_{gas}}{W_{act}} \quad (7-61)$$

Ahol:

$m_{gas}$  = a kibocsátás teljes tömege [g/vizsgálat]

$W_{act}$  = ciklusmunka [kWh]

NRTC ciklus esetén a CO<sub>2</sub>-től eltérő gáz-halmazállapotú kibocsátásokra vonatkozó vizsgálat végeredményét, az  $e_{\text{gas}}$ -t [g/kWh] a hidegindítással történő vizsgálati menet és a melegindítással történő vizsgálati menet adatainak súlyozott átlagaként kell kiszámítani a (7-62) egyenlettel:

$$e_{\text{gas}} = \frac{(0,1 \cdot m_{\text{cold}}) + (0,9 \cdot m_{\text{hot}})}{(0,1 \cdot W_{\text{act,cold}}) + (0,9 \cdot W_{\text{act,hot}})} \quad (7-62)$$

Ahol:

$m_{\text{cold}}$  a hidegindításos NRTC ciklus gázkibocsátásának tömege [g]

$W_{\text{act,cold}}$  a hidegindításos NRTC tényleges ciklusmunkája [kWh]

$m_{\text{hot}}$  a melegindításos NRTC ciklus gázkibocsátásának tömege [g]

$W_{\text{act,hot}}$  a melegindításos NRTC ciklus tényleges ciklusmunkája [kWh]

NRTC ciklus esetén a CO<sub>2</sub>-re vonatkozó vizsgálat végeredményét, az  $e_{\text{CO}_2}$ -t [g/kWh] a melegindításos NRTC alapján kell kiszámítani a (7-63) egyenlettel:

$$e_{\text{CO}_2,\text{hot}} = \frac{m_{\text{CO}_2,\text{hot}}}{W_{\text{act,hot}}} \quad (7-63)$$

Ahol:

$m_{\text{CO}_2,\text{hot}}$  a melegindításos NRTC ciklus CO<sub>2</sub>-kibocsátásának tömege [g]

$W_{\text{act,hot}}$  a melegindításos NRTC ciklus tényleges ciklusmunkája [kWh]

#### 2.4.1.2. Különálló NRSC-k

Az  $e_{\text{gas}}$  [g/kWh] fajlagos kibocsátást a (7-64) egyenlettel kell kiszámítani:

$$e_{\text{gas}} = \frac{\sum_{i=1}^{N_{\text{mode}}} (q_{\text{mgas},i} \cdot WF_i)}{\sum_{i=1}^{N_{\text{mode}}} (P_i \cdot WF_i)} \quad (7-64)$$

ahol:

$q_{\text{mgas},i}$  = átlagos kibocsátási tömegáram  $i$  üzemmódban [g/h]

$P_i$  = motorteljesítmény az  $i$  üzemmódban [kW], ahol  $P_i = P_{\text{maxi}} + P_{\text{auxi}}$  (lásd a VI. melléklet 6.3. és 7.7.1.3. pontját)

$WF_i$  = az  $i$  üzemmód súlyozó tényezője [-]

#### 2.4.2. Részecskekibocsátás

##### 2.4.2.1. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok és RMC

A fajlagos részecskekibocsátásokat a (7-61) egyenlettel kell kiszámítani, ahol az  $e_{\text{gas}}$  [g/kWh] és az  $m_{\text{gas}}$  [g/vizsgálat] tényezőket az  $e_{\text{PM}}$  [g/kWh] és az  $m_{\text{PM}}$  [g/vizsgálat] tényezőkkel kell helyettesíteni:

$$e_{\text{PM}} = \frac{m_{\text{PM}}}{W_{\text{act}}} \quad (7-65)$$

ahol:

$m_{PM}$  = a részecske kibocsátás teljes tömege a 2.3.1.1. vagy a 2.3.1.2. pont szerinti számítás alapján [g/vizsgálat]

$W_{act}$  = ciklusmunka [kWh]

A tranziens összetett (azaz hideg- és melegindításos NRTC) ciklus kibocsátásait a 2.4.1.1. pontnak megfelelően kell kiszámítani.

#### 2.4.2.2. Különálló NRSC-k

Az  $e_{PM}$  [g/kWh] fajlagos részecske kibocsátást a (7-66) vagy a (7-67) egyenlettel kell kiszámítani:

a) Egyszűrős módszer esetén

$$e_{PM} = \frac{q_{mPM}}{\sum_{i=1}^N (P_i \cdot WF_i)} \quad (7-66)$$

ahol:

$P_i$  = motorteljesítmény az  $i$  üzemmódban [kW], ahol  $P_i = P_{maxi} + P_{auxi}$  (lásd a VI. melléklet 6.3. és 7.7.1.3. pontját)

$WF_i$  = az  $i$  üzemmód súlyozó tényezője [-]

$q_{mPM}$  = részecske-tömegáram [g/h]

b) Többsűrős módszer esetén

$$e_{PM} = \frac{\sum_{i=1}^N (q_{mPMi} \cdot WF_i)}{\sum_{i=1}^N (P_i \cdot WF_i)} \quad (7-67)$$

Ahol:

$P_i$  = motorteljesítmény az  $i$  üzemmódban [kW], ahol  $P_i = P_{maxi} + P_{auxi}$  (lásd a VI. melléklet 6.3. és 7.7.1.3. pontját)

$WF_i$  = az  $i$  üzemmód súlyozó tényezője [-]

$q_{mPMi}$  = részecske-tömegáram  $i$  üzemmódban [g/h]

Egyszűrős módszer esetén a  $WF_{ei}$  tényleges súlyozó tényezőt az egyes üzemmódokban a (7-68) egyenlettel kell kiszámítani:

$$WF_{ei} = \frac{m_{sepi} \cdot \overline{q_{medf}}}{m_{sep} \cdot q_{medfi}} \quad (7-68)$$

Ahol:

$m_{sepi}$  = a részecske-mintavevő szűrőkön átáramló hígított kipufogógáz-minta tömege az  $i$  üzemmódban [kg]

$\overline{q_{medf}}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz átlagos tömegárama [kg/s]

$q_{medfi}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz tömegárama  $i$  módban [kg/s]

$m_{sep}$  = a részecske-mintavevő szűrőkön átáramló hígított kipufogógáz-minta tömege [kg]

A tényleges súlyozó tényezők értéke nem térhet el 0,005-nél nagyobb mértékben (abszolút érték) a XVII. melléklet 1. függelékében felsorolt súlyozó tényezőktől.

#### 2.4.3. Az időszakos (nem gyakori) regenerálású kibocsátáscsökkentő miatti kiigazítás

Az időszakos (nem gyakori) regenerálású kipufogógáz-utókezelő rendszerrel (lásd a VI. melléklet 6.6.2. pontját) felszerelt, az RLL-től eltérő kategóriájú motorok esetében a 2.4.1. és 2.4.2. pont szerint kiszámított fajlagos gáz-halmazállapotú és szilárd szennyezőanyag-kibocsátást a vonatkozó multiplikatív korrekciós tényezővel vagy a vonatkozó additív korrekciós tényezővel kell kiigazítani. Amennyiben a vizsgálat ideje alatt nem történt időszakos regenerálás, akkor a felfelé módosító tényezőt kell alkalmazni ( $k_{ru,m}$  vagy  $k_{ru,a}$ ). Ha a vizsgálat ideje alatt történt időszakos regenerálás, akkor a lefelé módosító tényezőt kell alkalmazni ( $k_{rd,m}$  vagy  $k_{rd,a}$ ). Ha különálló NRSC esetében a korrekciós tényezőket már mindegyik üzemmódhoz meghatározták, akkor a súlyozott kibocsátás eredményének kiszámításához mindegyik üzemmódra alkalmazni kell őket.

#### 2.4.4. Romlási tényező miatti kiigazítás

A 2.4.1. és 2.4.2. pont szerint kiszámított – adott esetben a 2.4.3. pontban foglalt időszakos regenerálási korrekciós tényezőt is tartalmazó – fajlagos gáz-halmazállapotú és szilárd szennyezőanyag-kibocsátást a III. melléklet követelményeinek megfelelően meghatározott, vonatkozó multiplikatív vagy additív romlási tényezővel kell kiigazítani.

#### 2.5. A hígított kipufogógáz-áram kalibrálása (állandó térfogatú mintavételnél) és a kapcsolódó számítások

Az állandó térfogatú mintavevő rendszert pontos áramlásmérővel és fojtókészülékkel kell kalibrálni. A rendszeren átáramló gáz mennyiségét különböző fojtásbeállításoknál kell mérni, továbbá mérni kell a rendszer szabályozó paramétereit, az áramláshoz viszonyítva őket.

Többféle áramlásmérő használható, például kalibrált Venturi-cső, kalibrált lamináris (Hagen-Poiseuille elvű) áramlásmérő, kalibrált forgólapátos áramlásmérő.

##### 2.5.1. Térfogat-kiszorításos szivattyú

A szivattyú minden paraméterét a szivattyúval sorba kapcsolt kalibráló Venturi-cső paramétereivel egyidejűleg kell mérni. A számított áramlási sebességet ( $m^3/s$  a szivattyú bemeneti nyílásánál, abszolút nyomás és hőmérséklet) diagramon ki kell szerkeszteni egy, a szivattyú-paraméterek kombinációját képviselő korrelációs függvényre vonatkoztatva. A szivattyúáramra és a korrelációs függvényre vonatkozó lineáris egyenletet meg kell határozni. Ha az állandó térfogatú mintavevő rendszer több fordulatszámon is működhet, a kalibrálást minden használt tartományra el kell végezni.

A kalibrálás alatt biztosítani kell a hőmérséklet stabilitását.

A kalibrációs Venturi-cső és a CVS-szivattyú közötti tömítetlenségeket minden csatlakozásban és csővezetékben a legkisebb átfolyás (legnagyobb fojtás és legalacsonyabb PDP-fordulatszám) 0,3 %-ánál alacsonyabban kell tartani.

A levegőáramot ( $q_{VCVS}$ ) minden fojtásbeállításnál (legalább 6 beállítás)  $m^3/s$  mértékegységben ki kell számítani az áramlásmérő adataiból, a gyártó által előírt módszerrel. A levegő áramlási sebességét ezután a szivattyú bemeneti nyílásánál mért abszolút hőmérséklet és nyomás mellett át kell alakítani  $m^3/fordulatban$  mért szivattyúárammá ( $V_0$ ) a (7-69) egyenlettel:

$$V_0 = \frac{q_{VCVS}}{n} \cdot \frac{T}{273,15} \cdot \frac{101,325}{p_p} \quad (7-69)$$

ahol:

$q_{VCVS}$  = a levegő áramlási sebessége normál állapotra (101,325 kPa, 273,15 K) [ $m^3/s$ ]

$T$  = hőmérséklet a szivattyú bemeneti nyílásánál [K]

$p_p$  = abszolút nyomás a szivattyú bemeneti nyílásánál [kPa]

$n$  = a szivattyú fordulatszáma [ford./s]

A szivattyúnál lévő nyomásváltozások és a szivattyú résvesztesége kölcsönhatásának figyelembevételére a szivattyú-fordulatszám, a szivattyú bemeneti és a kimeneti nyílása közötti nyomáskülönbség, valamint a szivattyú kimeneti nyílásánál mért abszolút nyomás közötti korrelációs függvényt ( $X_0$ ) [s/fordulat] a (7-70) egyenlettel kell kiszámítani:

$$X_0 = \frac{1}{n} \cdot \sqrt{\frac{\Delta p_p}{p_p}} \quad (7-70)$$

Ahol:

$\Delta p_p$  = a szivattyú bemeneti és kimeneti nyílása közötti nyomáskülönbség [kPa]

$p_p$  = abszolút nyomás a szivattyú kimeneti nyílásánál [kPa]

$n$  = a szivattyú fordulatszáma [ford./s]

A kalibrációs egyenlet létrehozásához a legkisebb négyzeteken alapuló lineáris regressziószámítást kell végezni a (7-71) egyenlettel:

$$V_0 = D_0 - m \cdot X_0 \quad (7-71)$$

ahol a  $D_0$  [m<sup>3</sup>/fordulat] állandó és az  $m$  [m<sup>3</sup>/s] meredekség jellemzik a regressziós egyenest.

Többsebességű CVS-rendszer esetén a szivattyú különböző áramlási tartományai számára létrehozott kalibrációs görbéknek közel párhuzamosoknak kell lenniük, és a tengelymetszet-értékeknek ( $D_0$ ) növekedniük kell, ahogy a szivattyú áramlási tartománya csökken.

Az egyenletből kiszámított értékeknek  $\pm 0,5$  %-ra meg kell közelíteniük a  $V_0$  mért értéket. Az  $m$  értéke szivattyútól függően változik. A belépő részecskék miatt idővel csökken a szivattyú csúszása, ami abból látható, hogy az  $m$  értékei csökkennek. A kalibrálást ezért el kell végezni a szivattyú üzembe helyezésekor, nagyobb karbantartások után, és ha a teljes rendszer ellenőrzése jelzi a csúszás változását.

### 2.5.2. Kritikus áramlású Venturi-cső

A kritikus áramlású Venturi-cső kalibrálása a kritikus Venturi-áramlás egyenletén alapul. A gázáram a Venturi-cső belépő nyomásának és hőmérsékletének függvénye.

A kritikus áramlás tartományának meghatározásához a  $K_V$ -t a Venturi-cső bemeneti nyomásának függvényeként meg kell szerkeszteni. Kritikus (fojtásos) áramlás esetén, a  $K_V$  viszonylagosan állandó értékkel fog rendelkezni. Ahogy a nyomás csökken (a vákuum növekszik), a Venturi-cső fojtatlanná válik, és a  $K_V$  csökken, ami azt jelzi, hogy a kritikus áramlású Venturi-cső a megengedhető tartományon kívül működik.

A levegőáramot ( $q_{VCVS}$ ) minden fojtásbeállításnál (legalább 8 beállítás) m<sup>3</sup>/s mértékegységben ki kell számítani az áramlásmérő adataiból, a gyártó által előírt módszerrel. A kalibrálási adatokból minden beállításra ki kell számítani a  $K_V$  [( $\sqrt{K} \cdot m^4 \cdot s$ )/kg] kalibrációs együtthatót a (7-72) egyenlettel:

$$K_V = \frac{q_{VCVS} \cdot \sqrt{T}}{p_p} \quad (7-72)$$

Ahol:

$q_{VSSV}$  = a levegő átfolyási sebessége szabványos körülmények között (101,325 kPa, 273,15 K) [m<sup>3</sup>/s]

$T$  = hőmérséklet a Venturi-cső belépőnyílásánál [K]

$p_p$  = abszolút nyomás a Venturi-cső belépőnyílásánál [kPa]

Ki kell számítani a  $K_V$  átlagértékét és a szórást. A szórás nem haladhatja meg az átlagos  $K_V \pm 0,3$  %-át.

## 2.5.3. Hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső

A hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső kalibrálása a hangsebesség alatti Venturi-áramlásra vonatkozó egyenleten alapul. A gázáramlás a bemeneti nyomás és hőmérséklet, valamint a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső bemenete és torka közötti nyomáscsökkenés függvénye, ahogy azt a (7-40) egyenlet is mutatja.

A levegőáramot ( $q_{VCVS}$ ) minden fojtásbeállításnál (legalább 16 beállítás)  $m^3/s$  mértékegységben ki kell számítani az áramlásmérő adataiból, a gyártó által előírt módszerrel. Az átfolyási tényezőt minden egyes beállítás kalibrációs adataiból kell kiszámítani a (7-73) egyenlettel:

$$C_d = \frac{q_{VSSV}}{\frac{A_0}{60} d_v^2 p_p \sqrt{\left[ \frac{1}{T_{in,V}} (r_p^{1,4286} - r_p^{1,7143}) \left( \frac{1}{1 - r_D^4 r_p^{1,4286}} \right) \right]}} \quad (7-73)$$

Ahol:

$$A_0 = \text{az állandók összevonása és a mértékegységek átváltása} = 0,0056940 \left[ \frac{m^3}{min} \cdot \frac{K^{\frac{1}{2}}}{kPa} \cdot \frac{1}{mm^2} \right]$$

$q_{VSSV}$  = a levegő átfolyási sebessége szabványos körülmények között (101,325 kPa, 273,15 K) [ $m^3/s$ ]

$T_{in,V}$  = hőmérséklet a Venturi-cső belépőnyílásánál [K]

$d_v$  = hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső torokátmérője [mm]

$r_p$  = a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső torkánál és belépőnyílásánál fennálló statikus abszolút nyomások aránya =  $1 - \Delta p/p_p$  [-]

$r_D$  = a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső torokátmérőjének ( $d_v$ ) és a bevezető cső belső átmérőjének ( $D$ ) aránya [-]

A hangsebesség alatti áramlás tartományának meghatározásához meg kell szerkeszteni a  $C_d$ -t a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső torkánál érvényes Reynolds-szám ( $Re$ ) függvényeként. A hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső torkánál érvényes  $Re$  értéket a (7-74) egyenlettel kell kiszámítani:

$$Re = A_1 \cdot 60 \cdot \frac{q_{VSSV}}{d_v \cdot \mu} \quad (7-74)$$

ahol:

$$\mu = \frac{b \times T^{1,5}}{S + T} \quad (7-75)$$

Ahol:

$$A_1 = \text{az állandók összevonása és a mértékegységek átváltása} = 27,43831 \left[ \frac{Kg}{m^3} \cdot \frac{min}{s} \cdot \frac{mm}{m} \right]$$

$q_{VSSV}$  = a levegő átfolyási sebessége szabványos körülmények között (101,325 kPa, 273,15 K) [ $m^3/s$ ]

$d_v$  = hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső torokátmérője [mm]

$\mu$  = a gáz abszolút vagy dinamikus viszkozitása [ $kg/(m \cdot s)$ ]

$b$  =  $1,458 \times 10^6$  (empirikus állandó) [ $kg/(m \cdot s \cdot K^{0,5})$ ]

$S$  = 110,4 (empirikus állandó) [K]

Mivel a  $q_{VSSV}$  a  $Re$ -egyenlet bemenő adata, a számításokat a  $q_{VSSV}$  vagy a kalibrációs Venturi-cső  $C_d$ -jének kezdeti becslésével kell kezdeni, és addig kell ismételni, amíg a  $q_{VSSV}$  nem konvergál. A konvergencia módszerének 0,1 %-os pontosságúnak vagy jobbnak kell lennie.

A szubszonikus áramlás tartományában legalább tizenhat ponton az eredményezett kalibrálási görbének megfelelő egyenlet  $C_d$  számított értékeinek az egyes kalibrálási pontokra mért  $C_d$  érték  $\pm 0,5$  %-án belül kell lennie.

## 2.6. Eltolódási korrekció

### 2.6.1. Általános eljárás

Az e szakaszban szereplő egyenletek elvégzésének célja annak megállapítása, hogy a gázelemző készülék eltolódása érvényteleníti-e egy vizsgálati intervallum eredményeit. Amennyiben az eltolódás nem érvényteleníti a vizsgálati intervallum eredményeit, akkor a vizsgálati intervallum során a gázelemző készüléktől kapott válaszokat korrigálni kell az eltolódással a 2.6.2. pontnak megfelelően. A gázelemző készüléknek ezeket az eltolódással korrigált válaszait kell alkalmazni minden további kibocsátási számítás során. A gázelemző készülék egy vizsgálati intervallum alatti elfogadható eltolódásának határértékét a VI. melléklet 8.2.2.2. pontja határozza meg.

Az általános vizsgálati eljárásnak követnie kell az 1. függelékben foglalt rendelkezéseket azzal, hogy az  $x_i$  vagy  $\bar{x}$  koncentráció helyett a  $c_i$  vagy  $\bar{c}$  koncentrációt kell használni.

### 2.6.2. Számítási eljárás

Az eltolódási korrekciót a (7-76) egyenlettel kell kiszámítani:

$$C_{\text{idriftcor}} = C_{\text{refzero}} + (C_{\text{refspan}} - C_{\text{refzero}}) \frac{2c_i - (C_{\text{prezero}} + C_{\text{postzero}})}{(C_{\text{prespan}} + C_{\text{postspan}}) - (C_{\text{prezero}} + C_{\text{postzero}})} \quad (7-76)$$

Ahol:

$C_{\text{idriftcor}}$  = az eltolódás függvényében korrigált koncentráció [ppm]

$C_{\text{refzero}}$  = a nullázó gáz referenciakonzentrációja, ami egyéb adat hiányában általában nulla [ppm]

$C_{\text{refspan}}$  = a mérőtartomány-kalibráló gáz referenciakonzentrációja [ppm]

$C_{\text{prespan}}$  = a gázelemző készülék vizsgálati intervallum előtti válasza a mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációjára [ppm]

$C_{\text{postspan}}$  = a gázelemző készülék vizsgálati intervallum utáni válasza a mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációjára [ppm]

$c_i$  vagy  $\bar{c}$  = a rögzített, azaz a vizsgálat alatt mért, az eltolódási korrekció előtti koncentráció [ppm]

$C_{\text{prezero}}$  = a gázelemző készülék vizsgálati intervallum előtti válasza a nullázó gáz koncentrációjára [ppm]

$C_{\text{postzero}}$  = a gázelemző készülék vizsgálati intervallum utáni válasza a nullázó gáz koncentrációjára [ppm]

## 3. Moláris alapú kibocsátászámítások

### 3.1. Indexek

	Mennyiség
abs	abszolút mennyiség
act	tényleges mennyiség
air	levegő, száraz
atmos	légköri
bkgnd	háttér
C	szén

	Mennyiség
cal	kalibrációs mennyiség
CFV	kritikus áramlású Venturi-cső
cor	korrigált mennyiség
dil	hígító levegő
dexh	hígított kipufogógáz
dry	száraz mennyiség
exh	hígítatlan kipufogógáz
exp	várható mennyiség
eq	egyenértékű mennyiség
fuel	tüzelőanyag
	pillanatnyi mérés (pl. 1 Hz)
i	egy sorozat egyedi eleme
idle	alapjárat állapot
in	bemenő mennyiség
init	kezdeti mennyiség, általában a kibocsátásvizsgálat előtt
max	legnagyobb érték (csúcserték)
meas	mért mennyiség
min	minimális érték
mix	a levegő moláris tömege
out	kimenő mennyiség
part	részleges mennyiség
PDP	térfogat-kiszorításos szivattyú
raw	hígítatlan kipufogógáz
ref	referenciamennyiség
rev	fordulatszám
sat	telített állapot
slip	a térfogat-kiszorításos szivattyú csúszása
smpl	mintavétel



	Mennyiség
span	a mérőtartomány terjedelme
SSV	szubszonikus légtorok
std	szabványos mennyiség
test	vizsgálati mennyiség
total	összmennyiség
uncor	nem korrigált mennyiség
vac	mennyiség vákuumban
weight	kalibrálósúly
wet	nedves mennyiség
zero	zérus mennyiség

### 3.2. A kémiai egyenletben használt jelölések

$x_{dil/exh}$  = a hígító gáz vagy a levegőfelesleg mennyisége / a kipufogógáz mólszáma

$x_{H_2Oexh}$  = a kipufogógázban lévő víz mennyisége / a kipufogógáz mólszáma

$x_{Ccombdry}$  = a szén mennyisége a kipufogógázban lévő tüzelőanyagban / a száraz kipufogógáz mólszáma

$x_{H_2Oexhdry}$  = a víz mennyisége a kipufogógázban / a száraz kipufogógáz száraz mólszáma

$x_{prod/intdry}$  = a száraz sztöchiometriai termékek mennyisége / a beszívott levegő száraz mólszáma

$x_{dil/exhdry}$  = a hígító gáz és/vagy a levegőfelesleg mennyisége / a száraz kipufogógáz mólszáma

$x_{int/exhdry}$  = a tényleges égéstermék létrehozásához szükséges beszívott levegő mennyisége / a száraz (hígítatlan vagy hígított) kipufogógáz mólszáma

$x_{raw/exhdry}$  = a levegőfelesleg nélküli hígítatlan kipufogógáz mennyisége / a száraz (hígítatlan vagy hígított) kipufogógáz mólszáma

$x_{O_2intdry}$  = az  $O_2$  mennyisége a beszívott levegőben / a száraz beszívott levegő mólszáma

$x_{CO_2intdry}$  = a  $CO_2$  mennyisége a beszívott levegőben / a száraz beszívott levegő mólszáma

$x_{H_2Ointdry}$  = a  $H_2O$  mennyisége a beszívott levegőben / a száraz beszívott levegő mólszáma

$x_{CO_2int}$  = a  $CO_2$  mennyisége a beszívott levegőben / a beszívott levegő mólszáma

$x_{CO_2dil}$  = a  $CO_2$  mennyisége a hígító gázban / a hígító gáz mólszáma

$x_{CO_2dildry}$  = a  $CO_2$  mennyisége a hígító gázban / a száraz hígító gáz mólszáma

$x_{H_2Odildry}$  = a  $H_2O$  mennyisége a hígító gázban / a száraz hígító gáz mólszáma

$x_{H_2Odil}$  = a  $H_2O$  mennyisége a hígító gázban / a hígító gáz mólszáma

$x_{[emission]meas}$  = a mintában található kibocsátásnak a megfelelő gázelemző készüléknél mért mennyisége

$x_{[emission]dry}$  = a kibocsátás mennyisége / a száraz minta száraz mólszáma

$x_{H_2O[emission]meas}$  = a mintában lévő víz mennyisége a kibocsátás észlelésének helyén

$x_{H_2Oint}$  = a beszívott levegőben lévő víz mennyisége a beszívott levegő páratartalmának mérése alapján

## 3.3. Alapvető paraméterek és összefüggések

## 3.3.1. Száraz levegő és kémiai anyagok

E szakasz a következő értékeket használja a száraz levegő összetételének tekintetében:

$$x_{\text{O}_2\text{airdry}} = 0,209445 \text{ mol/mol}$$

$$x_{\text{Arairdry}} = 0,00934 \text{ mol/mol}$$

$$x_{\text{N}_2\text{airdry}} = 0,78084 \text{ mol/mol}$$

$$x_{\text{CO}_2\text{airdry}} = 375 \text{ } \mu\text{mol/mol}$$

E szakasz a következő moláris tömegeket vagy tényleges moláris tömegeket használja kémiai anyagok tekintetében:

$$M_{\text{air}} = 28,96559 \text{ g/mol (száraz levegő)}$$

$$M_{\text{Ar}} = 39,948 \text{ g/mol (argon)}$$

$$M_{\text{C}} = 12,0107 \text{ g/mol (szén)}$$

$$M_{\text{CO}} = 28,0101 \text{ g/mol (szén-monoxid)}$$

$$M_{\text{CO}_2} = 44,0095 \text{ g/mol (szén-dioxid)}$$

$$M_{\text{H}} = 1,00794 \text{ g/mol (atomos hidrogén)}$$

$$M_{\text{H}_2} = 2,01588 \text{ g/mol (molekuláris hidrogén)}$$

$$M_{\text{H}_2\text{O}} = 18,01528 \text{ g/mol (víz)}$$

$$M_{\text{He}} = 4,002602 \text{ g/mol (hélium)}$$

$$M_{\text{N}} = 14,0067 \text{ g/mol (atomos nitrogén)}$$

$$M_{\text{N}_2} = 28,0134 \text{ g/mol (molekuláris nitrogén)}$$

$$M_{\text{NO}_x} = 46,0055 \text{ g/mol (nitrogén-oxidok (*))}$$

$$M_{\text{O}} = 15,9994 \text{ g/mol (atomos oxigén)}$$

$$M_{\text{O}_2} = 31,9988 \text{ g/mol (molekuláris oxigén)}$$

$$M_{\text{C}_3\text{H}_8} = 44,09562 \text{ g/mol (propán)}$$

$$M_{\text{S}} = 32,065 \text{ g/mol (kén)}$$

$$M_{\text{HC}} = 13,875389 \text{ g/mol (összes szénhidrogén (**))}$$

(\*\*) A szénhidrogén tényleges moláris tömegét az 1,85 értékű  $\alpha$  atomos hidrogén-szén arány határozza meg;

(\*) Az NO<sub>x</sub> tényleges moláris tömegét a nitrogén-dioxid (NO<sub>2</sub>) moláris tömege határozza meg.

E szakasz a következő R moláris gázállandót alkalmazza az ideális gázokra vonatkozóan:

$$R = 8,314472 \text{ J/(mol} \cdot \text{K)}$$

E szakasz a fajhők következő  $\gamma \text{ [J/(kg} \cdot \text{K)]/[J/(kg} \cdot \text{K)]}$  arányait alkalmazza a hígító levegőre és a hígított kipufogógázra:

$$\gamma_{\text{air}} = 1,399 \text{ (a fajhők aránya a beszívott levegőre vagy a hígító levegőre vonatkozóan)}$$

$$\gamma_{\text{dil}} = 1,399 \text{ (a fajhők aránya a hígított kipufogógázra vonatkozóan)}$$

$$\gamma_{\text{exh}} = 1,385 \text{ (a fajhők aránya a hígítatlan kipufogógázra vonatkozóan)}$$

## 3.3.2. Nedves levegő

E szakasz az ideális gázban lévő víz mennyiségének kiszámítási módját adja meg.

## 3.3.2.1. A víz gőznyomása

A víz gőznyomását, a  $p_{\text{H}_2\text{O}}$ -t [kPa] egy adott telítési hőmérséklet, a  $T_{\text{sat}}$  [K] mellett a (7-77) vagy a (7-78) egyenlettel kell kiszámítani:

a) A 0–100 °C közötti környezeti hőmérséklet mellett végzett páratartalom-mérések és a – 50–0 °C közötti környezeti hőmérséklet mellett, túlhűtött vízen végzett páratartalom-mérések esetén:

$$\log_{10}(p_{\text{H}_2\text{O}}) = 10,79574 \cdot \left(1 - \frac{273,16}{T_{\text{sat}}}\right) - 5,02800 \cdot \log_{10}\left(\frac{T_{\text{sat}}}{273,16}\right) + 1,50475 \cdot 10^{-4} \cdot (1 - 10^{-8,2969 \cdot \left(\frac{T_{\text{sat}}}{273,16} - 1\right)}) + 0,42873 \cdot 10^{-3} \cdot (10^{4,76955 \cdot \left(1 - \frac{273,16}{T_{\text{sat}}}\right) - 1}) - 0,2138602 \quad (7-77)$$

Ahol:

$p_{\text{H}_2\text{O}}$  = a víz gőznyomása az adott telítési hőmérséklet mellett [kPa]

$T_{\text{sat}}$  = a víz telítési hőmérséklete a mérési körülmények között [K]

b) A – 100–0 °C közötti környezeti hőmérséklet mellett, jégen végzett páratartalom-mérések esetén:

$$\log_{10}(p_{\text{H}_2\text{O}}) = -9,096853 \cdot \left(\frac{273,16}{T_{\text{sat}}} - 1\right) - 3,566506 \cdot \log_{10}\left(\frac{273,16}{T_{\text{sat}}}\right) + 0,876812 \cdot \left(1 - \frac{T_{\text{sat}}}{273,16}\right) - 0,2138602 \quad (7-78)$$

Ahol:

$T_{\text{sat}}$  = a víz telítési hőmérséklete a mérési körülmények között [K]

## 3.3.2.2. Harmatpont

Ha a páratartalmat a harmatpont mérésével állapítják meg, az ideális gáz víztartalmát, az  $x_{\text{H}_2\text{O}}$ -t [mol/mol] [mol/mol] a (7-79) egyenlettel kell kiszámítani:

$$x_{\text{H}_2\text{O}} = \frac{p_{\text{H}_2\text{O}}}{p_{\text{abs}}} \quad (7-79)$$

Ahol:

$x_{\text{H}_2\text{O}}$  = az ideális gáz víztartalma [mol/mol]

$p_{\text{H}_2\text{O}}$  = a víz gőznyomása a mért harmatponton,  $T_{\text{sat}} = T_{\text{dew}}$  [kPa]

$p_{\text{abs}}$  = nedves statikus abszolút nyomás a harmatpont mérésének helyén [kPa]

## 3.3.2.3. Relatív páratartalom

Ha a páratartalmat a relatív páratartalom, az RH % mérésével állapítják meg, az ideális gáz víztartalmát, az  $x_{\text{H}_2\text{O}}$ -t [mol/mol] a (7-80) egyenlettel kell kiszámítani:

$$x_{\text{H}_2\text{O}} = \frac{\text{RH}\%}{100} \cdot \frac{\text{RH}\%}{100} \cdot \frac{p_{\text{H}_2\text{O}}}{p_{\text{abs}}} \quad (7-80)$$

Ahol:

RH % = relatív páratartalom [ %]

$p_{\text{H}_2\text{O}}$  = a víz gőznyomása 100 % relatív páratartalom mellett, a relatív páratartalom mérésének helyén,  $T_{\text{sat}} = T_{\text{amb}}$  [kPa]

$p_{\text{abs}}$  = nedves statikus abszolút nyomás a relatív páratartalom mérésének helyén [kPa]

### 3.3.2.4. A harmatpont meghatározása a relatív páratartalom és a száraz léghőmérséklet alapján

Ha a páratartalmat a relatív páratartalom, az RH % mérésével állapítják meg, a harmatpont, a  $T_{\text{dew}}$  értékét az RH % és a száraz léghőmérséklet alapján kell meghatározni a (7-81) egyenlettel:

$$T_{\text{dew}} = \frac{2,0798233 \cdot 10^2 - 2,0156028 \cdot 10^1 \cdot \ln(p_{\text{H}_2\text{O}}) + 4,6778925 \cdot 10^{-1} \cdot \ln(p_{\text{H}_2\text{O}})^2 - 9,2288067 \cdot 10^{-6} \cdot \ln(p_{\text{H}_2\text{O}})^3}{1 - 1,3319669 \cdot 10^{-1} \cdot \ln(p_{\text{H}_2\text{O}}) + 5,6577518 \cdot 10^{-3} \cdot \ln(p_{\text{H}_2\text{O}}^2) - 7,517286510 \cdot 10^{-5} \ln(p_{\text{H}_2\text{O}}^3)} \quad (7-81)$$

ahol:

$p_{\text{H}_2\text{O}}$  = a relatív páratartalomhoz igazított vízgőznyomás a relatív páratartalom mérésének helyén,  $T_{\text{sat}} = T_{\text{amb}}$

$T_{\text{dew}}$  = a relatív páratartalom és a száraz léghőmérséklet alapján meghatározott harmatpont

### 3.3.3. A tüzelőanyag tulajdonságai

A tüzelőanyag általános kémiai képlete:  $\text{CH}_\alpha\text{O}_\beta\text{S}_\gamma\text{N}_\delta$ , ahol  $\alpha$  az atomos hidrogén-szén arányt (H/C),  $\beta$  az atomos oxigén-szén arányt (O/C),  $\gamma$  az atomos kén-szén arányt (S/C) és  $\delta$  az atomos nitrogén-szén arányt (N/C) jelenti. Ezen képlet alapján kiszámítható a tüzelőanyag széntartalmának  $w_c$  tömeghányada. Dízel esetében az egyszerű  $\text{CH}_\alpha\text{O}_\beta$  képletet lehet alkalmazni. A tüzelőanyag összetételére vonatkozó alapértelmezett értékek levezethetők a 7.3. táblázatból:

#### 7.3. táblázat:

**Alapértelmezett értékek az  $\alpha$  atomos hidrogén-szén arányra, a  $\beta$  atomos oxigén-szén arányra, a  $\gamma$  atomos kén-szén arányra, a  $\delta$  atomos nitrogén-szén arányra és a tüzelőanyag széntartalmának  $w_c$  tömeghányadára vonatkozóan dízel tüzelőanyagok esetében**

Tüzelőanyag	Atomos hidrogén-, oxigén-, kén- és nitrogén-szén arány $\text{CH}_\alpha\text{O}_\beta\text{S}_\gamma\text{N}_\delta$	A szén tömegkoncentrációja, $w_c$ [g/g]
Dízelolaj (nem közúti használatú gázolaj)	$\text{CH}_{1,80}\text{O}_0\text{S}_0\text{N}_0$	0,869
Etanol erre kialakított kompressziós gyújtású motorokhoz (ED95)	$\text{CH}_{2,92}\text{O}_{0,46}\text{S}_0\text{N}_0$	0,538
Benzin (E10)	$\text{CH}_{1,92}\text{O}_{0,03}\text{S}_0\text{N}_0$	0,833
Benzin (E0)	$\text{CH}_{1,85}\text{O}_0\text{S}_0\text{N}_0$	0,866
Etanol (E85)	$\text{CH}_{2,73}\text{O}_{0,36}\text{S}_0\text{N}_0$	0,576
LPG	$\text{CH}_{2,64}\text{O}_0\text{S}_0\text{N}_0$	0,819
Földgáz/biométán	$\text{CH}_{3,78}\text{O}_{0,016}\text{S}_0\text{N}_0$	0,747

#### 3.3.3.1. A szén tömegkoncentrációjának ( $w_c$ ) kiszámítása

A 7.3. táblázatban szereplő alapértelmezett értékek helyett vagy a használt referencia-tüzelőanyagra vonatkozó alapértelmezett érték hiányában a tüzelőanyag széntartalmának  $w_c$  tömeghányada a (7-82) egyenlettel számítható ki a mért tüzelőanyag-jellemzőkből. Az  $\alpha$  és a  $\beta$  értékét meg kell határozni a tüzelőanyagra vonatkozóan, és minden esetben be kell illeszteni az egyenletbe, de a  $\gamma$  és a  $\delta$  lehet nulla, ha a 7.3. táblázat vonatkozó sorában nulla az értéke:

$$w_c = \frac{1 \cdot M_c}{M_c + \alpha \cdot M_H + \beta M_o + \gamma \cdot M_s + \delta M_N} \quad (7-82)$$

ahol:

$M_C$  = a szén moláris tömege.

$\alpha$  = a felhasznált tüzelőanyag-keverék atomos hidrogén-szén aránya a moláris fogyasztással súlyozva.

$M_H$  = a hidrogén moláris tömege.

$\beta$  = a felhasznált tüzelőanyag-keverék atomos oxigén-szén aránya a moláris fogyasztással súlyozva.

$M_O$  = az oxigén moláris tömege.

$\gamma$  = a felhasznált tüzelőanyag-keverék atomos kén-szén aránya a moláris fogyasztással súlyozva.

$M_S$  = a kén moláris tömege.

$\delta$  = a felhasznált képletű tüzelőanyag-keverék atomos nitrogén-szén aránya a moláris fogyasztással súlyozva.

$M_N$  = a nitrogén moláris tömege.

### 3.3.4. A teljes szénhidrogén-koncentráció kezdeti szennyezettségi korrekciója

A szénhidrogén méréséhez az  $x_{\text{THC}[\text{THC-FID}]}$  értékét a VI. melléklet 7.3.1.2. pontjában szereplő, összes szénhidrogénre vonatkozó kezdeti szennyezettségi koncentrációval,  $x_{\text{THC}[\text{THC-FID}]_{\text{init}}}$ -tel kell kiszámítani a (7-83) egyenlettel:

$$x_{\text{THC}[\text{THC-FID}]_{\text{cor}}} = x_{\text{THC}[\text{THC-FID}]_{\text{uncorr}}} - x_{\text{THC}[\text{THC-FID}]_{\text{init}}} \quad (7-83)$$

Ahol:

$x_{\text{THC}[\text{THC-FID}]_{\text{cor}}}$  = az összes szénhidrogén koncentrációja, a szennyezettséggel korrigálva [mol/mol]

$x_{\text{THC}[\text{THC-FID}]_{\text{uncorr}}}$  = az összes szénhidrogén koncentrációja korrekció nélkül [mol/mol]

$x_{\text{THC}[\text{THC-FID}]_{\text{init}}}$  = az összes szénhidrogén kezdeti szennyezettségi koncentrációja [mol/mol]

### 3.3.5. Az áramlással súlyozott átlagos koncentráció

E szakasz egyes pontjainál szükség lehet az áramlással súlyozott átlagos koncentráció kiszámítására annak érdekében, hogy bizonyos előírások alkalmazhatóságát meg lehessen állapítani. Az áramlással súlyozott átlag egy adott mennyiségnek a vonatkozó áramlási sebességgel arányosan történő lemérése után megállapított átlaga. Ha például egy gáz koncentrációját folyamatosan mérik a motor hígítatlan kipufogógázában, a gáz áramlással súlyozott átlagos koncentrációját a következőképp lehet kiszámítani: össze kell adni a rögzített koncentrációk és a vonatkozó moláris áramlási sebességek szorzatait, majd elosztani a rögzített áramlási sebességek értékének összegével. Egy további példa az állandó térfogatú mintavételi rendszerben lévő zsákos koncentráció, ami azonos az áramlással súlyozott átlagos koncentrációval, mivel az állandó térfogatú mintavételi rendszer maga végzi a zsákos koncentráció áramlással való súlyozását. Egy kibocsátás adott áramlással súlyozott átlagos koncentrációja a normál értéken már előre látható lehet a hasonló motorokkal vagy hasonló rendszerrel és műszerekkel végzett korábbi vizsgálatok alapján.

## 3.4. A tüzelőanyag, a beszívott levegő és a kipufogógáz kémiai egyenlete

### 3.4.1. Általános rendelkezések

A tüzelőanyag, a beszívott levegő és a kipufogógáz kémiai egyenletének segítségével kiszámíthatók az anyagáramok, az anyagáramokban található víz mennyisége és az anyagáramok összetevőinek nedves koncentrációja. Amennyiben a tüzelőanyag, a beszívott levegő vagy a kipufogógáz átfolyási sebességéből legalább egy ismert, a másik kettő kémiai egyenletek révén kiszámítható. Például a kémiai egyenletek és a beszívott levegő vagy a tüzelőanyag áramlási sebességének ismeretében meghatározható a hígítatlan kipufogógáz áramlási sebessége.

## 3.4.2. Kémiai egyenleteket igénylő eljárások

A következők meghatározásához kémiai egyenletek használata szükséges:

- $x_{\text{H}_2\text{Oexh}}$ , a hígítatlan vagy hígított kipufogógáz-áramban található víz mennyisége, amennyiben a mintavételi rendszer által eltávolított víz korrekciójára szolgáló vízmennyiség mérésére nem kerül sor;
- $x_{\text{dil/exh}}$ , a hígított kipufogógázban található hígító levegő áramlással súlyozott átlagos hányada, amennyiben a háttérkibocsátások korrekciójára szolgáló hígítólevegő-árammérésre nem kerül sor. Fontos megjegyezni, hogy amennyiben e célból kémiai egyenletek használatára kerül sor, a kipufogógázt mindenképpen sztöchiometriainak kell tekinteni, akkor is, ha valójában nem az.

## 3.4.3. A kémiai egyenleteknél használandó eljárás

A kémiai egyenleteknél használt számítások egy iterációs eljárást igénylő egyenletrendszerből állnak. Meg kell becsülni legfeljebb három mennyiség kezdeti értékét:  $x_{\text{H}_2\text{Oexh}}$ -t, a mért anyagáramban található víz mennyiségét,  $x_{\text{dil/exh}}$ -t, a hígított kipufogógázban található hígító levegő (vagy a hígítatlan kipufogógázban található levegőfelesleg) hányadát, és  $x_{\text{Ccombdry}}$ -t, a termékek egyes szénszám alapú mennyiségének a száraz alapon mért anyagáram egy móljára eső részét. A kémiai egyenletben használhatók az égési levegő páratartalmának és a hígító levegő páratartalmának idővel súlyozott átlagai, amennyiben az égési levegő és a hígító levegő páratartalma  $\pm 0,0025$  mol/mol-os tűréssel a vonatkozó átlagértéken belül marad a vizsgálati intervallum során. Valamennyi  $x$  kibocsátási koncentrációra és  $x_{\text{H}_2\text{Oexh}}$  vízmennyiségre vonatkozóan meg kell határozni a teljesen száraz koncentrációt,  $x_{\text{dry}}$ -t és  $x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}}$ -t. Szintén szükség van az  $\alpha$ , atomos hidrogén-szén arányra, a  $\beta$  atomos oxigén-szén arányra és a tüzelőanyag széntartalmának  $w_C$  tömeghányadára. A vizsgálathoz használt tüzelőanyagnál az  $\alpha$ -t és a  $\beta$ -t vagy a 7.3. táblázatban megadott alapértelmezett értékeket lehet használni.

A kémiai egyenlet felírásához a következő lépéseket kell végrehajtani:

- A koncentrációk mért értékét, például az  $x_{\text{CO}_2\text{meas}}$ -t, az  $x_{\text{NOmeas}}$ -t és az  $x_{\text{H}_2\text{Oint}}$ -et száraz koncentrációkká kell alakítani oly módon, hogy elosztjuk őket az adott mérésnél jelen lévő vízmennyiség 1-ből kivont értékével, így például a következőket kapjuk:  $x_{\text{H}_2\text{OxCO}_2\text{meas}}$ ,  $x_{\text{H}_2\text{OxNOmeas}}$  és  $x_{\text{H}_2\text{Oint}}$ . Amennyiben a valamelyik „nedves” mérésnél jelen lévő víz mennyisége megegyezik az  $x_{\text{H}_2\text{Oexh}}$ -val, a kipufogógáz-áramban jelen lévő víz ismeretlen mennyiségével, az adott értéket az egyenletrendszer segítségével, iterációs eljárással kell meghatározni. Ha csak az  $\text{NO}_x$ -et méri meg, nem pedig külön az  $\text{NO}$ -t és az  $\text{NO}_2$ -t, a kémiai egyenletekhez a helyes műszaki gyakorlat alapján meg kell becsülni a teljes  $\text{NO}_x$  koncentrációnak  $\text{NO}$ -ból és  $\text{NO}_2$ -ből álló részét. Az  $\text{NO}_x$  moláris koncentrációjához az  $x_{\text{NOx}}$ -hez megfelelő becslés a 75 %-os  $\text{NO}$  és a 25 %-os  $\text{NO}_2$  arány. Az  $\text{NO}_2$ -t tároló utókezelő rendszerekhez az  $x_{\text{NOx}}$ -re vonatkozóan megfelelő becslés a 25 %-os  $\text{NO}$  és a 75 %-os  $\text{NO}_2$  arány. Az  $\text{NO}_x$  kibocsátások tömegének kiszámításához valamennyi  $\text{NO}_x$  anyag tényleges moláris tömege esetében az  $\text{NO}_2$  moláris tömegét kell használni, tekintet nélkül az  $\text{NO}_x$  tényleges  $\text{NO}_2$  hányadára;
- Az e pont d) alpontjában szereplő (7-82)–(7-99) egyenleteket be kell táplálni egy számítógépes programba, és ily módon, iterációs eljárással kell meghatározni az  $x_{\text{H}_2\text{Oexh}}$ ,  $x_{\text{Ccombdry}}$  és az  $x_{\text{dil/exh}}$  értékét. Az  $x_{\text{H}_2\text{Oexh}}$ ,  $x_{\text{Ccombdry}}$  és  $x_{\text{dil/exh}}$  kezdeti értékét a helyes műszaki gyakorlat alapján kell megbecsülni. A kezdeti vízmennyiség becslésénél ajánlott a beszívott levegőben vagy a hígító levegőben található víz mennyiségének körülbelül kétszeresét venni. Az  $x_{\text{Ccombdry}}$  kezdeti értékének becslésénél ajánlott a  $\text{CO}_2$ , a  $\text{CO}$  és az összes szénhidrogén mért értékének összegét venni. Az  $x_{\text{dil}}$  kezdeti értékének becslésénél ajánlott 0,75 és 0,95 közötti értéket, például 0,8-at venni. Az egyenletrendszer értékeinél addig kell alkalmazni az iterációs eljárást, amíg valamennyi legutóbb frissített becslés legfeljebb  $\pm 1$  %-os eltérést nem mutat a legutóbb kiszámított vonatkozó értékhez képest;
- Az e pont d) bekezdésében szereplő egyenletrendszer a következő jelöléseket és indexeket használja, amelyeknél az  $x$  mértékegysége mol/mol:

Jel	Leírás
$x_{\text{dil/exh}}$	A hígított gáz vagy levegőfelesleg mennyisége / a kipufogógáz mólszáma
$x_{\text{H}_2\text{Oexh}}$	A $\text{H}_2\text{O}$ mennyisége a kipufogógázban / a kipufogógáz mólszáma
$x_{\text{Ccombdry}}$	A szén mennyisége a kipufogógázban lévő tüzelőanyagban / a száraz kipufogógáz mólszáma
$x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}}$	A víz mennyisége a kipufogógázban / a száraz kipufogógáz száraz mólszáma

Jel	Leírás
$x_{\text{prod/intdry}}$	A száraz sztöchiometriai termékek mennyisége / a beszívott levegő száraz mólszáma
$x_{\text{dil/exhdry}}$	A gáz és/vagy levegőfelesleg mennyisége / a száraz kipufogógáz mólszáma
$x_{\text{int/exhdry}}$	A tényleges égéstermék létrehozásához szükséges beszívott levegő mennyisége / a száraz (hígítatlan vagy hígított) kipufogógáz mólszáma
$x_{\text{raw/exhdry}}$	A levegőfelesleg nélküli hígítatlan kipufogógáz mennyisége / a száraz (hígítatlan vagy hígított) kipufogógáz mólszáma
$x_{\text{O2intdry}}$	A beszívott levegő $\text{O}_2$ tartalma / a beszívott levegő mólszáma; becslésként $x_{\text{O2intdry}} = 0,209445$ mol/mol használható
$x_{\text{CO2intdry}}$	A $\text{CO}_2$ mennyisége a beszívott levegőben / a száraz beszívott levegő mólszáma. $x_{\text{CO2intdry}} = 375$ $\mu\text{mol/mol}$ használható, de ajánlott megmérni a tényleges koncentrációt
$x_{\text{H2Ointdry}}$	A $\text{H}_2\text{O}$ mennyisége a beszívott levegőben / a száraz beszívott levegő mólszáma
$x_{\text{CO2int}}$	A $\text{CO}_2$ mennyisége a beszívott levegőben / a beszívott levegő mólszáma
$x_{\text{CO2dil}}$	A $\text{CO}_2$ mennyisége a hígítógázban / a hígító gáz mólszáma
$x_{\text{CO2dildry}}$	A $\text{CO}_2$ mennyisége a hígítógázban / a száraz hígító gáz mólszáma. Ha a hígításhoz levegőt használnak, $x_{\text{CO2dildry}} = 375$ $\mu\text{mol/mol}$ használható, de ajánlott megmérni a tényleges koncentrációt a beszívott levegőben
$x_{\text{H2Odildry}}$	A $\text{H}_2\text{O}$ mennyisége a hígítógázban / a száraz hígító gáz mólszáma
$x_{\text{H2Odil}}$	A $\text{H}_2\text{O}$ mennyisége a hígítógázban / a hígító gáz mólszáma
$x_{\text{[emission]meas}}$	A mintában található kibocsátásnak a megfelelő gázelemző készüléknél mért mennyisége
$x_{\text{[emission]dry}}$	A kibocsátás mennyisége / a száraz minta száraz mólszáma
$x_{\text{H2O[emission]meas}}$	A mintában lévő víz mennyisége a kibocsátás észlelésének helyén Ezeket az értékeket a 9.3.2.3.1. pontnak megfelelően kell megmérni vagy megbecsülni.
$x_{\text{H2Oint}}$	A beszívott levegőben lévő víz mennyisége a beszívott levegő páratartalmának mérése alapján
$K_{\text{H2Ogas}}$	A víz-gáz reakció egyensúlyi együtthatója. 3,5, de a helyes műszaki megítélés alapján más érték is kiszámítható.
$\alpha$	A felhasznált, $(\text{CH}_a\text{O}_b)$ képletű tüzelőanyag-keverék atomos hidrogén-szén aránya a moláris fogyasztással súlyozva
$\beta$	A felhasznált, $(\text{CH}_a\text{O}_b)$ képletű tüzelőanyag-keverék atomos oxigén-szén aránya a moláris fogyasztással súlyozva

d) Az  $x_{\text{dil/exh}}$ , az  $x_{\text{H}_2\text{Oexh}}$  és az  $x_{\text{Ccombdry}}$  értékének kiszámításához a következő egyenleteket [(7-84)–(7-101)] kell megoldani iterációs eljárással:

$$x_{\text{dil/exh}} = 1 - \frac{x_{\text{raw/exhdry}}}{1 + x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}}} \quad (7-84)$$

$$x_{\text{H}_2\text{Oexh}} = \frac{x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}}}{1 + x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}}} \quad (7-85)$$

$$x_{\text{Ccombdry}} = x_{\text{CO}_2\text{dry}} + x_{\text{COdry}} + x_{\text{THCdry}} - x_{\text{CO}_2\text{dil}} \cdot x_{\text{dil/exhdry}} - x_{\text{CO}_2\text{int}} \cdot x_{\text{int/exhdry}} \quad (7-86)$$

$$x_{\text{H}_2\text{dry}} = \frac{x_{\text{COdry}} \cdot (x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}} - x_{\text{H}_2\text{Odil}} \cdot x_{\text{dil/exhdry}})}{K_{\text{H}_2\text{Ogas}} \cdot (x_{\text{CO}_2\text{dry}} - x_{\text{CO}_2\text{dil}} \cdot x_{\text{dil/exhdry}})} \quad (7-87)$$

$$x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}} = \frac{\alpha}{2} (x_{\text{Ccombdry}} - x_{\text{THCdry}}) + x_{\text{H}_2\text{Odil}} \cdot x_{\text{dil/exhdry}} + x_{\text{H}_2\text{Oint}} \cdot x_{\text{int/exhdry}} - x_{\text{H}_2\text{dry}} \quad (7-88)$$

$$x_{\text{dil/exhdry}} = \frac{x_{\text{dil/exh}}}{1 - x_{\text{H}_2\text{Oexh}}} \quad (7-89)$$

$$x_{\text{int/exhdry}} = \frac{1}{2 \cdot x_{\text{O}_2\text{int}}} \left[ \left( \frac{\alpha}{2} - \beta + 2 + 2\gamma \right) (x_{\text{Ccombdry}} - x_{\text{THCdry}}) - (x_{\text{COdry}} - x_{\text{NOdry}} - 2x_{\text{NO}_2\text{dry}} + x_{\text{H}_2\text{dry}}) \right] \quad (7-90)$$

$$x_{\text{raw/exhdry}} = \frac{1}{2} \left[ \left( \frac{\alpha}{2} + \beta + \delta \right) (x_{\text{Ccombdry}} - x_{\text{THCdry}}) + (2x_{\text{THCdry}} + x_{\text{COdry}} - x_{\text{NO}_2\text{dry}} + x_{\text{H}_2\text{dry}}) \right] + x_{\text{int/exhdry}} \quad (7-91)$$

$$x_{\text{O}_2\text{int}} = \frac{0,209820 - x_{\text{CO}_2\text{intdry}}}{1 + x_{\text{H}_2\text{Ointdry}}} \quad (7-92)$$

$$x_{\text{CO}_2\text{int}} = \frac{x_{\text{CO}_2\text{intdry}}}{1 + x_{\text{H}_2\text{Ointdry}}} \quad (7-93)$$

$$x_{\text{H}_2\text{Ointdry}} = \frac{x_{\text{H}_2\text{Oint}}}{1 - x_{\text{H}_2\text{Oint}}} \quad (7-94)$$

$$x_{\text{CO}_2\text{dil}} = \frac{x_{\text{CO}_2\text{dildry}}}{1 + x_{\text{H}_2\text{Odildry}}} \quad (7-95)$$

$$x_{\text{H}_2\text{Odildry}} = \frac{x_{\text{H}_2\text{Odil}}}{1 - x_{\text{H}_2\text{Odil}}} \quad (7-96)$$

$$x_{\text{COdry}} = \frac{x_{\text{COmeas}}}{1 - x_{\text{H}_2\text{OCOmeas}}} \quad (7-97)$$

$$x_{\text{CO}_2\text{dry}} = \frac{x_{\text{CO}_2\text{meas}}}{1 - x_{\text{H}_2\text{OCO}_2\text{meas}}} \quad (7-98)$$

$$x_{\text{NOdry}} = \frac{x_{\text{NOmeas}}}{1 - x_{\text{H}_2\text{ONOmeas}}} \quad (7-99)$$

$$x_{\text{NO}_2\text{dry}} = \frac{x_{\text{NO}_2\text{meas}}}{1 - x_{\text{H}_2\text{ONO}_2\text{meas}}} \quad (7-100)$$

$$x_{\text{THCdry}} = \frac{x_{\text{THCmeas}}}{1 - x_{\text{H}_2\text{OTHCmeas}}} \quad (7-101)$$

A kémiai egyenlet végén a moláris átfolyási sebességet kapjuk a 3.5.3. és 3.6.3. pontnak megfelelően.



3.4.4. Az NO<sub>x</sub> helyesbítése a páratartalomra

Valamennyi NO<sub>x</sub>-koncentrációt, a hígító levegő háttér-koncentrációját is beleértve, korrigálni kell a beszívott levegő páratartalmával a (7-102) vagy a (7-103) egyenlet szerint:

a) Kompressziós gyújtású motorok esetében:

$$x_{\text{NOxcor}} = x_{\text{NOxuncor}} \cdot (9,953 \cdot x_{\text{H}_2\text{O}} + 0,832) \quad (7-102)$$

b) Szikragyújtású motorok esetében:

$$x_{\text{NOxcor}} = x_{\text{NOxuncor}} \cdot (18,840 \cdot x_{\text{H}_2\text{O}} + 0,68094) \quad (7-103)$$

Ahol:

$x_{\text{NOxuncor}}$  = az NO<sub>x</sub> korrekció nélküli moláris koncentrációja a kipufogógázban [μmol/mol]

$x_{\text{H}_2\text{O}}$  = a beszívott levegő víztartalma [mol/mol]

## 3.5. Hígítatlan gáz-halmazállapotú kibocsátások

## 3.5.1. A gáz-halmazállapotú kibocsátások tömege

Az  $m_{\text{gas}}$  [g/vizsgálat], azaz a gáz-halmazállapotú kibocsátás vizsgálatonkénti teljes tömegének kiszámításához a gáz-halmazállapotú kibocsátás moláris koncentrációját meg kell szorozni a hozzá tartozó moláris anyagárammal és a kipufogógáz moláris tömegével, majd integrálni kell a vizsgálati ciklus során [(7-104) egyenlet]):

$$m_{\text{gas}} = M_{\text{gas}} \cdot \int \dot{n}_{\text{exh}} \cdot x_{\text{gas}} \cdot dt \quad (7-104)$$

Ahol:

$M_{\text{gas}}$  = az általános gáz-halmazállapotú kibocsátás moláris tömege [g/mol]

$\dot{n}_{\text{exh}}$  = a kipufogógáz pillanatnyi moláris átfolyási sebessége nedves alapon [mol/s]

$x_{\text{gas}}$  = a gáz pillanatnyi általános moláris koncentrációja nedves alapon [mol/mol]

$t$  = idő [s]

Mivel a (7-104) egyenletnél numerikus integrálást kell végezni, az egyenletet át kell alakítani a (7-105) egyenletben:

$$m_{\text{gas}} = M_{\text{gas}} \cdot \int \dot{n}_{\text{exh}} \cdot x_{\text{gas}} \cdot dt \Rightarrow$$

$$m_{\text{gas}} = \frac{1}{f} \cdot M_{\text{gas}} \cdot \sum_{i=1}^N \dot{n}_{\text{exhi}} \cdot x_{\text{gasi}} \quad (7-105)$$

Ahol:

$M_{\text{gas}}$  = az általános kibocsátás moláris tömege [g/mol]

$\dot{n}_{\text{exhi}}$  = a kipufogógáz pillanatnyi moláris átfolyási sebessége nedves alapon [mol/s]

$x_{\text{gasi}}$  = a gáz pillanatnyi általános moláris koncentrációja nedves alapon [mol/mol]

$f$  = adatlekérdezési gyakoriság [Hz]

$N$  = a mérések száma [-]

Az általános egyenletet módosítani lehet az alkalmazott (szakaszos vagy folyamatos mintavételt biztosító) mérési rendszernek megfelelően, illetve az alapján, hogy változó vagy állandó átfolyási sebesség mellett kerül sor a mintavételre.

- a) Folyamatos mintavétel mellett, az alapesetnek számító változó átfolyási sebességnél az  $m_{\text{gas}}$ -t [g/vizsgálat], a gáz-halmazállapotú kibocsátás tömegét a (7-106) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{\text{gas}} = \frac{1}{f} \cdot M_{\text{gas}} \cdot \sum_{i=1}^N \dot{n}_{\text{exhi}} \cdot x_{\text{gasi}} \quad (7-106)$$

Ahol:

$M_{\text{gas}}$  = az általános kibocsátás moláris tömege [g/mol]

$\dot{n}_{\text{exhi}}$  = a kipufogógáz pillanatnyi moláris átfolyási sebessége nedves alapon [mol/s]

$x_{\text{gasi}}$  = a pillanatnyi gáz-halmazállapotú kibocsátás mólfraakciója nedves alapon [mol/mol]

$f$  = adatlekérdezési gyakoriság [Hz]

$N$  = a mérések száma [-]

- b) Szintén folyamatos mintavétel mellett, de a különleges esetnek számító állandó átfolyási sebességnél az  $m_{\text{gas}}$ -t [g/vizsgálat], a gáz-halmazállapotú kibocsátás tömegét a (7-107) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{\text{gas}} = M_{\text{gas}} \cdot \dot{n}_{\text{exh}} \cdot \bar{x}_{\text{gas}} \cdot \Delta t \quad (7-107)$$

Ahol:

$M_{\text{gas}}$  = az általános kibocsátás moláris tömege [g/mol]

$\dot{n}_{\text{exh}}$  = a kipufogógáz moláris átfolyási sebessége nedves alapon [mol/s]

$\bar{x}_{\text{gas}}$  = az átlagos gáz-halmazállapotú kibocsátás mólfraakciója nedves alapon [mol/mol]

$\Delta t$  = a vizsgálati intervallum időtartama

- c) Szakaszos mintavételnél, függetlenül attól, hogy az átfolyási sebesség változó vagy állandó-e, a (7-104) egyenletet a (7-108) egyenlettel lehet egyszerűsíteni:

$$m_{\text{gas}} = \frac{1}{f} \cdot M_{\text{gas}} \cdot \bar{x}_{\text{gas}} \cdot \sum_{i=1}^N \dot{n}_{\text{exhi}} \quad (7-108)$$

Ahol:

$M_{\text{gas}}$  = az általános kibocsátás moláris tömege [g/mol]

$\dot{n}_{\text{exhi}}$  = a kipufogógáz pillanatnyi moláris átfolyási sebessége nedves alapon [mol/s]

$\bar{x}_{\text{gas}}$  = az átlagos gáz-halmazállapotú kibocsátás mólfraakciója nedves alapon [mol/mol]

$f$  = adatlekérdezési gyakoriság [Hz]

$N$  = a mérések száma [-]

### 3.5.2. A koncentrációk átszámítása szárazról nedves alapra

Az e pontban szereplő paraméterek a 3.4.3. pontban kiszámított kémiai egyenlet eredményeiből következnek. A mért anyagáramban lévő gázok száraz és nedves alapon mért moláris koncentrációja, az  $x_{\text{gasdry}}$  és az  $x_{\text{gas}}$  [mol/mol] között a következő összefüggés áll fenn [(7-109) és (7-110) egyenlet]:

$$x_{\text{gasdry}} = \frac{x_{\text{gas}}}{1 - x_{\text{H}_2\text{O}}} \quad (7-109)$$

$$x_{\text{gas}} = \frac{x_{\text{gasdry}}}{1 + x_{\text{H}_2\text{Odry}}} \quad (7-110)$$

ahol:

$x_{\text{H}_2\text{O}}$  = a víz mólfraakciója a mért anyagáramban nedves alapon [mol/mol]

$x_{\text{H}_2\text{Odry}}$  = a víz mólfraakciója a mért anyagáramban száraz alapon [mol/mol]

A gáz-halmazállapotú kibocsátásoknál az  $x$  [mol/mol] általános koncentrációt korrigálni kell az eltávolított vízzel a (7-111) egyenlet szerint:

$$x = x_{\text{[emission]meas}} \left[ \frac{(1 - x_{\text{H}_2\text{Oexh}})}{1 - x_{\text{H}_2\text{O[emission]meas}}} \right] \quad (7-111)$$

Ahol:

$x_{\text{[emission]meas}}$  = a kibocsátás mólfraakciója a mért anyagáramban a mérés helyén [mol/mol]

$x_{\text{H}_2\text{O[emission]meas}}$  = a vízmennyiség mólfraakciója a mért anyagáramban a koncentrációmérés helyén [mol/mol]

$x_{\text{H}_2\text{Oexh}}$  = a vízmennyiség az áramlásmérőnél [mol/mol]

### 3.5.3. A kipufogógáz moláris átfolyási sebessége

A hígítatlan kipufogógáz átfolyási sebességét meg lehet állapítani közvetlenül, méréssel, vagy ki lehet számítani a 3.4.3. pontban meghatározott kémiai egyenlet alapján. A hígítatlan kipufogógáz moláris átfolyási sebességének számítását a beszívott levegő moláris átfolyási sebességének vagy a tüzelőanyag tömegáramának mért értéke alapján kell elvégezni. A hígítatlan kipufogógáz moláris átfolyási sebessége kiszámítható az  $\dot{n}_{\text{exh}}$  kibocsátási mintákból a beszívott levegő moláris átfolyási sebességének ( $\dot{n}_{\text{int}}$ ) vagy a tüzelőanyag tömegáramának mért értéke ( $\dot{m}_{\text{fuel}}$ ) alapján, a 3.4.3. pontban megadott kémiai egyenlettel kiszámított értékek felhasználásával. A 3.4.3. pontban megadott kémiai egyenletet olyan gyakorisággal kell megoldani, amilyen gyakorisággal az  $\dot{n}_{\text{int}}$  vagy az  $\dot{m}_{\text{fuel}}$  frissítése és rögzítése történik.

a) Átfolyási sebesség a forgattyúházban. A hígítatlan kipufogógáz átfolyási sebességét csak akkor lehet  $\dot{n}_{\text{int}}$  vagy  $\dot{m}_{\text{fuel}}$  alapján kiszámítani, ha az alábbi állítások közül legalább egy igaz a forgattyúházból származó kibocsátásra:

- a vizsgált motor olyan zárt forgattyúházas, kibocsátásszabályozó rendszerrel rendelkezik, amely a forgattyúházból származó áramlást visszavezeti a beszívott levegőbe, a beszívott légáram áramlásmérője után;
- a kibocsátásvizsgálat során a nyitott forgattyúházból származó anyagáramot a VI. melléklet 6.10. pontjának megfelelően a kipufogógázba vezetik;
- a nyitott forgattyúházból származó kibocsátásokat és anyagáramot megméri és hozzáadják a fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátások számításaihoz;
- a kibocsátási adatok vagy műszaki elemzés segítségével kimutatható, hogy a nyitott forgattyúházból származó kibocsátások átfolyási sebességének figyelmen kívül hagyása nem befolyásolja hátrányosan a vonatkozó szabványoknak való megfelelést;

b) a moláris átfolyási sebesség kiszámítása a beszívott levegő alapján.

Az  $\dot{n}_{\text{int}}$  alapján a kipufogógáz moláris átfolyási sebességét, az  $\dot{n}_{\text{exh}}$ -t [mol/s] a (7-112) egyenlettel kell kiszámítani:

$$\dot{n}_{\text{exh}} = \frac{\dot{n}_{\text{int}}}{1 + \frac{(x_{\text{int/exhdry}} - x_{\text{raw/exhdry}})}{(1 + x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}})}} \quad (7-112)$$

Ahol:

$\dot{n}_{\text{exh}}$  = a hígítatlan kipufogógáz moláris átfolyási sebessége, amely a kibocsátások mérésének alapja [mol/s]

$\dot{n}_{\text{int}}$  = a beszívott levegő moláris átfolyási sebessége, beleértve a beszívott levegő páratartalmát [mol/s]

- $x_{\text{int/exhdry}}$  = a tényleges égéstermék létrehozásához szükséges beszívott levegő mennyisége / a száraz (hígítatlan vagy hígított) kipufogógáz mólszáma [mol/mol]
- $x_{\text{raw/exhdry}}$  = a levegőfelesleg nélküli hígítatlan kipufogógáz mennyisége / a száraz (hígítatlan vagy hígított) kipufogógáz mólszáma [mol/mol];
- $x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}}$  = a víz mennyisége a kipufogógázban / a száraz kipufogógáz mólszáma [mol/mol]

c) a moláris átfolyási sebesség kiszámítása a tüzelőanyag tömegárama alapján

Az  $\dot{m}_{\text{fuel}}$  alapján a következőképpen kell kiszámítani az  $\dot{n}_{\text{exh}}$ -t [mol/s]:

Laboratóriumi vizsgálat végzésekor ez a számítás csak különálló NRSC és RMC ciklusokhoz használható fel [(7-113) egyenlet]:

$$\dot{n}_{\text{exh}} = \frac{\dot{m}_{\text{fuel}} \cdot (1 + x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}})}{M_{\text{C}} \cdot x_{\text{Ccombdry}}} \quad (7-113)$$

Ahol:

- $\dot{n}_{\text{exh}}$  = a hígítatlan kipufogógáz moláris átfolyási sebessége, amely a kibocsátások mérésének alapja
- $\dot{m}_{\text{fuel}}$  = a tüzelőanyag átfolyási sebessége, beleértve a beszívott levegő páratartalmát [g/s]
- $w_{\text{C}}$  = az adott tüzelőanyag szénre vonatkozó tömeghányada [g/g]
- $x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}}$  = a H<sub>2</sub>O mennyisége / a mért anyagáram száraz mólszáma [mol/mol]
- $M_{\text{C}}$  = a szén moláris tömege, 12,0107 g/mol
- $x_{\text{Ccombdry}}$  = a szén mennyisége a kipufogógázban lévő tüzelőanyagban / a száraz kipufogógáz mólszáma [mol/mol]

d) a kipufogógáz moláris átfolyási sebességének kiszámítása a beszívott levegő mért moláris átfolyási sebessége, a hígított kipufogógáz moláris átfolyási sebessége és a hígítási kémiai egyenlet alapján.

A hígítatlan kipufogógáz moláris átfolyási sebessége ( $\dot{n}_{\text{exh}}$ ) [mol/s] a beszívott levegő moláris átfolyási sebessége ( $\dot{n}_{\text{int}}$ ), a hígított kipufogógáz moláris átfolyási sebessége ( $\dot{n}_{\text{dexh}}$ ) és a 3.4.3. pontban megadott kémiai egyenlettel kiszámított értékek alapján számítható ki. Ügyelni kell arra, hogy a kémiai egyenletnek a hígított kipufogógázok koncentrációján kell alapulnia. A folyamatos áramú számításokhoz a 3.4.3. pontban megadott kémiai egyenletet olyan gyakorisággal kell megoldani, amilyen gyakorisággal az  $\dot{n}_{\text{int}}$  és az  $\dot{n}_{\text{dexh}}$  frissítése és rögzítése történik. Az így kiszámított  $\dot{n}_{\text{dexh}}$  felhasználható a részecskehígítási arány ellenőrzéséhez, valamint a 3.6.1. pont szerinti háttérkorrekcióban a hígító levegő moláris átfolyási sebességének és a hígítatlan kipufogógázban mért anyagokra vonatkozóan a 3.5.1. pont szerinti kibocsátások tömegének kiszámításához.

A hígított kipufogógáz és a beszívott levegő alapján a kipufogógáz moláris átfolyási sebességét, az  $\dot{n}_{\text{exh}}$ -t [mol/s] a következőképpen kell kiszámítani:

$$\dot{n}_{\text{exh}} = (x_{\text{raw/exhdry}} - x_{\text{int/exhdry}}) \cdot (1 - x_{\text{H}_2\text{Oexh}}) \cdot \dot{n}_{\text{dexh}} + \dot{n}_{\text{int}} \quad (7-114)$$

ahol

- $\dot{n}_{\text{exh}}$  = a hígítatlan kipufogógáz moláris átfolyási sebessége, amely a kibocsátások mérésének alapja [mol/s];
- $x_{\text{int/exhdry}}$  = a tényleges égéstermék létrehozásához szükséges beszívott levegő mennyisége / a száraz (hígítatlan vagy hígított) kipufogógáz mólszáma [mol/mol];
- $x_{\text{raw/exhdry}}$  = a levegőfelesleg nélküli hígítatlan kipufogógáz mennyisége / a száraz (hígítatlan vagy hígított) kipufogógáz mólszáma [mol/mol]
- $x_{\text{H}_2\text{Oexh}}$  = a kipufogógázban lévő víz mennyisége / a kipufogógáz mólszáma [mol/mol];

$\dot{n}_{\text{dexh}}$  = a hígított kipufogógáz moláris átfolyási sebessége, amely a kibocsátások mérésének alapja [mol/s];

$\dot{n}_{\text{int}}$  = a beszívott levegő moláris átfolyási sebessége, beleértve a beszívott levegő páratartalmát [mol/s].

### 3.6. Hígított gáz-halmazállapotú kibocsátások

#### 3.6.1. A kibocsátások tömegének kiszámítása és háttérkorrekciója

Az  $m_{\text{gas}}$ -t [g/vizsgálat], a gáz-halmazállapotú kibocsátások tömegét a kibocsátások moláris átfolyási sebességének függvényeként a következőképpen kell kiszámolni:

a) Folyamatos mintavétel, változó átfolyási sebesség esetén a (7-106) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{\text{gas}} = \frac{1}{f} \cdot M_{\text{gas}} \cdot \sum_{i=1}^N \dot{n}_{\text{exhi}} \cdot x_{\text{gasi}} \quad [\text{lásd a (7-106) egyenletet}]$$

Ahol:

$M_{\text{gas}}$  = az általános kibocsátás moláris tömege [g/mol]

$\dot{n}_{\text{exhi}}$  = a kipufogógáz pillanatnyi moláris átfolyási sebessége nedves alapon [mol/s]

$x_{\text{gasi}}$  = a gáz pillanatnyi általános moláris koncentrációja nedves alapon [mol/mol]

$f$  = adatlekérdezési gyakoriság [Hz]

$N$  = a mérések száma [-]

Folyamatos mintavétel, állandó átfolyási sebesség esetén a (7-107) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{\text{gas}} = M_{\text{gas}} \cdot \dot{n}_{\text{exh}} \cdot \bar{x}_{\text{gas}} \cdot \Delta t \quad [\text{lásd a (7-107) egyenletet}]$$

Ahol:

$M_{\text{gas}}$  = az általános kibocsátás moláris tömege [g/mol]

$\dot{n}_{\text{exh}}$  = a kipufogógáz moláris átfolyási sebessége nedves alapon [mol/s]

$\bar{x}_{\text{gas}}$  = az átlagos gáz-halmazállapotú kibocsátás mólfraakciója nedves alapon [mol/mol]

$\Delta t$  = a vizsgálati intervallum időtartama

b) szakaszos mintavételnél, függetlenül attól, hogy az átfolyási sebesség változó vagy állandó-e, a (7-108) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{\text{gas}} = \frac{1}{f} \cdot M_{\text{gas}} \cdot \bar{x}_{\text{gas}} \cdot \sum_{i=1}^N \dot{n}_{\text{exhi}} \quad [\text{lásd a (7-108) egyenletet}]$$

Ahol:

$M_{\text{gas}}$  = az általános kibocsátás moláris tömege [g/mol]

$\dot{n}_{\text{exhi}}$  = a kipufogógáz pillanatnyi moláris átfolyási sebessége nedves alapon [mol/s]

$\bar{x}_{\text{gas}}$  = az átlagos gáz-halmazállapotú kibocsátás mólfraakciója nedves alapon [mol/mol]

$f$  = adatlekérdezési gyakoriság [Hz]

$N$  = a mérések száma [-]

- c) hígított kipufogógáz esetében a szennyező anyagok tömegének számított értékeit a hígító levegő függvényében korrigálni kell oly módon, hogy kivonjuk a háttérkibocsátások tömegét:
- először meg kell határozni az  $n_{\text{airdil}}$ , a hígító levegő moláris átfolyási sebességének értékét [mol/s] a vizsgálati intervallum során. Ezt meg lehet állapítani méréssel vagy számítással, a hígított kipufogógáz-áram és az  $\bar{x}_{\text{dil/exh}}$ , a hígított kipufogógázban lévő hígító levegő áramlással súlyozott átlagos hányada alapján számítva;
  - a hígító levegő teljes anyagáramát, az  $n_{\text{airdil}}$ -t [mol] meg kell szorozni a háttérkibocsátás átlagos koncentrációjával. Ez utóbbi átlag lehet idővel vagy áramlással súlyozott is (például arányos háttérmin-tavétel). Az  $n_{\text{airdil}}$  és a háttérkibocsátás átlagos koncentrációjának szorzata adja meg a háttérkibocsátás teljes mennyiségét;
  - ha az eredmény moláris mennyiség, ezt át kell alakítani a háttérkibocsátás tömegévé, az  $m_{\text{bkgnd}}$ -vé [g] oly módon, hogy megszorozzuk az  $M_{\text{gas}}$ -zal [g/mol], a kibocsátás moláris tömegével;
  - a teljes háttértömeget ki kell vonni a teljes tömegből, így korrigálva a háttérkibocsátásokat;
  - a hígító levegő teljes anyagáramát közvetlen áramlásméréssel is meg lehet állapítani. Ez esetben ki kell számítani a teljes háttértömeget a hígító levegő anyagáramának, az  $n_{\text{airdil}}$ -nek a segítségével. A háttér-tömeget ki kell vonni a teljes tömegből. A számítás eredményét fel kell használni a fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátások számításai során;
  - a hígító levegő teljes anyagárama meghatározható a hígított kipufogógáz teljes anyagárama és a 3.4. pontban szereplő, a tüzelőanyagra, a beszívott levegőre és a kipufogógázra vonatkozó kémiai egyenlet alapján. Ez esetben ki kell számítani a teljes háttértömeget a hígított kipufogógáz teljes anyagáramának, az  $n_{\text{dexh}}$ -nek a segítségével. Ezt követően az eredményt meg kell szorozni a hígított kipufogógázban lévő hígító levegő áramlással súlyozott átlagos hányadával,  $\bar{x}_{\text{dil/exh}}$ -val.

Az v. és vi. esetre figyelemmel a (7-115) és a (7-116) egyenletet kell alkalmazni:

$$m_{\text{bkgnd}} = M_{\text{gas}} \cdot x_{\text{gasdil}} \cdot n_{\text{airdil}} \text{ vagy} \quad (7-115)$$

$$m_{\text{bkgnd}} = M_{\text{gas}} \cdot \bar{x}_{\text{dil/exh}} \cdot \bar{x}_{\text{bkgnd}} \cdot n_{\text{dexh}}$$

$$m_{\text{gascor}} = m_{\text{gas}} - m_{\text{bkgnd}} \quad (7-116)$$

ahol:

$m_{\text{gas}}$  = a gáz-halmazállapotú kibocsátás teljes tömege [g]

$m_{\text{bkgnd}}$  = a teljes háttértömegek [g]

$m_{\text{gascor}}$  = a gáz háttérkibocsátásokkal korrigált tömege [g]

$M_{\text{gas}}$  = az általános gáz-halmazállapotú kibocsátás moláris tömege [g/mol]

$x_{\text{gasdil}}$  = a gáz-halmazállapotú kibocsátás koncentrációja a hígító levegőben [mol/mol]

$n_{\text{airdil}}$  = a hígító levegő moláris anyagárama [mol]

$\bar{x}_{\text{dil/exh}}$  = a hígító levegő áramlással súlyozott átlagos hányada a hígított kipufogógázban [mol/mol]

$\bar{x}_{\text{bkgnd}}$  = a háttér gázaránya [mol/mol]

$n_{\text{dexh}}$  = a hígított kipufogógáz teljes anyagárama [mol]

### 3.6.2. A száraz és nedves koncentrációk átszámítása

A hígított minták száraz-nedves átszámítására is a hígítatlan gázokra vonatkozó összefüggéseket (3.5.2. pont) kell alkalmazni. A hígító levegő vízgőztartalma, az  $x_{\text{H}_2\text{O}dildry}$  [mol/mol] kiszámítása érdekében páratartalom-számítást kell végezni a (7-96) egyenlettel:

$$x_{\text{H}_2\text{O}dildry} = \frac{x_{\text{H}_2\text{O}dil}}{1 - x_{\text{H}_2\text{O}dil}} \quad [\text{lásd a (7-96) egyenletet}]$$

Ahol:

$x_{\text{H}_2\text{Odil}}$  = a víz mólfraakciója a hígító levegő anyagáramában [mol/mol]

### 3.6.3. A kipufogógáz moláris átfolyási sebessége

a) Kémiai egyenlettel való számítás;

az  $\dot{n}_{\text{exh}}$  [mol/s] moláris átfolyási sebességet az  $\dot{m}_{\text{fuel}}$ , a tüzelőanyag tömegárama alapján lehet kiszámolni a (7-113) egyenlettel:

$$\dot{n}_{\text{exh}} = \frac{\dot{m}_{\text{fuel}} \cdot w_{\text{C}} \cdot (1 + x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}})}{M_{\text{C}} \cdot x_{\text{Ccombdry}}} \quad \text{[lásd a (7-113) egyenletet]}$$

Ahol:

$\dot{n}_{\text{exh}}$  = a hígítatlan kipufogógáz moláris átfolyási sebessége, amely a kibocsátások mérésének alapja

$\dot{m}_{\text{fuel}}$  = a tüzelőanyag átfolyási sebessége, beleértve a beszívott levegő páratartalmát [g/s]

$w_{\text{C}}$  = az adott tüzelőanyag szénre vonatkozó tömeghányada [g/g]

$x_{\text{H}_2\text{Oexhdry}}$  = a H<sub>2</sub>O mennyisége / a mért anyagáram száraz mólszáma [mol/mol]

$M_{\text{C}}$  = a szén moláris tömege, 12,0107 g/mol

$x_{\text{Ccombdry}}$  = a szén mennyisége a kipufogógázban lévő tüzelőanyagban / a száraz kipufogógáz mólszáma [mol/mol]

b) mért mennyiség

A kipufogógáz moláris átfolyási sebességét az alábbi három rendszerrel lehet megmérni:

i. a térfogat-kiszorításos szivattyú moláris átfolyási sebessége. A térfogat-kiszorításos szivattyúnak a vizsgálati intervallum alatti sebessége alapján az 1. függelékben meghatározott kalibrálási eljárással kapott vonatkozó meredekséget,  $a_1$ -et és állandót,  $a_0$ -t [-] kell használni az  $\dot{n}$  [mol/s], a moláris áramlási sebesség (7-117) egyenlettel történő kiszámításához:

$$\dot{n} = f_{n,\text{PDP}} \cdot \frac{p_{\text{in}} \cdot V_{\text{rev}}}{R \cdot T_{\text{in}}} \quad (7-117)$$

ahol:

$$V_{\text{rev}} = \frac{a_1}{f_{n,\text{PDP}} \cdot \sqrt{\frac{p_{\text{out}} - p_{\text{in}}}{p_{\text{in}}} + a_0}} \quad (7-118)$$

ahol:

$a_1$  = kalibrációs együttható [m<sup>3</sup>/s]

$a_0$  = kalibrációs együttható [m<sup>3</sup>/fordulat]

$p_{\text{in}}, p_{\text{out}}$  = bemeneti/kimeneti nyomás [Pa]

$R$  = moláris gázállandó [J/(mol · K)]

$T_{\text{in}}$  = bemeneti hőmérséklet [K]

$V_{\text{rev}}$  = a térfogat-kiszorításos szivattyú által szállított térfogat [m<sup>3</sup>/ford.]

$f_{n,\text{PDP}}$  = a térfogat-kiszorításos szivattyú sebessége [ford./s]

- ii. moláris átfolyási sebesség a hangsebesség alatti áramlású Venturi-csőnél. Az 1. függeléknek megfelelően meghatározott  $C_d - R_c^{\#}$  egyenlet alapján a hangsebesség alatti áramlású Venturi-csőnek a vizsgálati intervallum alatti moláris átfolyási sebességét, az  $\dot{n}$ -t [mol/s] a (7-119) egyenlettel kell kiszámítani:

$$\dot{n} = C_d \cdot C_f \cdot \frac{A_t \cdot p_{in}}{\sqrt{Z \cdot M_{mix} \cdot R \cdot T_{in}}} \quad (7-119)$$

Ahol:

$p_{in}$  = bemeneti nyomás [Pa]

$A_t$  = a Venturi-cső torokkeresztmetszetének területe [m<sup>2</sup>]

$R$  = moláris gázállandó [J/(mol · K)]

$T_{in}$  = bemeneti hőmérséklet [K]

$Z$  = kompressziós tényező

$M_{mix}$  = a hígított kipufogógáz moláris tömege [kg/mol]

$C_d$  = a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső átfolyási tényezője [-]

$C_f$  = a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső áramlási tényezője [-]

- iii. moláris átfolyási sebesség a kritikus áramlású Venturi-csőnél. Egy Venturi-csővön vagy Venturi-csővek kombinációján áthaladó áram moláris átfolyási sebességének kiszámításához annak vonatkozó átlagát,  $C_d$ -t és egyéb állandókat kell alkalmazni, amelyeket az 1. függelékkel összhangban kell meghatározni. A Venturi-cső egy kibocsátásvizsgálat alatti moláris átfolyási sebességét, az  $\dot{n}$ -t [mol/s] a (7-120) egyenlettel kell kiszámítani:

$$\dot{n} = C_d \cdot C_f \cdot \frac{A_t \cdot p_{in}}{\sqrt{Z \cdot M_{mix} \cdot R \cdot T_{in}}} \quad (7-120)$$

Ahol:

$p_{in}$  = bemeneti nyomás [Pa]

$A_t$  = a Venturi-cső torokkeresztmetszetének területe [m<sup>2</sup>]

$R$  = moláris gázállandó [J/(mol · K)]

$T_{in}$  = bemeneti hőmérséklet [K]

$Z$  = kompressziós tényező

$M_{mix}$  = a hígított kipufogógáz moláris tömege [kg/mol]

$C_d$  = a kritikus áramlású Venturi-cső átfolyási tényezője [-]

$C_f$  = a kritikus áramlású Venturi-cső áramlási tényezője [-]

### 3.7. A részecskekibocsátás meghatározása

#### 3.7.1. Mintavétel

a) Mintavétel változó átfolyási sebesség mellett:

Ha a kipufogógáz átfolyási sebessége változó, és így történik a mintavétel, a mintát a változó sebességgel arányosan kell felvenni. A teljes áram meghatározásához integrálni kell az átfolyási sebességet egy vizsgálati intervallumra. Az  $\bar{M}_{PM}$  átlagos részecskekonzentrációt (amely már tömeg / a minta mólszáma formában van megadva) meg kell szorozni a teljes anyagárammal, így kapjuk meg a (7-121) egyenlettel a részecskék teljes tömegét, az  $m_{PM}$ -et [g]:

$$m_{PM} = \bar{M}_{PM} \cdot \sum_{i=1}^N (\dot{n}_i \cdot \Delta t_i) \quad (7-121)$$



Ahol:

$\dot{n}_i$  = a kipufogógáz pillanatnyi moláris átfolyási sebessége [mol/s]

$\bar{M}_{PM}$  = átlagos részecskekoncentráció [g/mol]

$\Delta t_i$  = mintavételi intervallum [s]

b) Mintavétel állandó átfolyási sebesség mellett

Ha a kipufogógáz átfolyási sebessége állandó, és így történik a mintavétel, meg kell határozni az átlagos moláris átfolyási sebességet, amelyből a mintát veszik. Az  $m_{PM}$  [g], a teljes részecsketömeg kiszámításához az átlagos részecskekoncentrációt a (7-122) egyenlet szerint meg kell szorozni a teljes anyagárammal:

$$m_{PM} = \bar{M}_{PM} \cdot \dot{n} \cdot \Delta t \quad (7-122)$$

ahol:

$\dot{n}$  = a kipufogógáz moláris átfolyási sebessége [mol/s]

$\bar{M}_{PM}$  = átlagos részecskekoncentráció [g/mol]

$\Delta t$  = a vizsgálati intervallum időtartama [s]

Állandó hígítási arány (DR) melletti mintavétel esetén az  $m_{PM}$ -et [g] a (7-123) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{PM} = m_{PMdil} \cdot DR \quad (7-123)$$

ahol:

$m_{PMdil}$  = részecskék tömege a hígító levegőben [g]

DR = hígítási arány [-], a kibocsátás  $m$  tömegének és a hígított kipufogógáz  $m_{dil/exh}$  tömegének aránya ( $DR = m/m_{dil/exh}$ ).

A DR hígítási arány felírható az  $x_{dil/exh}$  függvényeként [(7-124) egyenlet]:

$$DR = \frac{1}{1 - x_{dil/exh}} \quad (7-124)$$

### 3.7.2. Háttérkorrekció

A részecsketömeg háttérkorrekciójának elvégzéséhez a 3.6.1. pontban leírt stratégiát kell alkalmazni. Az  $\bar{M}_{PMbkngnd}$ -t a hígító levegő teljes anyagáramával megszorozva megkapjuk a részecskék teljes háttértömegét ( $m_{PMbkngnd}$  [g]). A teljes tömegből ki kell vonni a teljes háttértömeget, így kapjuk meg a részecskék háttérrel korrigált tömegét, az  $m_{PMcor}$ -t [g] [(7-125) egyenlet]:

$$m_{PMcor} = m_{PMuncor} - \bar{M}_{PMbkngnd} \cdot n_{airdil} \quad (7-125)$$

ahol:

$m_{PMuncor}$  = a részecskék korrekció nélküli tömege [g]

$\bar{M}_{PMbkngnd}$  = átlagos részecskekoncentráció a hígító levegőben [g/mol]

$n_{airdil}$  = a hígító levegő moláris anyagárama [mol]

- 3.8. Ciklusmunka és fajlagos kibocsátások
- 3.8.1. Gáz-halmazállapotú kibocsátás
- 3.8.1.1. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok és RMC

A hígítatlan kipufogógázzal kapcsolatban lásd a 3.5.1., a hígított kipufogógázzal kapcsolatban pedig a 3.6.1. pontot. Az eredményként kapott, teljesítményre vonatkozó  $P_i$  [kW] értékeket integrálni kell egy vizsgálati intervallumra. A  $W_{act}$  [kWh] tényleges munkát a (7-126) egyenlettel kell kiszámítani:

$$W_{act} = \sum_{i=1}^N P_i \cdot \Delta t_i = \frac{1}{f} \cdot \frac{1}{3600} \cdot \frac{1}{10^3} \frac{2 \cdot \pi}{60} \sum_{i=1}^N (n_i \cdot T_i) \quad (7-126)$$

Ahol:

- $P_i$  = pillanatnyi motorteljesítmény [kW]  
 $n_i$  = pillanatnyi motorfordulatszám [ford./perc]  
 $T_i$  = pillanatnyi motornyomaték [N·m]  
 $W_{act}$  = tényleges ciklusmunka [kWh]  
 $f$  = adatlekérdezési gyakoriság [Hz]  
 $N$  = a mérések száma [-]

Amennyiben segédberendezéseket szereltek fel a VI. melléklet 2. függeléke szerint, akkor a (7-126) egyenletben nem kell kiigazítani a pillanatnyi motornyomatékot. Ha e rendelet VI. mellékletének 6.3.2. vagy 6.3.3. pontja szerint a vizsgálathoz felszerelendő segédberendezéseket nem építették be, vagy a vizsgálathoz eltávolítandó segédberendezéseket beépítve hagyták, a (7-126) egyenletben használt  $T_i$  értékét a (7-127) egyenlettel kell kiigazítani:

$$T_i = T_{i,meas} + T_{i,AUX} \quad (7-127)$$

Ahol:

- $T_{i,meas}$  = a pillanatnyi motornyomaték mért értéke  
 $T_{i,AUX}$  = a segédberendezések hajtásához szükséges nyomaték vonatkozó értéke, amelyet e rendelet VI. mellékletének 7.7.2.3.2. pontja szerint kell meghatározni.

Az  $e_{gas}$  [g/kWh] fajlagos kibocsátást az alábbi módokon kell kiszámítani a vizsgálati ciklus típusától függően.

$$e_{gas} = \frac{m_{gas}}{W_{act}} \quad (7-128)$$

ahol:

- $m_{gas}$  = a kibocsátás teljes tömege [g/vizsgálat]  
 $W_{act}$  = ciklusmunka [kWh]

NRTC ciklus esetén a CO<sub>2</sub>-től eltérő gáz-halmazállapotú kibocsátásokra vonatkozó vizsgálat végeredményét, az  $e_{gas-t}$  [g/kWh] a hidegindítással történő vizsgálati menet és a melegindítással történő vizsgálati menet adatainak súlyozott átlagaként kell kiszámítani a (7-129) egyenlettel:

$$e_{gas} = \frac{(0,1 \cdot m_{cold}) + (0,9 \cdot m_{hot})}{(0,1 \cdot W_{actcold}) + (0,9 \cdot W_{acthot})} \quad (7-129)$$

Ahol:

$m_{\text{cold}}$  a hidegindítós NRTC ciklus gázkibocsátásának tömege [g]

$W_{\text{act, cold}}$  a hidegindítós NRTC tényleges ciklusmunkája [kWh]

$m_{\text{hot}}$  a melegindítós NRTC ciklus gázkibocsátásának tömege [g]

$W_{\text{act, hot}}$  a melegindítós NRTC ciklus tényleges ciklusmunkája [kWh]

NRTC ciklus esetén a  $\text{CO}_2$ -re vonatkozó vizsgálat végeredményét, az  $e_{\text{CO}_2}$ -t [g/kWh] a melegindítós NRTC alapján kell kiszámítani a (7-130) egyenlettel:

$$e_{\text{CO}_2, \text{hot}} = \frac{m_{\text{CO}_2, \text{hot}}}{W_{\text{act, hot}}} \quad (7-130)$$

Ahol:

$m_{\text{CO}_2, \text{hot}}$  a melegindítós NRTC ciklus  $\text{CO}_2$ -kibocsátásának tömege [g]

$W_{\text{act, hot}}$  a melegindítós NRTC ciklus tényleges ciklusmunkája [kWh]

### 3.8.1.2. Különálló NRSC-k

Az  $e_{\text{gas}}$  [g/kWh] fajlagos kibocsátást a (7-131) egyenlettel kell kiszámítani:

$$e_{\text{gas}} = \frac{\sum_{i=1}^{N_{\text{mode}}} (\dot{m}_{\text{gas}, i} \cdot WF_i)}{\sum_{i=1}^{N_{\text{mode}}} (P_i \cdot WF_i)} \quad (7-131)$$

ahol:

$\dot{m}_{\text{gas}, i}$  = átlagos kibocsátási tömegáram  $i$  üzemmódban [g/h]

$P_i$  = motorteljesítmény az  $i$  üzemmódban [kW], ahol  $P_i = P_{\text{maxi}} + P_{\text{auxi}}$  (lásd a VI. melléklet 6.3. és 7.7.1.3. pontját)

$WF_i$  = az  $i$  üzemmód súlyozó tényezője [-]

### 3.8.2. Részecskekibocsátás

#### 3.8.2.1. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok és RMC

A fajlagos részecskekibocsátásokat a (7-128) egyenlet (7-132) egyenletre való átalakításával kell kiszámítani, ahol az  $e_{\text{gas}}$  [g/kWh] és az  $m_{\text{gas}}$  [g/vizsgálat] tényezőket az  $e_{\text{PM}}$  [g/kWh] és az  $m_{\text{PM}}$  [g/vizsgálat] tényezőkkel kell helyettesíteni:

$$e_{\text{PM}} = \frac{m_{\text{PM}}}{W_{\text{act}}} \quad (7-132)$$

Ahol:

$m_{\text{PM}}$  = a részecskekibocsátás teljes tömege a 3.7.1. pont szerinti számítás alapján [g/vizsgálat]

$W_{\text{act}}$  = ciklusmunka [kWh]

A tranziens összetett (azaz hideg- és melegindítós NRTC) ciklus kibocsátásait a 3.8.1.1. pontnak megfelelően kell kiszámítani.

## 3.8.2.2. Különálló NRSC-k

Az  $e_{PM}$  [g/kWh] fajlagos részecske kibocsátást a következőképpen kell kiszámítani:

## 3.8.2.2.1. Egyszűrős módszer esetén a (7-133) egyenlettel:

$$e_{PM} = \frac{\dot{m}_{PM}}{\sum_{i=1}^N (P_i \cdot WF_i)} \quad (7-133)$$

Ahol:

$P_i$  = motorteljesítmény az  $i$  üzemmódban [kW], ahol  $P_i = P_{maxi} + P_{auxi}$  (lásd a VI. melléklet 6.3. és 7.7.1.3. pontját)

$WF_i$  = az  $i$  üzemmód súlyozó tényezője [-]

$\dot{m}_{PM}$  = részecske-tömegáram [g/h]

## 3.8.2.2.2. Többsűrős módszer esetén a (7-134) egyenlettel:

$$e_{PM} = \frac{\sum_{i=1}^N (\dot{m}_{PMi} \cdot WF_i)}{\sum_{i=1}^N (P_i \cdot WF_i)} \quad (7-134)$$

Ahol:

$P_i$  = motorteljesítmény az  $i$  üzemmódban [kW], ahol  $P_i = P_{maxi} + P_{auxi}$  (lásd a VI. melléklet 6.3. és 7.7.1.3. pontját)

$WF_i$  = az  $i$  üzemmód súlyozó tényezője [-]

$\dot{m}_{PMi}$  = részecske-tömegáram  $i$  üzemmódban [g/h]

Egyszűrős módszer esetén a  $WF_{effi}$  tényleges súlyozó tényezőt az egyes üzemmódokban a (7-135) egyenlettel kell kiszámítani:

$$WF_{effi} = \frac{m_{smpldexhi} \cdot \overline{\dot{m}_{eqdexhwet}}}{m_{smpldex} \cdot \overline{\dot{m}_{eqdexhwti}}} \quad (7-135)$$

Ahol:

$m_{smpldexhi}$  = a részecske-mintavevő szűrőkön átáramló hígított kipufogógáz-minta tömege az  $i$  üzemmódban [kg]

$m_{smpldex}$  = a részecske-mintavevő szűrőkön átáramló hígított kipufogógáz-minta tömege [kg]

$\dot{m}_{eqdexhwti}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz tömegárama  $i$  módban [kg/s]

$\overline{\dot{m}_{eqdexhwet}}$  = az egyenértékű hígított kipufogógáz átlagos tömegárama [kg/s]

A tényleges súlyozó tényezők értéke nem térhet el 0,005-nél nagyobb mértékben (abszolút érték) a XVII. melléklet 1. függelékében felsorolt súlyozó tényezőktől.

### 3.8.3. Az időszakos (nem gyakori) regenerálású kibocsátáscsökkentő miatti kiigazítás

Az időszakos (nem gyakori) regenerálású kipufogógáz-utókezelő rendszerrel (lásd a VI. melléklet 6.6.2. pontját) felszerelt, az RLL-től eltérő kategóriájú motorok esetében a 3.8.1. és 3.8.2. pont szerint kiszámított fajlagos gáz-halmazállapotú és szilárd szennyezőanyag-kibocsátást a vonatkozó multiplikatív korrekciós tényezővel vagy a vonatkozó additív korrekciós tényezővel kell kiigazítani. Amennyiben a vizsgálat ideje alatt nem történt időszakos regenerálás, akkor a felfelé módosító tényezőt kell alkalmazni ( $k_{ru,m}$  vagy  $k_{ru,a}$ ). Ha a vizsgálat ideje alatt történt időszakos regenerálás, akkor a lefelé módosító tényezőt kell alkalmazni ( $k_{rd,m}$  vagy  $k_{rd,a}$ ). Ha különálló NRSC esetében a korrekciós tényezőket már mindegyik üzemmódhoz meghatározták, akkor a súlyozott kibocsátás eredményének kiszámításához mindegyik üzemmódra alkalmazni kell őket.

### 3.8.4. Romlási tényező miatti kiigazítás

A 3.8.1. és 3.8.2. pont szerint kiszámított – adott esetben a 3.8.3. pontban foglalt időszakos regenerálási korrekciós tényezőt is tartalmazó – fajlagos gáz-halmazállapotú és szilárd szennyezőanyag-kibocsátást a III. melléklet követelményeinek megfelelően meghatározott vonatkozó multiplikatív vagy additív romlási tényezővel kell kiigazítani.

## 3.9. A hígított kipufogógáz-áram kalibrálása (állandó térfogatú mintavételnél) és a kapcsolódó számítások

Ez a szakasz a különböző áramlásmérők kalibrálásához szükséges számításokat tartalmazza. A 3.9.1. pont először azt mutatja be, hogyan kell átállítani a referencia-áramlásmérők kimeneti jeleit a kalibrációs egyenletekben való használathoz, amelyek moláris alapon számolnak. A további pontok azokat a kalibrációs számításokat tartalmazzák, amelyek az áramlásmérők bizonyos típusaira vonatkoznak.

### 3.9.1. A referenciamérők átalakítása

Az ebben a szakaszban szereplő kalibrációs egyenletek az  $\dot{n}_{ref}$  moláris átfolyási sebességet használják referenciamennyiségként. Ha az elfogadott referenciamérő ettől eltérő mennyiségként adja meg az áramlási sebességet, például  $\dot{V}_{stdref}$  standard térfogatáramként,  $\dot{V}_{actdref}$  tényleges térfogatáramként vagy  $\dot{m}_{ref}$  tömegáramként, akkor a referenciamérő kimeneti jelét át kell alakítani moláris áramlási sebességgé a (7-136), a (7-137) és a (7-138) egyenlettel. Ennek során figyelembe kell venni, hogy bár a kibocsátásvizsgálat során a térfogatáram, a tömegáram, a nyomás, a hőmérséklet és a moláris tömeg értékei változhatnak, az áramlásmérők kalibrálásához a lehető legállandóbb szinten kell tartani őket valamennyi beállítási pont vonatkozásában:

$$\dot{n}_{ref} = \frac{\dot{V}_{stdref} \cdot p_{std}}{T_{std} \cdot R} = \frac{\dot{V}_{actdref} \cdot p_{act}}{T_{act} \cdot R} = \frac{\dot{m}_{ref}}{M_{mix}} \quad (7-136)$$

ahol:

$\dot{n}_{ref}$  = a moláris átfolyási sebesség referenciaértéke [mol/s]

$\dot{V}_{stdref}$  = a referencia-térfogatáram standard nyomásra és hőmérsékletre korrigálva [m<sup>3</sup>/s]

$\dot{V}_{actdref}$  = a referencia-térfogatáram a tényleges nyomás és hőmérséklet mellett [m<sup>3</sup>/s]

$\dot{m}_{ref}$  = referencia-tömegáram [g/s]

$p_{std}$  = standard nyomás [Pa]

$p_{act}$  = a gáz tényleges nyomása [Pa]

$T_{std}$  = standard hőmérséklet [K]

$T_{act}$  = a gáz tényleges hőmérséklete [K]

$R$  = moláris gázállandó [J/(mol · K)]

$M_{mix}$  = a gáz moláris tömege [g/mol]

## 3.9.2. A térfogat-kiszorításos szivattyú kalibrálási számításai

Valamennyi fojtószelep-pozíció tekintetében ki kell számítani a következő értékeket a VI. melléklet 8.1.8.4. pontban meghatározott átlagértékekből a következőképpen:

a) a térfogat-kiszorításos szivattyú által fordulatonként szállított gáztérfogat,  $V_{rev}$  ( $m^3/ford.$ ):

$$V_{rev} = \frac{\bar{n}_{ref} \cdot R \cdot \bar{T}_{in}}{\bar{P}_{in} \cdot \bar{f}_{nPDP}} \quad (7-137)$$

ahol:

$\bar{n}_{ref}$  = a moláris átfolyási referenciasebesség átlaga [mol/s]

$R$  = moláris gázállandó [J/(mol · K)]

$\bar{T}_{in}$  = átlagos bemeneti hőmérséklet [K]

$\bar{P}_{in}$  = átlagos bemeneti nyomás [Pa]

$\bar{f}_{nPDP}$  = átlagos fordulatszám [ford./s]

b) a térfogat-kiszorításos szivattyú csúszásának korrekciós tényezője,  $K_s$  [s/ford.]:

$$K_s = \frac{1}{\bar{f}_{nPDP} \cdot \sqrt{\frac{\bar{P}_{out} - \bar{P}_{in}}{\bar{P}_{out}}}} \quad (7-138)$$

Ahol:

$\bar{n}_{ref}$  = a moláris átfolyási sebesség átlagos referenciaértéke [mol/s]

$\bar{T}_{in}$  = átlagos bemeneti hőmérséklet [K]

$\bar{P}_{in}$  = átlagos bemeneti nyomás [Pa]

$\bar{P}_{out}$  = átlagos kimeneti nyomás [Pa]

$\bar{f}_{nPDP}$  = a térfogat-kiszorításos szivattyú átlagos fordulatszáma [ford./s]

$R$  = moláris gázállandó [J/(mol · K)]

c) a térfogat-kiszorításos szivattyú által fordulatonként szállított gáztérfogat, a  $V_{rev}$  és a térfogat-kiszorításos szivattyú csúszásának korrekciós tényezője, a  $K_s$  legkisebb négyzetek módszerével végzett regresszióját az  $a_1$  meredekség és az  $a_0$  állandó kiszámításával kell elvégezni a 4. függeléknek megfelelően;

d) az e pont a)–c) alpontjában leírt eljárást meg kell ismételni a térfogat-kiszorításos szivattyú valamennyi sebességére vonatkozóan;

e) a 7.4. táblázat ezeket a számításokat mutatja be az  $\bar{f}_{nPDP}$  különböző értékeire vonatkozóan:

7.4. táblázat:

**Példák a térfogat-kiszorításos szivattyú kalibrációs adataira**

$\bar{f}_{nPDP}$ [ford./perc]	$\bar{f}_{nPDP}$ [ford./s]	$a_1$ [ $m^3/min$ ]	$a_1$ [ $m^3/s$ ]	$a_0$ [ $m^3/ford.$ ]
755,0	12,58	50,43	0,8405	0,056
987,6	16,46	49,86	0,831	– 0,013

$\bar{f}_{n\text{PDP}}$ [ford./perc]	$\bar{f}_{n\text{PDP}}$ [ford./s]	$a_1$ [m <sup>3</sup> /min]	$a_1$ [m <sup>3</sup> /s]	$a_0$ [m <sup>3</sup> /ford.]
1 254,5	20,9	48,54	0,809	0,028
1 401,3	23,355	47,30	0,7883	- 0,061

- f) a térfogat-kiszorításos szivattyú működtetéséhez alkalmazott valamennyi fordulatszámra vonatkozóan a megfelelő  $a_1$  meredekséget és  $a_0$  állandót kell használni a kibocsátásvizsgálat alatti átfolyási sebesség 3.6.3. pont b) alpontja szerinti kiszámításához.

### 3.9.3. A Venturi-csőre vonatkozó irányító egyenletek és megengedett feltevések

E szakasz a Venturi-cső kalibrálására és az anyagáram Venturi-csővel való kiszámítására vonatkozó irányító egyenleteket és megengedett feltevéseket tartalmazza. Mivel a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső és a kritikus áramlású Venturi-cső működése hasonló, a rájuk vonatkozó irányító egyenletek is szinte megegyeznek, az  $r$  nyomásarányt (vagyis az  $r_{\text{SSV}} / r_{\text{CFV}}$  arányt) leíró egyenlet kivételével. Ezek az egyenletek valamely ideális gáz egydimenziós, adiabatikus, kis viszkozitású, kompresszibilis áramlását feltételezik. A 3.9.3. pont d) alpontja tartalmazza a további megengedett feltevéseket. Amennyiben a mért anyagáram esetében nem megengedett az ideális gázra vonatkozó feltevés, az irányító egyenletek a reális gáz viselkedésére vonatkozóan egy elsőrendű korrekciót tartalmaznak, mégpedig a  $Z$  kompressziós tényezőt. Ha a helyes műszaki gyakorlat alapján a  $Z = 1$ -től eltérő érték alkalmazására van szükség, a  $Z$  értékének meghatározására használható olyan megfelelő állapotegyenlet, amely a mért nyomások és hőmérsékletek függvényeként határozza meg a kérdéses értéket, vagy a helyes műszaki gyakorlat alapján speciális kalibrációs egyenletek is kidolgozhatók. Fontos megjegyezni, hogy a  $C_f$  áramlási tényező arra az ideális gázra vonatkozó feltevésre alapul, hogy a  $\gamma$  adiabatikus kitevő egyenlő a fajhők  $c_p/c_v$  arányával. Ha a helyes műszaki gyakorlat alapján a reális gázra vonatkozó adiabatikus kitevő alkalmazására van szükség, a  $\gamma$  értékének meghatározására használható olyan megfelelő állapotegyenlet, amely a mért nyomások és hőmérsékletek függvényeként határozza meg a kérdéses értéket, vagy speciális kalibrációs egyenletek is kidolgozhatók. A moláris átfolyási sebességet, az  $\dot{n}$ -t [mol/s] a (7-139) egyenlettel kell kiszámítani:

$$\dot{n} = C_d \cdot C_f \cdot \frac{A_t \cdot p_{\text{in}}}{\sqrt{Z \cdot M_{\text{mix}} \cdot R \cdot T_{\text{in}}}} \quad (7-139)$$

Ahol:

$C_d$  = átfolyási tényező, a 3.9.3. pont a) alpontjának meghatározása szerint [-]

$C_f$  = áramlási tényező, a 3.9.3. pont b) alpontjának meghatározása szerint [-]

$A_t$  = a Venturi-cső torokkeresztmetszetének területe [m<sup>2</sup>]

$p_{\text{in}}$  = statikus nyomás a Venturi-cső belépőnyílásánál [Pa]

$Z$  = kompressziós tényező

$M_{\text{mix}}$  = a gázkeverék moláris tömege [kg/mol]

$R$  = moláris gázállandó [J/(mol · K)]

$T_{\text{in}}$  = abszolút hőmérséklet a Venturi-cső belépőnyílásánál [K]

- a) A VI. melléklet 8.1.8.4. pontja szerint gyűjtött adatok alapján a  $C_d$  értékét a (7-140) egyenlettel kell kiszámítani:

$$C_d = \dot{n}_{\text{ref}} \cdot \frac{Z \cdot M_{\text{mix}} \cdot R \cdot T_{\text{in}}}{C_f \cdot A_t \cdot p_{\text{in}}} \quad (7-140)$$

Ahol:

$\dot{n}_{\text{ref}}$  = a moláris átfolyási sebesség referenciaértéke [mol/s]

A további szimbólumok jelentését lásd a (7-139) egyenletnél.

b) A  $C_f$  értékét az alábbi módszerek valamelyikével kell meghatározni:

- i. kizárólag a kritikus áramlású Venturi-csővel működő áramlásmérők esetében a  $C_{fCFV}$  értékét a 7.5. táblázatból lehet megállapítani, a  $\beta$  (a Venturi-cső torokátmérőjének és belépőnyílás-átmérőjének aránya) és a  $\gamma$  (a gázkeverék fajhőinek aránya) alapján, lineáris interpolációt alkalmazva a köztes értékek meghatározására:

7.5. táblázat

$C_{fCFV}$ - $\beta$  and  $\gamma$  a kritikus áramlású Venturi-csővel működő áramlásmérők esetében

$\beta$	$C_{fCFV}$	
	$\gamma_{exh} = 1,385$	$\gamma_{dexh} = \gamma_{air} = 1,399$
0,000	0,6822	0,6846
0,400	0,6857	0,6881
0,500	0,6910	0,6934
0,550	0,6953	0,6977
0,600	0,7011	0,7036
0,625	0,7047	0,7072
0,650	0,7089	0,7114
0,675	0,7137	0,7163
0,700	0,7193	0,7219
0,720	0,7245	0,7271
0,740	0,7303	0,7329
0,760	0,7368	0,7395
0,770	0,7404	0,7431
0,780	0,7442	0,7470
0,790	0,7483	0,7511
0,800	0,7527	0,7555
0,810	0,7573	0,7602
0,820	0,7624	0,7652
0,830	0,7677	0,7707
0,840	0,7735	0,7765
0,850	0,7798	0,7828



- ii. a (7-141) egyenlet bármely kritikus áramlású Venturi-csővel vagy hangsebesség alatti áramlású Venturi-csővel működő áramlásmérő esetében alkalmazható a  $C_f$  értékének meghatározására:

$$C_f = \left[ \frac{2 \cdot \gamma \cdot (r^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} - 1)}{(\gamma - 1) \cdot (\beta^4 - r^{\frac{-2}{\gamma}})} \right]^{\frac{1}{2}} \quad (7-141)$$

Ahol:

$\gamma$  = adiabatikus kitevő [-]. Ideális gázok esetében ez megegyezik a gázkeverék fajhőinek arányával:  $c_p/c_v$

$r$  = nyomásarány, e pont c) alpontjának (3) bekezdése alapján

$\beta$  = a Venturi-cső torokátmérőjének és belépőnyílás-átmérőjének aránya

- c) Az  $r$  nyomásarányt a következőképpen kell kiszámítani:

- i. kizárólag a hangsebesség alatti áramlású Venturi-csővel működő rendszerek esetében az  $r_{SSV}$  értékét a (7-142) egyenlettel kell kiszámítani:

$$r_{SSV} = 1 - \frac{\Delta p_{SSV}}{p_{in}} \quad (7-142)$$

Ahol:

$\Delta p_{SSV}$  = statikusnyomás-különbség; a Venturi-cső belépőnyílása mínusz a Venturi-cső torka [Pa]

- ii. kizárólag a kritikus áramlású Venturi-csővel működő rendszerek esetében az  $r_{CFV}$  értékét iterációs eljárással, a (7-143) egyenlettel kell kiszámítani:

$$r_{CFV}^{\frac{1-\gamma}{\gamma}} + \left( \frac{\gamma-1}{2} \right) \cdot \beta^4 \cdot r_{CFV}^{\frac{2}{\gamma}} = \frac{\gamma+1}{2} \quad (7-143)$$

- d) Az irányító egyenletekre vonatkozóan az alábbi, egyszerűsítéseket tartalmazó feltevések bármelyike megengedett, vagy a helyes műszaki gyakorlat alapján egyéb megfelelő értékek is kidolgozhatók a vizsgálathoz:

- i. a hígítatlan és hígított kipufogógáz, valamint a hígító levegő teljes tartományain végzett kibocsátás-vizsgálat esetében feltételezhető, hogy a gázkeverék ideális gázként viselkedik;  $Z = 1$ ;
- ii. a hígítatlan kipufogógáz teljes tartománya esetében feltételezhető, hogy a fajhők aránya, a állandó értéke  $\gamma = 1,385$ ;
- iii. a hígított kipufogógáz és a levegő (például kalibráló vagy hígító levegő) teljes tartománya esetében feltételezhető, hogy a fajhők arányának állandó értéke  $\gamma = 1,399$ ;
- iv. a hígított kipufogógáz és a levegő teljes tartománya esetében az  $M_{mix}$ -et [g/mol], a gázkeverék moláris tömegét csak a hígító levegő vagy a kalibráló levegő víztartalmának, a 3.3.2. pont szerint meghatározott  $x_{H_2O}$ -nak függvényeként lehet értelmezni, és a (7-144) egyenlettel kell kiszámítani:

$$M_{mix} = M_{air} \cdot (1 - x_{H_2O}) + M_{H_2O} \cdot (x_{H_2O}) \quad (7-144)$$

Ahol:

$M_{air}$  = 28,96559 g/mol

$M_{H_2O}$  = 18,01528 g/mol

$x_{H_2O}$  = a hígító levegő vagy a kalibráló levegő víztartalma [mol/mol]

- v. a hígított kipufogógáz és a levegő teljes tartománya esetében feltételezhető, hogy a gázkeverék  $M_{\text{mix}}$  állandó moláris tömege állandó valamennyi kalibrációra és vizsgálatra vonatkozóan, amennyiben a feltételezett moláris tömeg legfeljebb  $\pm 1\%$ -kal tér el a becsült legkisebb és legnagyobb moláris tömegtől a kalibrálás és a vizsgálat során. Ez a feltevés akkor megengedett, ha biztosítható a kalibráló levegő és a hígító levegő víztartalmának megfelelő szabályozása, vagy ha mind a kalibráló levegőből, mind a hígító levegőből kellő mennyiségű vizet távolítanak el. A 7.6. táblázat példákkal szolgál a hígító levegő és a kalibráló levegő harmatpontjának megengedhető tartományaira:

7.6. táblázat

**Példák a hígító levegő és a kalibráló levegő azon harmatpontjaira, amelyek mellett állandó  $M_{\text{mix}}$  értéket lehet feltételezni**

Ha a kalibráló levegő $T_{\text{dew}}$ harmatpontja (°C) ...	A feltételezhető állandó $M_{\text{mix}}$ (g/mol)	A $T_{\text{dew}}$ (°C) következő tartományaira a kibocsátásvizsgálatok során (°)
száraz	28,96559	száraztól 18-ig
0	28,89263	száraztól 21-ig
5	28,86148	száraztól 22-ig
10	28,81911	száraztól 24-ig
15	28,76224	száraztól 26-ig
20	28,68685	- 8-tól 28-ig
25	28,58806	12-től 31-ig
30	28,46005	23-től 34-ig

(°) A tartomány valamennyi kalibrálásra és kibocsátásvizsgálatra érvényes a légköri nyomás tartományában (80,000–103,325 kPa).

#### 3.9.4. Hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső (SSV) kalibrálása

- a) Moláris alapú stratégia A hangsebesség alatti áramlású Venturi-csővel működő áramlásmérő kalibrálásához a következő lépéseket kell elvégezni:
- i. minden moláris átfolyási referenciasebességre ki kell számítani az  $Re^{\#}$  Reynolds-számot a  $d_t$ , a Venturi-cső torokátmérőjének segítségével [(7-145) egyenlet]. Mivel a  $\mu$  dinamikus viszkozításra szükség van az  $Re^{\#}$  kiszámításához, a helyes műszaki gyakorlat alapján egyedi viszkozitási modell használható a kalibráló gázra (általában levegőre) vonatkozó  $\mu$  meghatározásához [(7-146) egyenlet]. Alternatív megoldásként a Sutherland-féle háromtényezős viszkozitási modell is alkalmazható a  $\mu$  közelítő értékének meghatározásához (lásd a 7.7. táblázatot):

$$Re^{\#} = \frac{4 \cdot M_{\text{mix}} \cdot \dot{n}_{\text{ref}}}{\pi \cdot d_t \cdot \mu} \quad (7-145)$$

Ahol:

$d_t$  = a hangsebesség alatti áramlású Venturi-cső torokátmérője [m]

$M_{\text{mix}}$  = a keverék moláris tömege [kg/mol]

$\dot{n}_{\text{ref}}$  = a moláris átfolyási sebesség referenciaértéke [mol/s]

a Sutherland-féle háromtényezős viszkozitási modell alapján:

$$\mu = \mu_0 \left( \frac{T_{in}}{T_0} \right)^{\frac{3}{2}} \cdot \left( \frac{T_0 + S}{T_{in} + S} \right) \quad (7-146)$$

Ahol:

$\mu$  = a kalibráló gáz dinamikus viszkozitása [kg/(m · s)]

$\mu_0$  = a viszkozitás Sutherland-referenciaértéke [kg/(m · s)]

$S$  = Sutherland-állandó [K]

$T_0$  = a hőmérséklet Sutherland-referenciaértéke [K]

$T_{in}$  = abszolút hőmérséklet a Venturi-cső belépőnyílásánál [K]

#### 7.7. táblázat

#### A Sutherland-féle háromtényezős viszkozitási modell paraméterei

Gáz <sup>(*)</sup>	$\mu_0$	$T_0$	$S$	Hőmérséklet-tartomány, $\pm 2$ %-os hibával	Nyomás határértéke
	kg / (m · s)	K	K	K	kPa
Levegő	$1,716 \times 10^{-5}$	273	111	170-től 1 900-ig	$\leq 1\ 800$
CO <sub>2</sub>	$1,370 \times 10^{-5}$	273	222	190-től 1 700-ig	$\leq 3\ 600$
H <sub>2</sub> O	$1,12 \times 10^{-5}$	350	1,064	360-től 1 500-ig	$\leq 10\ 000$
O <sub>2</sub>	$1,919 \times 10^{-5}$	273	139	190-től 2 000-ig	$\leq 2\ 500$
N <sub>2</sub>	$1,663 \times 10^{-5}$	273	107	100-től 1 500-ig	$\leq 1\ 600$

(\*) A táblázatban szereplő paraméterek csak a felsorolt tiszta gázok esetében alkalmazhatók. A gázkeverékek viszkozitásának kiszámítására a paraméterek nem kombinálhatók.

- ii. fel kell írni a  $C_d$ - $Re^\#$  értékre vonatkozó egyenletet az ( $Re^\#$ ,  $C_d$ ) páros értékeit felhasználva. A  $C_d$ -t a (7-140) egyenlettel kell kiszámítani, ahol a  $C_f$ -et vagy a (7-141) egyenlet adja meg, vagy bármilyen matematikai kifejezés használható helyette, beleértve a többtagú kifejezéseket és az exponenciális sorokat is. A (7-147) egyenletben arra látható példa, hogy milyen általánosan használt matematikai kifejezést lehet alkalmazni a  $C_d$  és az  $Re^\#$  viszonyának kifejezésére;

$$C_d = a_0 - a_1 \cdot \sqrt{\frac{10^6}{Re^\#}} \quad (7-147)$$

- iii. az egyenlet legmegfelelőbb együtthatóinak meghatározásához és az egyenlet regressziós statisztikáinak, az SEE-nek, a becslés szórásának és az  $r^2$  determinációs együtthatónak a kiszámításához a legkisebb négyzetek módszerével végzett regresszióanalízist kell végrehajtani 3. függeléknek megfelelően;
- iv. amennyiben az egyenlet megfelel az  $SEE < 0,5\%$   $n_{ref\ max}$  (vagy  $m_{ref\ max}$ ) és az  $r^2 \geq 0,995$  feltételeknek, akkor az egyenlet felhasználható a  $C_d$  meghatározására a kibocsátásvizsgálatok során a 3.6.3. pont b) alpontjában leírtak szerint;

- v. ha az  $SEE$  és az  $r^2$  feltételei nem teljesülnek, a regressziós statisztikák teljesítése érdekében a helyes műszaki gyakorlat alapján elhagyhatók kalibrációs adatpontok. A feltételek teljesítéséhez legalább hét kalibrációs adatpontot kell használni;
- vi. ha a pontok elhagyása nem oldja meg a kiugró értékek problémáját, korrekciós intézkedést kell alkalmazni. Például más matematikai kifejezést kell választani a  $C_d$  és az  $Re^\#$  egyenletéhez, ellenőrizni kell a szivárgást vagy meg kell ismételni a kalibrációs eljárást. Amennyiben meg kell ismételni az eljárást, szigorúbb tűréshatárokat kell alkalmazni a méréseknél és több időt kell hagyni az anyagáramok stabilizálására;
- vii. miután az egyenlet teljesíti a regressziós feltételeket, az egyenletet csak olyan átfolyási sebességek meghatározására lehet használni, amelyek a  $C_d-Re^\#$  egyenlet regressziós feltételeinek teljesítéséhez használt átfolyási referenciasebességek tartományán belül vannak.

### 3.9.5. Kritikus áramlású Venturi-cső kalibrálása

a) A kritikus áramlású Venturi-csővel működő áramlásmérők állhatnak egy vagy több Venturi-csőből is, utóbbiak esetében a Venturi-csővek különböző kombinációit használják a különböző átfolyási sebességek méréséhez. Azon kritikus áramlású Venturi-csővel működő áramlásmérők esetében, amelyek több Venturi-csőből állnak, a kalibrálás elvégezhető egymástól függetlenül minden egyes Venturi-csőre a saját  $C_d$  átfolyási tényezőjük megállapítása érdekében, vagy a Venturi-csővek minden egyes kombinációja egy csőként is kalibrálható. Amennyiben a Venturi-csővek valamely kombinációjának kalibrálására kerül sor, az aktív Venturi-csővek torkánál mért területek összegét, az  $A_t$ -t kell használni; az aktív Venturi-csővek torokátmérőinek négyzetét össze kell adni, majd ennek négyzetgyökét kell venni és ezt a  $d_t$  értéket kell alkalmazni; valamint a Venturi-cső torokátmérőjének és belépőnyílás-átmérőjének arányát úgy kell értelmezni, mint az aktív Venturi-csővek torokátmérőinek összegéből számított négyzetgyököknek ( $d_t$ ) és az összes Venturi-cső közös bemeneti átmérőjének ( $D$ ) arányát. Egyetlen Venturi-cső vagy Venturi-csőkombináció esetében a  $C_d$  meghatározásához a következő lépéseket kell elvégezni:

- i. az összes kalibrációs beállítási pontnál gyűjtött adatok segítségével valamennyi pontra vonatkozóan ki kell számítani a  $C_d$  értékét a (7-140) egyenlet alkalmazásával;
- ii. ki kell számítani az összes  $C_d$  érték középeltérését és szórását a (7-155) és (7-156) egyenletek segítségével;
- iii. ha valamennyi  $C_d$  érték szórása kisebb vagy egyenlő a  $C_d$  átlagának 0,3 %-ával, akkor a  $C_d$  átlagát kell használni a (7-120) egyenletben, a kritikus áramlású Venturi-csővet pedig csak a kalibrálás során mért legalacsonyabb  $r$  alatt lehet használni;

$$r = 1 - (\Delta p / p_m) \quad (7-148)$$

- iv. ha valamennyi  $C_d$  érték szórása meghaladja a  $C_d$  átlagának 0,3 %-át, akkor a kalibrálás során mért legalacsonyabb  $r$ -nél gyűjtött adatpontokhoz tartozó  $C_d$  értékeket figyelmen kívül kell hagyni;
- v. ha a megmaradó adatpontok száma hétnél kevesebb, korrekciós intézkedést alkalmazni: ellenőrizni kell a kalibrációs adatokat vagy meg kell ismételni a kalibrációs eljárást. Amennyiben meg kell ismételni a kalibrációs eljárást, ajánlatos ellenőrizni a szivárgást, szigorúbb tűréshatárokat alkalmazni a méréseknél és több időt hagyni az anyagáramok stabilizálására.
- vi. ha a megmaradó  $C_d$  értékek száma hét vagy több, akkor a megmaradó  $C_d$  értékek középeltérését és szórását újra kell számítani;
- vii. ha a megmaradó  $C_d$  értékek szórása kisebb vagy egyenlő a megmaradó  $C_d$  értékek átlagának 0,3 %-ával, akkor ezt a  $C_d$ -átlagot kell használni a (7-120) egyenletben, és a kritikus áramlású Venturi-cső értékeit csak a megmaradó  $C_d$ -hez társított legalacsonyabb  $r$  alatt lehet használni;
- viii. ha a megmaradó  $C_d$  szórása még mindig meghaladja a megmaradó  $C_d$  értékek átlagának 0,3 %-át, meg kell ismételni az e pont e) alpontjának (4)–(8) bekezdésében megadott lépéseket.

## 1. függelék

## Eltolódási korrekció

## 1. Alkalmazási kör és gyakoriság

Az e függelékben szereplő egyenletek elvégzésének célja annak megállapítása, hogy a gázelemző készülék eltolódása érvényteleníti-e egy vizsgálati intervallum eredményeit. Amennyiben az eltolódás nem érvényteleníti a vizsgálati intervallum eredményeit, akkor a vizsgálati intervallum során a gázelemző készüléktől kapott válaszokat korrigálni kell az eltolódással e függeléknek megfelelően. A gázelemző készüléknek ezeket az eltolódással korrigált válaszait kell alkalmazni minden további kibocsátási számítás során. A gázelemző készülék egy vizsgálati intervallum alatti elfogadható eltolódásának határértékét a VI. melléklet 8.2.2.2. pontja határozza meg.

## 2. A korrekció alapelvei

Az e függelékben szereplő számítások a gázelemző készüléknek az analitikai gázok nullázó és kalibráló referenciakoncentrációira adott, egy vizsgálati intervallum előtt és után meghatározott válaszait veszik alapul. A számítások korrigálják a gázelemző készülék vizsgálati intervallum során rögzített válaszait. A korrekció a gázelemző készüléknek a nullázó és mérőtartomány-kalibráló gázokra adott átlagos válaszain, valamint a nullázó és mérőtartomány-kalibráló gázok referenciakoncentrációin alapul. Az eltolódás hitelesítését és korrekcióját a következőképpen kell végrehajtani:

## 3. Az eltolódás hitelesítése

Miután az eltolódás korrekcióján kívül minden egyéb korrekciót elvégeztek valamennyi gázelemző készülék jelen, ki kell számítani a fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátásokat a 3.8. pont alapján. Ezután valamennyi gázelemző készülék jelét korrigálni kell az eltolódással e függeléknek megfelelően. A fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátásokat újra ki kell számítani a gázelemző készülékek eltolódással korrigált jeleit felhasználva. A fékmunkára vonatkoztatott fajlagos mért kibocsátásokat hitelesíteni kell és fel kell jegyezni az eltolódási korrekció előtt és után a VI. melléklet 8.2.2.2. pontjának megfelelően.

## 4. Eltolódási korrekció

Valamennyi gázelemző készülék jelét korrigálni kell a következőképpen:

- Valamennyi rögzített  $x_i$  koncentrációt korrigálni kell a folyamatos vagy a szakaszos mintavétellel,  $\bar{x}$ ;
- az eltolódási korrekciót a (7-149) egyenlettel kell kiszámítani:

$$x_{\text{idriftcor}} = x_{\text{refzero}} + (x_{\text{refspan}} - x_{\text{refzero}}) \frac{2x_i - (x_{\text{prezero}} + x_{\text{postzero}})}{(x_{\text{prespan}} + x_{\text{postspan}}) - (x_{\text{prezero}} + x_{\text{postzero}})} \quad (7-149)$$

Ahol:

- $x_{\text{idriftcor}}$  = az eltolódással korrigált koncentráció [ $\mu\text{mol/mol}$ ]
- $x_{\text{refzero}}$  = a nullázó gáz referenciakoncentrációja, ami egyéb adat hiányában általában nulla [ $\mu\text{mol/mol}$ ]
- $x_{\text{refspan}}$  = a mérőtartomány-kalibráló gáz referenciakoncentrációja [ $\mu\text{mol/mol}$ ]
- $x_{\text{prespan}}$  = a gázelemző készülék vizsgálati intervallum előtti válasza a mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációjára [ $\mu\text{mol/mol}$ ]
- $x_{\text{postspan}}$  = a gázelemző készülék vizsgálati intervallum utáni válasza a mérőtartomány-kalibráló gáz koncentrációjára [ $\mu\text{mol/mol}$ ]
- $x_i$  vagy  $\bar{x}$  = a rögzített, azaz a vizsgálat alatt mért, az eltolódási korrekció előtti koncentráció [ $\mu\text{mol/mol}$ ]
- $x_{\text{prezero}}$  = a gázelemző készülék vizsgálati intervallum előtti válasza a nullázó gáz koncentrációjára [ $\mu\text{mol/mol}$ ]
- $x_{\text{postzero}}$  = a gázelemző készülék vizsgálati intervallum utáni válasza a nullázó gáz koncentrációjára [ $\mu\text{mol/mol}$ ]

- A vizsgálati intervallum előtti valamennyi koncentráció esetében a legutoljára meghatározott koncentrációkat kell alkalmazni. Egyes vizsgálati intervallumoknál előfordulhat, hogy a vizsgálati intervallum előtti legutolsó nullázó vagy mérőtartomány-kalibráló gázra adott válasz egy vagy több korábbi vizsgálati intervallum előtt történik;

- d) A vizsgálati intervallum utáni valamennyi koncentráció esetében a legelőször meghatározott koncentrációkat kell alkalmazni. Egyes vizsgálati intervallumoknál előfordulhat, hogy a vizsgálati intervallum utáni legelső nullázó vagy mérőtartomány-kalibráló gázra adott válasz egy vagy több későbbi vizsgálati intervallum után történik;
- e) Ha a gázelemző készülékek bármely, vizsgálati intervallum előtti, a mérőtartomány-kalibráló gázra adott válasza, az  $x_{\text{prespan}}$  nem kerül rögzítésre, az  $x_{\text{prespan}}$ -t egyenlőnek kell venni a mérőtartomány-kalibráló gáz referenciakonzentrációjával:  $x_{\text{prespan}} = x_{\text{refspan}}$ ;
- f) Ha a gázelemző készülékek bármely, vizsgálati intervallum előtti, a nullázó gázra adott válasza, az  $x_{\text{prezero}}$  nem kerül rögzítésre, az  $x_{\text{prezero}}$ -t egyenlőnek kell venni a nullázó gáz referenciakonzentrációjával:  $x_{\text{prezero}} = x_{\text{refzero}}$ ;
- g) A nullázó gáz  $x_{\text{refzero}}$  referenciakonzentrációja általában nulla:  $x_{\text{refzero}} = 0 \mu\text{mol/mol}$ . Egyes esetekben azonban előfordulhat, hogy az  $x_{\text{refzero}}$  nullától eltérő koncentrációval rendelkezik. Például ha a  $\text{CO}_2$  gázelemző készüléket környezeti levegővel nullázzák, a környezeti levegő alapértelmezett  $\text{CO}_2$ -koncentrációját,  $375 \mu\text{mol/mol}$ -t lehet használni. Ez esetben az  $x_{\text{refzero}} = 375 \mu\text{mol/mol}$ . Ha egy gázelemző készüléket nullától eltérő  $x_{\text{refzero}}$  gázzal nulláznak, a gázelemző készüléket úgy kell beállítani, hogy az általa szolgáltatott adat a tényleges  $x_{\text{refzero}}$  koncentráció legyen. Ha például  $x_{\text{refzero}} = 375 \mu\text{mol/mol}$ , a gázelemző készüléket úgy kell beállítani, hogy az általa szolgáltatott adat  $375 \mu\text{mol/mol}$  legyen, amikor a nullázó gáz áramlik át rajta.
-

## 2. függelék

## A szénáram ellenőrzése

## 1. Bevezetés

A kipufogógázban található szén csaknem egésze a tüzelőanyagból származik, és egy minimális részt leszámítva csaknem a teljes mennyiség  $\text{CO}_2$  formájában jelenik meg a kipufogógázban. Ez az alapja a teljes mérőrendszer  $\text{CO}_2$ -mérésen alapuló ellenőrzésének. A  $\lambda$  levegőfelesleg-arányt szabályozó rendszer nélküli vagy a  $0,97 \leq \lambda \leq 1,03$  tartományon kívül üzemelő szikragyújtású motorok esetében az eljárásnak szénhidrogén- és szén-monoxid-mérést is magában kell foglalnia.

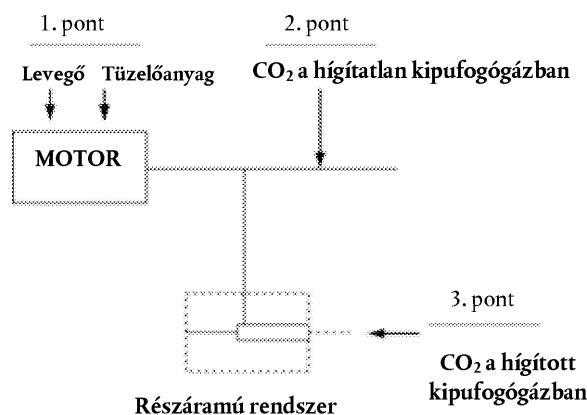
A kipufogógázt mérő rendszerbe jutó szén a tüzelőanyag-áramból kerül meghatározásra. A szénáramot a kibocsátásmérő és részecske-mintavevő rendszerek különböző pontjain, az ezeken a pontokon mért  $\text{CO}_2$ - (vagy  $\text{CO}_2$ -, szénhidrogén- és  $\text{CO}$ -) koncentrációkból és a gázáramból kell meghatározni.

Ennek értelmében a motor ismert forrása a szénáramnak, és ugyanennek a szénáramnak a kipufogócsőben és a részarámú részecske-mintavevő rendszer kimeneténél történő megfigyeléséből következtetni lehet a szivárgásra és az áramlásmérés pontosságára. Ennek az ellenőrzésnek az az előnye, hogy az alkatrészek a hőmérsékletek és az áramok tekintetében ugyanolyan körülmények között működnek, mint a motor tényleges vizsgálatakor.

A 7.1. ábrán láthatók azok a mintavételi pontok, amelyeken a szénáramot ellenőrizni kell. Az alábbi pontokban meg vannak adva a szénáramnak az egyes mintavételi pontokra vonatkozó kiszámításához szükséges konkrét egyenletek is.

7.1. ábra

## Mérőpontok a szénáram ellenőrzéséhez



## 2. Szénáram a motorba (1. mérőpont)

A motorba irányuló szénáram áramlási sebességét, a  $q_{mCF}$ -et [kg/s] a  $\text{CH}_x\text{O}_y$  tüzelőanyagra vonatkozóan a (7-150) egyenlettel kell kiszámítani:

$$q_{mCF} = \frac{12,011}{12,011 + \alpha + 15,9994 \cdot \varepsilon} \cdot g_{mf} \quad (7-150)$$

Ahol:

$q_{mf}$  = a tüzelőanyag tömegárama (kg/s)

### 3. Szénáram a hígítatlan kipufogógázban (2. mérőpont)

#### 3.1. CO<sub>2</sub> alapján

A  $q_{mCe}$ -t, a motor kipufogócsövében a szén tömegáramát [kg/s] a hígítatlan kipufogógáz CO<sub>2</sub>-koncentrációjából és a kipufogógáz tömegáramából kell meghatározni a (7-151) egyenlettel:

$$q_{mCe} = \left( \frac{c_{CO_2,r} - c_{CO_2,a}}{100} \right) \cdot q_{mew} \cdot \frac{12,011}{M_e} \quad (7-151)$$

ahol:

$c_{CO_2,r}$  = nedves CO<sub>2</sub>-koncentráció a hígítatlan kipufogógázban, [ %]

$c_{CO_2,a}$  = a CO<sub>2</sub> nedves koncentrációja a környezeti levegőben [ %]

$q_{mew}$  = a kipufogógáz tömegárama nedves alapon [kg/s]

$M_e$  = kipufogógáz moláris tömege [g/mol]

Ha a CO<sub>2</sub>-t száraz alapon mérik, az értékét a 2.1.3. vagy a 3.5.2. ponttal összhangban át kell alakítani nedves alapúra.

#### 3.2. CO<sub>2</sub>, szénhidrogén és CO alapján

A számítás 3.1. pont szerinti, kizárólag CO<sub>2</sub> alapján történő elvégzése helyett a motor kipufogócsövében a szén  $q_{mCe}$  tömegáramát [kg/s] a hígítatlan kipufogógáz CO<sub>2</sub>-, szénhidrogén- és CO-koncentrációjából és a kipufogógáz tömegáramából is meg lehet határozni a (7-152) egyenlettel:

$$q_{mCe} = \left( \frac{c_{CO_2,r} - c_{CO_2,a}}{100} + \frac{c_{THC(C1),r} - c_{THC(C1),a}}{100} + \frac{c_{CO,r} - c_{CO,a}}{100} \right) \cdot q_{mew} \frac{12,011}{M_e} \quad (7-152)$$

Ahol:

$c_{CO_2,r}$  = nedves CO<sub>2</sub>-koncentráció a hígítatlan kipufogógázban, [ %]

$c_{CO_2,a}$  = a CO<sub>2</sub> nedves koncentrációja a környezeti levegőben [ %]

$c_{THC(C1),r}$  = az összes szénhidrogén (C1) koncentrációja a hígítatlan kipufogógázban [ %]

$c_{THC(C1),a}$  = az összes szénhidrogén (C1) koncentrációja a környezeti levegőben [ %]

$c_{CO,r}$  = a CO nedves koncentrációja a hígítatlan kipufogógázban [ %]

$c_{CO,a}$  = a CO nedves koncentrációja a környezeti levegőben [ %]

$q_{mew}$  = a kipufogógáz tömegárama nedves alapon [kg/s]

$M_e$  = kipufogógáz moláris tömege [g/mol]

Ha a CO<sub>2</sub>-t vagy a CO-t száraz alapon mérik, az értéküket a 2.1.3. vagy a 3.5.2. ponttal összhangban át kell alakítani nedves alapúra.



#### 4. Szénáram a hígítórendszerben (3. mérőpont)

##### 4.1. CO<sub>2</sub> alapján

A részáramú hígítórendszerrel a megosztási arányt is figyelembe kell venni. A  $q_{mCp}$ -t [kg/s], a szénáramot az egyenértékű (a teljes áramot hígító teljes áramú rendszerrel egyenértékű) hígítórendszerben a hígított CO<sub>2</sub>-koncentrációból, a kipufogógáz tömegáramából és a minta átfolyási sebességéből kell meghatározni; a hígítási tényezővel ( $q_{mdew}/q_{mp}$ ) való kiegészítést leszámítva az új (7-153) egyenlet megegyezik a (7-151) egyenlettel.

$$q_{mCp} = \left( \frac{c_{CO_2,d} - c_{CO_2,a}}{100} \right) \cdot q_{mew} \cdot \frac{12,011}{M_e} \cdot \frac{q_{mdew}}{q_{mp}} \quad (7-153)$$

Ahol:

$c_{CO_2,d}$  = nedves CO<sub>2</sub>-koncentráció a kipufogógázban a hígítóalagút kimeneténél [ %]

$c_{CO_2,a}$  = a CO<sub>2</sub> nedves koncentrációja a környezeti levegőben [ %]

$q_{mdew}$  = a hígított minta árama a részáramú hígítórendszerben [kg/s]

$q_{mew}$  = a kipufogógáz tömegárama nedves alapon [kg/s]

$q_{mp}$  = a részáramú hígítórendszerbe belépő kipufogógáz-minta árama [kg/s]

$M_e$  = kipufogógáz moláris tömege [g/mol]

Ha a CO<sub>2</sub>-t száraz alapon mérik, az értékét a 2.1.3. vagy a 3.5.2. ponttal összhangban át kell alakítani nedves alapúra.

##### 4.2. CO<sub>2</sub>, szénhidrogén és CO alapján

A részáramú hígítórendszerrel a megosztási arányt is figyelembe kell venni. A számítás 4.1. pont szerinti, kizárólag CO<sub>2</sub> alapján történő elvégzése helyett a  $q_{mCp}$ -t [kg/s], a szénáramot az egyenértékű (a teljes áramot hígító teljes áramú rendszerrel egyenértékű) hígítórendszerben a hígított CO<sub>2</sub>-, szénhidrogén- és CO-koncentrációból, a kipufogógáz tömegáramából és a minta átfolyási sebességéből kell meghatározni; a hígítási tényezővel ( $q_{mdew}/q_{mp}$ ) való kiegészítést leszámítva az új (7-154) egyenlet megegyezik a (7-152) egyenlettel.

$$q_{mCe} = \left( \frac{c_{CO_2,d} - c_{CO_2,a}}{100} + \frac{c_{THC(C1),d} - c_{THC(C1),a}}{100} + \frac{c_{CO,d} - c_{CO,a}}{100} \right) \cdot q_{mew} \cdot \frac{12,011}{M_e} \cdot \frac{q_{mdew}}{q_{mp}} \quad (7-154)$$

Ahol:

$c_{CO_2,d}$  = a CO<sub>2</sub> nedves koncentrációja a hígított kipufogógázban a hígítóalagút kimeneténél [ %]

$c_{CO_2,a}$  = a CO<sub>2</sub> nedves koncentrációja a környezeti levegőben [ %]

$c_{THC(C1),d}$  = az összes szénhidrogén (C1) koncentrációja a hígított kipufogógázban a hígítóalagút kimeneténél [ %]

$c_{THC(C1),a}$  = az összes szénhidrogén (C1) koncentrációja a környezeti levegőben [ %]

$c_{CO,d}$  = a CO nedves koncentrációja a hígított kipufogógázban a hígítóalagút kimeneténél [ %]

$c_{CO,a}$  = a CO nedves koncentrációja a környezeti levegőben [ %]

- $q_{\text{mdew}}$  = a hígított minta árama a részáramú hígítórendszerben [kg/s]  
 $q_{\text{mew}}$  = a kipufogógáz tömegárama nedves alapon [kg/s]  
 $q_{\text{mp}}$  = a részáramú hígítórendszerbe belépő kipufogógáz-minta árama [kg/s]  
 $M_e$  = kipufogógáz moláris tömege [g/mol]

Ha a CO<sub>2</sub>-t vagy a CO-t száraz alapon mérik, az értékeket e melléklet 2.1.3. vagy a 3.5.2. pontjával összhangban át kell alakítani nedves alapúra.

#### 5. A kipufogógáz moláris tömegének kiszámítása

A kipufogógáz moláris tömegét a (7-13) egyenlettel kell kiszámítani (lásd e melléklet 2.1.5.2. pontját).

Alternatívaként a kipufogógázra a következő moláris tömeget lehet használni:

$$M_e (\text{dízel}) = 28,9 \text{ g/mol}$$

$$M_e (\text{LPG}) = 28,6 \text{ g/mol}$$

$$M_e (\text{földgáz/biometán}) = 28,3 \text{ g/mol}$$

$$M_e (\text{benzin}) = 29,0 \text{ g/mol}$$

---

## 3. függelék

**Statisztikák****1. Számtani közép**

Az  $\bar{y}$  számtani középértéket a (7-155) egyenlettel kell kiszámítani:

$$\bar{y} = \frac{\sum_{i=1}^N y_i}{N} \quad (7-155)$$

**2. Szórás**

A torzítatlan (például  $N-1$ )  $\sigma$  minta szórását a (7-156) egyenlettel kell kiszámítani:

$$\sigma_y = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^N (y_i - \bar{y})^2}{(N-1)}} \quad (7-156)$$

**3. Négyzetes középérték**

Az  $rms_y$  négyzetes középértéket a (7-157) egyenlettel kell kiszámítani:

$$rms_y = \sqrt{\frac{1}{N} \sum_{i=1}^N y_i^2} \quad (7-157)$$

**4. t-próba**

A következő egyenletekkel és a 7.8. táblázattal kell meghatározni, hogy az adatok megfelelnek-e a t-próbán:

- a) Páratlan t-próba esetében a  $t$  statisztikai jellemzőt és szabadsági fokainak számát,  $\nu$ -t a (7-158) és a (7-159) egyenlettel kell kiszámítani:

$$t = \frac{|\bar{y}_{ref} - \bar{y}|}{\sqrt{\frac{\sigma_{ref}^2}{N_{ref}} + \frac{\sigma_y^2}{N}}} \quad (7-158)$$

$$\nu = \frac{\left(\frac{\sigma_{ref}^2}{N_{ref}} + \frac{\sigma_y^2}{N}\right)^2}{\frac{(\sigma_{ref}^2/N_{ref})^2}{N_{ref}-1} + \frac{(\sigma_y^2/N)^2}{N-1}} \quad (7-159)$$

- b) Páros t-próba esetében a  $t$  statisztikai jellemzőt és szabadsági fokainak számát,  $\nu$ -t a (7-160) egyenlettel kell kiszámítani, figyelembe véve, hogy az  $\epsilon_i$  az egyes  $y_{refi}$  és  $y_i$  párok közötti hibákat (például különbségeket) jelenti:

$$t = \frac{|\bar{\epsilon}| \cdot \sqrt{N}}{\sigma_\epsilon} \quad \nu = N - 1 \quad (7-160)$$

- c) A 7.8. táblázat a  $t$  értékeknek a  $t_{\text{crit}}$  értékekkel való összehasonlítására szolgál, amelyek a táblázatban a szabadsági fokok száma szerint szerepelnek. Ha a  $t$  értéke kisebb a  $t_{\text{crit}}$  értékénél, akkor a  $t$  megfelelt a  $t$ -próbán.

7.8. táblázat:

**Kritikus  $t$  értékek a szabadságfok  $\nu$  számával szemben**

$\nu$	Konfidencia	
	90 %	95 %
1	6,314	12,706
2	2,920	4,303
3	2,353	3,182
4	2,132	2,776
5	2,015	2,571
6	1,943	2,447
7	1,895	2,365
8	1,860	2,306
9	1,833	2,262
10	1,812	2,228
11	1,796	2,201
12	1,782	2,179
13	1,771	2,160
14	1,761	2,145
15	1,753	2,131
16	1,746	2,120
18	1,734	2,101
20	1,725	2,086
22	1,717	2,074
24	1,711	2,064
26	1,706	2,056
28	1,701	2,048
30	1,697	2,042
35	1,690	2,030
40	1,684	2,021
50	1,676	2,009
70	1,667	1,994
100	1,660	1,984
1 000+	1,645	1,960

Az itt fel nem tüntetett értékek meghatározásához lineáris interpolációt kell alkalmazni.

## 5. F-próba

Az  $F$  statisztikát a (7-161) egyenlettel kell kiszámítani:

$$F_y = \frac{\sigma_y^2}{\sigma_{\text{ref}}^2} \quad (7-161)$$

- 90 %-os konfidenciaszintű  $F$ -próba esetében a 7.9. táblázatot kell használni az  $F$  értékeknek az  $F_{\text{crit}90}$  értékekkel való összehasonlításához, amelyek az  $(N-1)$  és az  $(N_{\text{ref}}-1)$  szerint szerepelnek a táblázatban. Ha az  $F$  értéke kisebb az  $F_{\text{crit}90}$  értékénél, akkor az  $F$  megfelelt az  $F$ -próbán 90 %-os konfidenciaszint mellett;
- 95 %-os konfidenciaszintű  $F$ -próba esetében a 7.10. táblázatot kell használni az  $F$  értékeknek az  $F_{\text{crit}95}$  értékekkel való összehasonlításához, amelyek az  $(N-1)$  és az  $(N_{\text{ref}}-1)$  szerint szerepelnek a táblázatban. Ha az  $F$  értéke kisebb az  $F_{\text{crit}95}$  értékénél, akkor az  $F$  megfelelt az  $F$ -próbán 95 %-os konfidenciaszint mellett.

## 6. Meredekség

A legkisebb négyzetek módszerével végzett regresszió meredekségét, az  $a_{1y}$ -t a (7-162) egyenlettel kell kiszámítani:

$$a_{1y} = \frac{\sum_{i=1}^N (y_i - \bar{y}) \cdot (y_{\text{ref}i} - \bar{y}_{\text{ref}})}{\sum_{i=1}^N (y_{\text{ref}i} - \bar{y}_{\text{ref}})^2} \quad (7-162)$$

## 7. Állandó

A legkisebb négyzetek módszerével végzett regresszió állandóját, az  $a_{0y}$ -t a (7-163) egyenlettel kell kiszámítani:

$$a_{0y} = \bar{y} - (a_{1y} \cdot \bar{y}_{\text{ref}}) \quad (7-163)$$

## 8. A becslés szórása

A becsült értékek szórását, az  $SEE$ -t a (7-164) egyenlettel kell kiszámítani:

$$SEE_y = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^N [y_i - a_{0y} - (a_{1y} \cdot y_{\text{ref}i})]^2}{N - 2}} \quad (7-164)$$

## 9. Determinációs együttható

Az  $r^2$  determinációs együtthatót a (7-165) egyenlettel kell kiszámítani:

$$r_y^2 = 1 - \frac{\sum_{i=1}^N [y_i - a_{0y} - (a_{1y} \cdot y_{\text{ref}i})]^2}{\sum_{i=1}^N [y_i - \bar{y}]^2} \quad (7-165)$$

## 4. függelék

**AZ 1980-AS NEMZETKÖZI GRAVITÁCIÓS FORMULA**

A Föld gravitációjának gyorsulása ( $a_g$ ) az adott helytől függően változó, ezért az  $a_g$  értékét a vonatkozó földrajzi szélesség alapján, a (7-166) egyenlettel kell kiszámítani:

$$a_g = 9,7803267715 [1 + 5,2790414 \times 10^{-3} \sin^2 \vartheta + 2,32718 \times 10^{-5} \sin^4 \vartheta + 1,262 \times 10^{-7} \sin^6 \vartheta + 7 \times 10^{-10} \sin^8 \vartheta] \quad (7-166)$$

Ahol:

$\vartheta$  = északi vagy déli szélességi fok

---

## 5. függelék

## A részecskeszám kiszámítása

## 1. A részecskeszámok meghatározása

## 1.1. Szinkronizálás

A részarámú hígítórendszerek esetében a részecskeszám-mintavételezési és -mérési rendszerben való tartózkodási időt úgy kell figyelembe venni, hogy a részecskeszám-jelet a VI. melléklet 8.2.1.2. pontjában meghatározott eljárás szerint szinkronizálni kell a vizsgálati ciklussal és a kipufogógáz tömegáramával. A részecskeszám-mintavételezési és -mérési rendszerre vonatkozó átalakítási időt a VI. melléklet 1. függelékének 2.1.3.7. pontja szerint kell meghatározni.

## 1.2. A tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusokra és az RMC-re vonatkozó részecskeszám meghatározása részarámú hígítórendszerrel

Amennyiben a részecskeszámot részarámú hígítórendszerrel mintavételezik a VI. melléklet 9.2.3. pontjában foglalt előírásoknak megfelelően, a vizsgálati ciklus során kibocsátott részecskék számát a (7-167) egyenlettel kell kiszámítani:

$$N = \frac{m_{df}}{1,293} \cdot k \cdot \bar{c}_s \cdot \bar{f}_r \cdot 10^6 \quad (7-167)$$

Ahol:

$N$  a vizsgálati ciklus során kibocsátott részecskék száma [#vizsgálat],

$m_{df}$  az ekvivalens hígított kipufogógáznak a (7-45) egyenlettel (2.3.1.1.2. pont) meghatározott tömege a ciklusban [kg/vizsgálat],

$k$  kalibrációs tényező a részecskeszámláló-méréseknek a referenciaeszköz szintjére történő kiigazításához, amennyiben a tényezőt nem alkalmazták eleve a részecskeszámlálóban. Amennyiben a kalibrációs tényezőt eleve alkalmazzák a részecskeszámlálóban, akkor a (7-167) egyenletben a  $k$  értéke 1,

$\bar{c}_s$  a hígított kipufogógáz átlagos részecskekoncentrációja standard körülményekre korrigálva (273,2 K és 101,33 kPa), négyzetcentiméterenkénti részecskeszám,

$\bar{f}_r$  az illékonyrészecske-eltávolító közepes részecskekoncentráció-csökkentési tényezője, amely a méréshez használt hígítási beállításokra jellemző

ahol:

$$\bar{c}_s = \frac{\sum_{i=1}^{i=n} c_{s,i}}{n} \quad (7-168)$$

Ahol:

$c_{s,i}$  a részecskeszámlálóból származó hígított kipufogógáz részecskekoncentrációjának diszkrét mérése, a koincidenziára és a standard körülményekre (273,2 K és 101,33 kPa) korrigálva, négyzetcentiméterenkénti részecskeszám,

$n$  a vizsgálat időtartama alatt végrehajtott részecskekoncentrációs mérések száma.

## 1.3. A tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusokra és az RMC-re vonatkozó részecskeszám meghatározása teljes áramú hígítórendszerrel

Amennyiben a részecskeszámot teljes áramú hígítórendszerrel mintavételezik a VI. melléklet 9.2.2. pontjában foglalt előírásoknak megfelelően, a vizsgálati ciklus során kibocsátott részecskék számát a (7-169) egyenlettel kell kiszámítani:

$$N = \frac{m_{df}}{1,293} \cdot k \cdot \bar{c}_s \cdot \bar{f}_r \cdot 10^6 \quad (7-169)$$

Ahol:

- $N$  a vizsgálati ciklus során kibocsátott részecskék száma [# /vizsgálat],
- $m_{ed}$  a ciklus alatti teljes hígított kipufogógáz-áram, amelyet a VII. melléklet 2.2.4.1–2.2.4.3. pontjában ismertetett módszerek valamelyike szerint határoztak meg (kg/vizsgálat),
- $k$  kalibrációs tényező a részecskeszámláló-méréseknek a referenciaeszköz szintjére történő kiigazításához, amennyiben a tényezőt nem alkalmazták eleve a részecskeszámlálóban. Amennyiben a kalibrációs tényezőt eleve alkalmazzák a részecskeszámlálóban, akkor a (7-169) egyenletben a  $k$  értéke 1,
- $\bar{c}_s$  a hígított kipufogógáz átlagos korrigált részecskekoncentrációja standard körülményekre korrigálva (273,2 K és 101,33 kPa), négyzetcentiméterenkénti részecskeszám,
- $\bar{f}_r$  az illékonyrészecske-eltávolító közepes részecskekoncentráció-csökkentési tényezője, amely a méréshez használt hígítási beállításokra jellemző.

ahol:

$$\bar{c} = \frac{\sum_{i=1}^{i=n} c_{s,i}}{n} \quad (7-170)$$

Ahol:

- $c_{s,i}$  a részecskeszámlalóból származó hígított kipufogógáz részecskekoncentrációjának diszkrét mérése, a koincidenziára és a standard körülményekre (273,2 K és 101,33 kPa) korrigálva, négyzetcentiméterenkénti részecskeszám,
- $n$  a vizsgálat időtartama alatt végrehajtott részecskekoncentrációs mérések száma

#### 1.4. A különálló NRSC-kre vonatkozó részecskeszám meghatározása részáramú hígítórendszerrel

Amennyiben a részecskeszámot részáramú hígítórendszerrel mintavételezik a VI. melléklet 9.2.3. pontjában foglalt előírásoknak megfelelően, az egyes különálló üzemmódokban kibocsátott részecskék sebességét a (7-171) egyenlettel, az adott üzemmódra vonatkozó átlagértékek felhasználásával kell kiszámítani:

$$\dot{N} = \frac{q_{medf}}{1,293} \times k \times \bar{c}_s \times \bar{f}_r \times 10^6 \times 3\,600 \quad (7-171)$$

Ahol:

- $\dot{N}$  a részecskékibocsátás sebessége az egyes különálló üzemmódokban, [# /h],
- $q_{medf}$  az ekvivalens hígított kipufogógáznak a 2.3.2.1. pontban foglalt (7-51) egyenlet szerint meghatározott nedves alapú tömegárama az egyes különálló üzemmódokban [kg/s],
- $k$  kalibrációs tényező a részecskeszámláló-méréseknek a referenciaeszköz szintjére történő kiigazításához, amennyiben a tényezőt nem alkalmazták eleve a részecskeszámlálóban. Amennyiben a kalibrációs tényezőt eleve alkalmazzák a részecskeszámlálóban, akkor a (1-171) egyenletben a  $k$  értéke 1,
- $\bar{c}_s$  a hígított kipufogógáz átlagos részecskekoncentrációja standard körülményekre korrigálva (273,2 K és 101,33 kPa), az egyes különálló üzemmódokban, négyzetcentiméterenkénti részecskeszám,
- $\bar{f}_r$  az illékonyrészecske-eltávolító közepes részecskekoncentráció csökkentési tényezője, amely a méréshez használt hígítási beállításokra jellemző.



ahol:

$$\bar{c}_s = \frac{\sum_{i=1}^{i=n} c_{s,i}}{n} \quad (7-172)$$

Ahol:

$c_{s,i}$  a részecskeszámlálóból származó hígított kipufogógáz részecskékonzentrációjának diszkrét mérése, a koincidenzára és a standard körülményekre (273,2 K és 101,33 kPa) korrigálva, négyzetcentiméterenkénti részecskeszám,

$n$  az egyes különálló üzemmódokban végzett mintavétel során végrehajtott részecskékonzentrációs mérések száma.

#### 1.5. A különálló ciklusokra vonatkozó részecskeszám meghatározása teljes áramú hígítórendszerrel

Amennyiben a részecskeszámot teljes áramú hígítórendszerrel mintavételezik a VI. melléklet 9.2.2. pontjában foglalt előírásoknak megfelelően, az egyes különálló üzemmódokban kibocsátott részecskék sebességét a (7-173) egyenlettel, az adott üzemmódra vonatkozó átlagértékek felhasználásával kell kiszámítani:

$$\dot{N} = \frac{q_{m,dew}}{1,293} \times k \times \bar{c}_s \times \bar{f}_r \times 10^6 \times 3\,600 \quad (7-173)$$

Ahol:

$\dot{N}$  a részecskékibocsátás sebessége az egyes különálló üzemmódokban, [# /h],

$q_{m,dew}$  a hígított kipufogógáz nedves alapú teljes tömegárama az egyes különálló üzemmódokban [kg/s],

$k$  kalibrációs tényező a részecskeszámláló-méréseknek a referenciaeszköz szintjére történő kiigazításához, amennyiben a tényezőt nem alkalmazták eleve a részecskeszámlálóban. Amennyiben a kalibrációs tényezőt eleve alkalmazzák a részecskeszámlálóban, akkor a (7-173) egyenletben a  $k$  értéke 1,

$\bar{c}_s$  a hígított kipufogógáz átlagos részecskékonzentrációja standard körülményekre korrigálva (273,2 K és 101,33 kPa), az egyes különálló üzemmódokban, négyzetcentiméterenkénti részecskeszám,

$\bar{f}_r$  az illékonyrészecske-eltávolító közepes részecskékonzentráció csökkentési tényezője, amely a méréshez használt hígítási beállításokra jellemző

ahol:

$$\bar{c}_s = \frac{\sum_{i=1}^{i=n} c_{s,i}}{n} \quad (7-174)$$

Ahol:

$c_{s,i}$  a részecskeszámlálóból származó hígított kipufogógáz részecskékonzentrációjának diszkrét mérése, a koincidenzára és a standard körülményekre (273,2 K és 101,33 kPa) korrigálva, négyzetcentiméterenkénti részecskeszám,

$n$  az egyes különálló üzemmódokban végzett mintavétel során végrehajtott részecskékonzentrációs mérések száma.

## 2. Vizsgálati eredmény

### 2.1. A tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusokra és RMC-re vonatkozó fajlagos kibocsátások kiszámítása

Minden egyes vonatkozó, RMC, melegindításos NRTC és hidegindításos NRTC esetében a részecskeszám/kWh-ban megadott fajlagos kibocsátásokat a (7-175) egyenlettel kell kiszámítani:

$$e = \frac{N}{W_{act}} \quad (7-175)$$

Ahol:

$N$  a vonatkozó RMC, melegindításos NRTC vizsgálati menet vagy hidegindításos NRTC során kibocsátott összes részecske száma,

$W_{act}$  a tényleges ciklusmunka a VI. melléklet 7.8.3.4. pontja szerint [kWh].

RMC-nél időszakos (nem gyakori) regenerálású kipufogógáz-utókezelő rendszerrel (lásd a VI. melléklet 6.6.2. pontját) felszerelt motorok esetében a fajlagos kibocsátást a vonatkozó multiplikatív korrekciós tényezővel vagy a vonatkozó additív korrekciós tényezővel kell kiigazítani. Amennyiben a vizsgálat ideje alatt nem történt időszakos regenerálás, akkor a felfelé módosító tényezőt kell alkalmazni ( $k_{ru,m}$  vagy  $k_{ru,a}$ ). Ha a vizsgálat ideje alatt történt időszakos regenerálás, akkor a lefelé módosító tényezőt kell alkalmazni ( $k_{rd,m}$  vagy  $k_{rd,a}$ ).

Átmeneteket magában foglaló ciklusnál a végeredményt is ki kell igazítani a III. melléklet követelményei szerint meghatározott, vonatkozó multiplikatív vagy additív romlási tényezővel.

### 2.1.1. Az NRTC súlyozott átlagos mérési eredménye

Az NRTC esetében a mérés végeredményét súlyozottan átlagolni kell a hidegindításos és a melegindításos (adott esetben időszakos regenerálást magában foglaló) vizsgálati menet adataiból a (7-176) vagy a (7-177) egyenlettel:

a) A multiplikatív regenerációs kiigazítás, vagy időszakos regenerálású kipufogógáz-utókezelő rendszer nélküli motorok esetében:

$$e = k_r \left( \frac{(0,1 \times N_{cold}) + (0,9 \times N_{hot})}{(0,1 \times W_{act,cold}) + (0,9 \times W_{act,hot})} \right) \quad (7-176)$$

Additív regenerációs kiigazítás esetében:

$$e = k_r + \left( \frac{(0,1 \times N_{cold}) + (0,9 \times N_{hot})}{(0,1 \times W_{act,cold}) + (0,9 \times W_{act,hot})} \right) \quad (7-177)$$

Ahol:

$N_{cold}$  a hidegindításos NRTC vizsgálati menet során kibocsátott összes részecske száma,

$N_{hot}$  a melegindításos NRTC vizsgálati menet során kibocsátott összes részecske száma,

$W_{act,cold}$  a hidegindításos NRTC során végzett tényleges ciklusmunka a VI. melléklet 7.8.3.4. pontja szerint [kWh],

$W_{act,hot}$  a melegindításos NRTC során végzett tényleges ciklusmunka a VI. melléklet 7.8.3.4. pontja szerint [kWh],

$k_r$  a VI. melléklet 6.6.2. pontja szerinti, illetve a  $k_r = 1$  időszakos regenerálású kipufogógáz-utókezelő rendszer nélküli motorok esetében számított regenerációs kiigazítás

Amennyiben a vizsgálat ideje alatt nem történt időszakos regenerálás, akkor a felfelé módosító tényezőt kell alkalmazni ( $k_{ru,m}$  vagy  $k_{ru,a}$ ). Ha a vizsgálat ideje alatt történt időszakos regenerálás, akkor a lefelé módosító tényezőt kell alkalmazni ( $k_{rd,m}$  vagy  $k_{rd,a}$ ).

Az adott esetben az időszakos regenerálási korrekciós tényezőt is magában foglaló eredményt is ki kell igazítani a III. melléklet követelményei szerint meghatározott, vonatkozó multiplikatív vagy additív romlási tényezővel.

### 2.2. A különálló NRSC-vizsgálatokra vonatkozó fajlagos kibocsátás kiszámítása

Az  $e$  [#/#kWh] fajlagos kibocsátást a (7-178) egyenlettel kell kiszámítani:

$$e = \frac{\sum_{i=1}^{N_{mode}} (N_i \cdot WF_i)}{\sum_{i=1}^{N_{mode}} (P_i \cdot WF_i)} \quad (7-178)$$

Ahol:

$P_i$  motorteljesítmény az  $i$  üzemmódban [kW], ahol  $P_i = P_{\max i} + P_{\text{auxi}}$  (lásd a VI. melléklet 6.3. és 7.7.1.3. pontját)

$WF_i$  az  $i$  üzemmód súlyozó tényezője [-]

$\dot{N}_i$  a kibocsátás átfolyási sebességének átlaga  $i$  üzemmódban [#h], a hígítási módszertől függően a (7-171) vagy a (7-173) egyenlet alapján

Időszakos (nem gyakori) regenerálású kipufogógáz-utókezelő rendszerrel (lásd a VI. melléklet 6.6.2. pontját) felszerelt motorok esetében a fajlagos kibocsátást a vonatkozó multiplikatív korrekciós tényezővel vagy a vonatkozó additív korrekciós tényezővel kell kiigazítani. Amennyiben a vizsgálat ideje alatt nem történt időszakos regenerálás, akkor a felfelé módosító tényezőt kell alkalmazni ( $k_{ru,m}$  vagy  $k_{ru,a}$ ). Ha a vizsgálat ideje alatt történt időszakos regenerálás, akkor a lefelé módosító tényezőt kell alkalmazni ( $k_{rd,m}$  vagy  $k_{rd,a}$ ). Ha a korrekciós tényezőket már mindegyik üzemmódban meghatározták, akkor a súlyozott kibocsátás eredményének (7-178) egyenlettel történő kiszámításához mindegyik üzemmódra alkalmazni kell őket.

Az adott esetben az időszakos regenerálási korrekciós tényezőt is magában foglaló eredményt is ki kell igazítani a III. melléklet követelményei szerint meghatározott, vonatkozó multiplikatív vagy additív romlási tényezővel.

### 2.3. A végeredmények kerekítése

A NRTC-mérési végeredményeket és a súlyozott átlagként számított NRTC-mérési eredményeket – az ASTM E 29–06B szabványnak megfelelően – egy lépésben három szignifikáns számjegyre kell kerekíteni. A fékmunkára vonatkoztatott fajlagos kibocsátások végeredményeinek kiszámításához használt közbenső értékek kerekítése tilos.

### 2.4. A részecskeszám háttér-koncentrációjának meghatározása

2.4.1. A motor gyártójának kérésére a hígítóalagút részecskeszámának háttér-koncentrációiból – a mérést megelőzően vagy azt követően, a részecskeszámmérő rendszer részecske- és szénhidrogén-szűrői után – mintát lehet vételezni az alagútban lévő részecskék háttér-koncentrációjának meghatározásához.

2.4.2. Az alagút részecskeszáma háttér-koncentrációjának kivonása típusjóváhagyás esetén nem engedélyezett, de a gyártó kérésére – a jóváhagyó hatóság előzetes jóváhagyásával – alkalmazható a gyártás megfelelőségének vizsgálatára, amennyiben bizonyítható, hogy az alagút háttér-koncentrációja jelentős, amely ezután kivonható a hígított kipufogógázban mért értékekből.

—

## 6. függelék

## Az ammóniakibocsátás kiszámítása

## 1. A tranzien (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusokra és RMC-re vonatkozó átlagos koncentráció kiszámítása

A  $c_{\text{NH}_3}$  vizsgálati ciklus során a kipufogógázban mért átlagos  $\text{NH}_3$ -koncentrációt [ppm] a ciklus pillanatnyi értékeinek integrálásával kell meghatározni. A (7-179) egyenletet kell alkalmazni:

$$c_{\text{NH}_3} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{i=n} c_{\text{NH}_3,i} \quad (7-179)$$

Ahol:

$c_{\text{NH}_3,i}$  pillanatnyi  $\text{NH}_3$ -koncentráció a kipufogógázban [ppm]

$n$  a mérések száma

Az NRTC esetében a mérés végeredményét a (7-180) egyenlettel kell kiszámítani:

$$c_{\text{NH}_3} = (0,1 \times c_{\text{NH}_3,\text{cold}}) + (0,9 \times c_{\text{NH}_3,\text{hot}}) \quad (7-180)$$

Ahol:

$c_{\text{NH}_3,\text{cold}}$  a hidegindítós NRTC átlagos  $\text{NH}_3$ -koncentrációja [ppm]

$c_{\text{NH}_3,\text{hot}}$  a melegindítós NRTC átlagos  $\text{NH}_3$ -koncentrációja [ppm]

## 2. A különálló NRSC-vizsgálatokra vonatkozó átlagkoncentráció kiszámítása

A  $c_{\text{NH}_3}$  vizsgálati ciklus során a kipufogógázban mért átlagos  $\text{NH}_3$ -koncentrációt [ppm] az egyes üzemmódokra vonatkozó átlagkoncentráció mérésével és az eredményeknek az adott vizsgálati ciklusra vonatkozó súlyozó tényezőkkel való súlyozásával kell meghatározni. A (7-181) egyenletet kell alkalmazni:

$$c_{\text{NH}_3} = \sum_{i=1}^{N_{\text{mode}}} \bar{c}_{\text{NH}_3,i} \cdot WF_i \quad (7-181)$$

Ahol:

$\bar{c}_{\text{NH}_3,i}$  átlagos  $\text{NH}_3$ -koncentráció a kipufogógázban  $i$  mód esetén [ppm]

$N_{\text{mode}}$  a vizsgálati ciklus során használt üzemmódok száma

$WF_i$  az  $i$  üzemmód súlyozó tényezője [-]

## VIII. MELLÉKLET

**Vegyes üzemű motorokra vonatkozó teljesítménykövetelmények és vizsgálati eljárások****1. Alkalmazási kör**

E melléklet az (EU) 2016/1628 rendelet 3. cikkének (18) bekezdésében meghatározott vegyes üzemű motorokra vonatkozik, azok folyékony és gáz-halmazállapotú tüzelőanyaggal egyidejűleg történő működtetése (vegyes üzemmód) esetén.

Az e mellékletben foglalt rendelkezések nem alkalmazandók a motorok, köztük a vegyes üzemű motorok vizsgálata során, amennyiben azok kizárólag folyékony vagy kizárólag gáz-halmazállapotú tüzelőanyaggal működnek (vagyis a gáz energiahányados [GER] értéke a tüzelőanyag-fajtától függően 1 vagy 0). Ebben az esetben az egyféle tüzelőanyaggal működő motorokra vonatkozó követelményeket kell alkalmazni.

Az egyidejűleg többféle folyékony tüzelőanyag és egy gáz-halmazállapotú tüzelőanyag vagy egy folyékony tüzelőanyag és többféle gáz-halmazállapotú tüzelőanyag kombinációjával működő motorok típusjövahagyását az (EU) 2016/1628 rendelet 33. cikkében az új technológiákra vagy az új koncepciókra vonatkozóan meghatározott eljárás szerint kell elvégezni.

**2. Fogalommeghatározások és rövidítések**

E melléklet alkalmazásában:

- 2.1. „GER (gáz energiahányados, Gas Energy Ratio)”: jelentése megegyezik az (EU) 2016/1628 rendelet 3. cikkének (20) bekezdésében meghatározottakkal az alsó fűtőérték alapján;
- 2.2. „ $GER_{cycle}$ ”: a GER átlagértéke a motor vonatkozó vizsgálati ciklusban történő működtetése során;
- 2.3. „1A. típusú vegyes üzemű motor”: lehet egyrészt:
  - a) legalább 19, de legfeljebb 560 kW teljesítményű, NRE alkategóriájú, vegyes üzemű motor, amely a melegindításos NRTC vizsgálati ciklusban legalább 90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $GER_{NRTC, hot} \geq 0,9$ ) működik, alapjáraton nem kizárólag folyékony tüzelőanyagot használ, és nem rendelkezik folyékony üzemmóddal, másrészt:
  - b) legalább 19, de legfeljebb 560 kW teljesítményű, az NRE-től eltérő (al)kategóriájú, vegyes üzemű motor, amely az NRSC során legalább 90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $GER_{NRSC} \geq 0,9$ ) működik, alapjáraton nem kizárólag folyékony tüzelőanyagot használ, és nem rendelkezik folyékony üzemmóddal;
- 2.4. „1B. típusú vegyes üzemű motor”: lehet egyrészt:
  - a) legalább 19, de legfeljebb 560 kW teljesítményű, NRE alkategóriájú, vegyes üzemű motor, amely a melegindításos NRTC vizsgálati ciklusban legalább 90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $GER_{NRTC, hot} \geq 0,9$ ) működik, vegyes üzemmódban alapjáraton nem kizárólag folyékony tüzelőanyagot használ, és rendelkezik folyékony üzemmóddal, másrészt:
  - b) legalább 19, de legfeljebb 560 kW teljesítményű, az NRE-től eltérő (al)kategóriájú, vegyes üzemű motor, amely az NRSC során legalább 90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $GER_{NRSC} \geq 0,9$ ) működik, vegyes üzemmódban alapjáraton nem kizárólag folyékony tüzelőanyagot használ, és rendelkezik folyékony üzemmóddal;
- 2.5. „2A. típusú vegyes üzemű motor”: lehet egyrészt:
  - a) legalább 19, de legfeljebb 560 kW teljesítményű, NRE alkategóriájú, vegyes üzemű motor, amely a melegindításos NRTC vizsgálati ciklusban 10–90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $0,1 < GER_{NRTC, hot} < 0,9$ ) működik, és nem rendelkezik folyékony üzemmóddal, vagy a melegindításos NRTC vizsgálati ciklusban legalább 90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $GER_{NRTC, hot} \geq 0,9$ ) üzemel, de alapjáraton kizárólag folyékony tüzelőanyagot használ, és nem rendelkezik folyékony üzemmóddal, másrészt:
  - b) legalább 19, de legfeljebb 560 kW teljesítményű, az NRE-től eltérő (al)kategóriájú, vegyes üzemű motor, amely az NRSC során 10–90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $0,1 < GER_{NRSC, hot} < 0,9$ ) működik, és nem rendelkezik folyékony üzemmóddal, vagy az NRSC során legalább 90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $GER_{NRSC} \geq 0,9$ ) üzemel, de alapjáraton kizárólag folyékony tüzelőanyagot használ, és nem rendelkezik folyékony üzemmóddal;

- 2.6. „2B. típusú vegyes üzemű motor”: lehet egyrészt:
- legalább 19, de legfeljebb 560 kW teljesítményű, NRE alkategóriájú, vegyes üzemű motor, amely a melegítési NRTC vizsgálati ciklusban 10–90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $0,1 < GER_{NRTC, hot} < 0,9$ ) működik, és rendelkezik folyékony üzemlével, vagy a melegítési NRTC vizsgálati ciklusban legalább 90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $GER_{NRTC, hot} \geq 0,9$ ) üzemel, és rendelkezik folyékony üzemlével, de vegyes üzemlében alapjára használhat kizárólag folyékony tüzelőanyagot, másrészt:
  - legalább 19, de legfeljebb 560 kW teljesítményű, az NRE-től eltérő (al)kategóriájú, vegyes üzemű motor, amely az NRSC során 10–90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $0,1 < GER_{NRSC, hot} < 0,9$ ) működik, és nem rendelkezik folyékony üzemlével, vagy az NRSC során legalább 90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $GER_{NRSC} \geq 0,9$ ) üzemel, és rendelkezik folyékony üzemlével, de vegyes üzemlében alapjára használhat kizárólag folyékony tüzelőanyagot;
- 2.7. „3B. típusú vegyes üzemű motor”: lehet egyrészt:
- legalább 19, de legfeljebb 560 kW teljesítményű, NRE alkategóriájú, vegyes üzemű motor, amely a melegítési NRTC vizsgálati ciklusban legfeljebb 10 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $GER_{NRTC, hot} \leq 0,1$ ) működik, és rendelkezik folyékony üzemlével, másrészt:
  - legalább 19, de legfeljebb 560 kW teljesítményű, az NRE-től eltérő (al)kategóriájú, vegyes üzemű motor, amely az NRSC során legfeljebb 10 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $GER_{NRSC} \leq 0,1$ ) működik, és rendelkezik folyékony üzemlével.

### 3. A vegyes üzemlére vonatkozó kiegészítő jóváhagyási követelmények

#### 3.1. Motorok a $GER_{cycle}$ érték üzemlével által állítható szabályozásával

Amennyiben adott motortípus esetében a  $GER_{cycle}$  értéke üzemlével által állítható szabályozás használatával a maximumhoz képest csökkenthető, akkor a  $GER_{cycle}$  minimális értéke nem korlátozható, de a motornak a gyártó által megadott bármely  $GER_{cycle}$ -érték mellett meg kell felelnie a kibocsátási határértékeknek.

### 4. Általános követelmények

#### 4.1. A vegyes üzemlé motorok üzemlélei

##### 4.1.1. A vegyes üzemlé motor folyékony üzemlében való működésének feltételei

A vegyes üzemlé motorok csak akkor működhetnek folyékony üzemlében, ha a folyékony üzemlében működő motor az e rendeletben foglalt valamennyi követelmény szerint tanúsítást szerzett a kizárólag a megadott folyékony tüzelőanyaggal való működésre vonatkozóan.

Ha egy már tanúsított folyékony üzemlé motorból fejlesztenek ki tanúsított vegyes üzemlé motort, akkor a folyékony üzemlére vonatkozóan új EU-típusjóváhagyásra van szükség.

##### 4.1.2. A vegyes üzemlé motor alapjára kizárólag folyékony tüzelőanyaggal való működésének feltételei

4.1.2.1. Az 1A. típusú vegyes üzemlé motorok alapjára nem használhatnak kizárólag folyékony tüzelőanyagot, kivéve a 4.1.3. pontban meghatározott, a bemelegítésre és indításra vonatkozó feltételek teljesülése esetén.

4.1.2.2. Az 1B. típusú vegyes üzemlé motorok alapjára nem használhatnak kizárólag folyékony tüzelőanyagot vegyes üzemlében.

4.1.2.3. A 2A., 2B. és 3B. típusú vegyes üzemlé motorok alapjára használhatnak kizárólag folyékony tüzelőanyagot.

##### 4.1.3. A vegyes üzemlé motor kizárólag folyékony tüzelőanyag használatával történő felmelegítésének és indításának feltételei

4.1.3.1. Az 1B., 2B. vagy 3B. típusú vegyes üzemlé motorok bemelegítése vagy indítása történhet úgy, hogy a motor kizárólag folyékony tüzelőanyagot használ. Amennyiben a vegyes üzemlében felmelegedés vagy indítás során alkalmazott kibocsátásszabályozási stratégia megegyezik a folyékony üzemlében alkalmazott, megfelelő kibocsátásszabályozási stratégiával, akkor a motor a bemelegítés vagy az indítás során működhet vegyes üzemlében. Ha ez a feltétel nem teljesül, akkor a motor csak folyékony üzemlében melegíthető be vagy indítható el folyékony tüzelőanyaggal.

4.1.3.2. Az 1A. vagy 2A. típusú vegyes üzemű motorok bemelegítése vagy indítása történhet úgy, hogy a motor kizárólag folyékony tüzelőanyagot használ. Ebben az esetben azonban a stratégiát kibocsátáscsökkentési segédstratégiaként kell bejelenteni, és a következő kiegészítő követelményeknek is eleget kell tenni:

4.1.3.2.1. a stratégia működésének le kell állnia, amint a hűtőközeg hőmérséklete elérte a 343 K-t (70 °C), illetve eltelt 15 perc a stratégia működésbe lépését követően, attól függően, hogy a kettő közül melyik következik be hamarabb; és

4.1.3.2.2. a karbantartási üzemmódnak működésbe kell lépnie, ha a stratégia is működésbe lépett.

4.2. Karbantartási üzemmód

4.2.1. A vegyes üzemű motorok karbantartási üzemmódban való működésének feltételei

Ha a motor karbantartási üzemmódban van, a működése korlátozódik, és átmenetileg mentesül az e rendeletben meghatározott, a kipufogógáz-kibocsátással és az NO<sub>x</sub>-szabályozással kapcsolatos követelmények alól.

4.2.2. Működési korlátozás karbantartási üzemmódban

4.2.2.1. Az IWP-től, IWA-tól, RLL-től és RLR-től eltérő kategóriájú motorokra vonatkozó követelmények

A karbantartási üzemmódban működtetett, az IWP-től, IWA-tól, RLL-től és RLR-től eltérő kategóriájú, vegyes üzemű motorral felszerelt, nem közúti mozgó gépekre vonatkozó működési korlátozás megegyezik a IV. melléklet 1. függelékének 5.4. pontjában leírt „erős használatkorlátozó rendszer” által okozott korlátozással.

A biztonsági szempontok figyelembevételére és az öngyógyító diagnosztika lehetővé tétele érdekében a IV. melléklet 1. függelékének 5.5. pontja megengedi a használatkorlátozást hatástalanító funkció alkalmazását a teljes motorteljesítmény felszabadításához.

Egyéb esetben a működési korlátozás nem szüntethető meg az IV. mellékletben meghatározott figyelmeztető és használatkorlátozó rendszerek be- vagy kikapcsolásával.

A karbantartási üzemmód be- és kikapcsolása nem járhat az IV. mellékletben meghatározott figyelmeztető és használatkorlátozó rendszerek be- vagy kikapcsolásával.

4.2.2.2. Az IWP, IWA, RLL és RLR kategóriájú motorokra vonatkozó követelmények

Az IWP, IWA, RLL és RLR kategóriájú motorok biztonsági megfontolásokból működhetnek karbantartási üzemmódban a nyomaték vagy a fordulatszám korlátozása nélkül. Amennyiben a 4.2.2.3. pont értelmében működési korlátozásnak kellett volna életbe lépnie, a fedélzeti számítógép naplójának nem felejtő számítógépes memóriában rögzítenie kell a karbantartási üzemmód motorműködés közbeni bekapcsolásával járó váratlan eseményeket oly módon, hogy az információk szándékosan ne legyenek törölhetők.

A nemzeti ellenőrző hatóságok számára lehetővé kell tenni, e nyilvántartásokba kiolvasó használatával betekintsenek.

4.2.2.3. A működési korlátozás bekapcsolása

A működési korlátozásnak automatikusan be kell kapcsolódnia karbantartási üzemmódban.

Abban az esetben, ha a karbantartási üzemmód a 4.2.3. pont szerint a gázellátás működési hibája miatt kapcsolódik be, a működési korlátozásnak a karbantartási üzemmód bekapcsolódása után eltelt 30 percen belül működésbe kell lépnie.

Ha a karbantartási üzemmód azért kapcsolódik be, mert üres a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag tartálya, akkor a működési korlátozásnak rögtön életbe kell lépnie, amint a jármű karbantartási üzemmódba vált.

4.2.2.4. A működési korlátozás kikapcsolása

A működési korlátozásnak ki kell kapcsolódnia, amint a motor már nem karbantartási üzemmódban működik.

4.2.3. A gáz-halmazállapotú tüzelőanyag hiánya vegyes üzemű működés esetén

Annak érdekében, hogy a nem közúti mozgó gép biztonságos helyre érjen, amint a rendszer a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag tartályának kiürülését vagy a gázellátás meghibásodását észleli:

- a) az 1A. és 2A. típusú vegyes üzemű motoroknak karbantartási üzemmódra kell váltaniuk;
- b) az 1B., 2B. és 3B. típusú vegyes üzemű motoroknak folyékony üzemmódra kell váltaniuk.

4.2.3.1. Nem áll rendelkezésre gáz-halmazállapotú tüzelőanyag – kiürült a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag tartálya

A gáz-halmazállapotú tüzelőanyag tartályának kiürülése esetén a karbantartási üzemmódnak, illetve adott esetben a 4.2.3. pont szerint a folyékony üzemmódnak kell bekapcsolódnia, amint a motorrendszer a tartály kiürülését észleli.

Amint a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag szintje ismét eléri azt a szintet, amely az üres tartályra figyelmeztető rendszer 4.3.2. pont szerinti bekapcsolódását okozta, a karbantartási üzemmód kikapcsolódhat, illetve adott esetben a jármű vegyes üzemű működésre válhat át.

4.2.3.2. Nem áll rendelkezésre gáz-halmazállapotú tüzelőanyag – meghibásodott a gázellátás

A gázellátás gáz-halmazállapotú tüzelőanyag elérhetlenné válásával járó meghibásodása esetén a karbantartási üzemmódnak vagy adott esetben a 4.2.3. pont szerint a folyékony üzemmódnak be kell kapcsolódnia, ha a motor gáz-halmazállapotú tüzelőanyaggal való ellátása nem elérhető.

Amint a motor gáz-halmazállapotú tüzelőanyaggal való ellátása újra elérhetővé válik, a karbantartási üzemmód kikapcsolódhat, vagy adott esetben a motor visszaállhat a vegyes üzemű működésre.

4.3. A vegyes üzemű működés kijelzői

4.3.1. A vegyes üzemű működés kijelzője

A nem közúti mozgó gépeknek vizuálisan ki kell jelezniük az üzemeltető számára azt az üzemmódot, amelyben a motor éppen működik (vegyes, folyékony vagy karbantartási üzemmód).

E kijelző tulajdonságairól és elhelyezéséről az eredetiberendezés-gyártó saját mérlegelési jogkörében dönt – a kijelző alkothatja egy már meglévő vizuális jelzőrendszer részét is.

A kijelzőt üzenetmegjelenítő is kiegészítheti. Az e szakaszban említett üzenetek megjelenítésére használt rendszer lehet az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikához vagy egyéb karbantartási célokra használt rendszer.

A vegyes üzemű működés kijelzőjének vizuális eleme nem egyezhet meg az NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztika céljára vagy egyéb karbantartási célokra használt vizuális elemmel.

A biztonsági figyelmeztetések mindenkor elsőbbséget élveznek a kijelzőben az üzemmód kijelzésével szemben.

4.3.1.1. A vegyes üzemű működés kijelzője karbantartási üzemmódot kell, hogy mutasson, amint a karbantartási üzemmód aktiválódik (azaz mielőtt ténylegesen működésbe lép), és az üzemmód kijelzése mindaddig aktív kell, hogy maradjon, amíg a jármű karbantartási üzemmódban működik.

4.3.1.2. A vegyes üzemű működés kijelzőjének legalább egy percig vegyes üzemű működést vagy folyékony üzemmódot kell mutatnia, amint a motor üzemmódja folyékonyról vegyes üzemre vált, vagy fordítva. Ennek a kijelzésnek bekapcsolt gyújtás vagy a gyártó kérésére a motor megforgatása esetén is legalább egy percig láthatónak kell lennie. A kijelzésnek az üzemeltető kérésére is leolvashatónak kell lennie.

4.3.2. A gáz-halmazállapotú tüzelőanyag tartályának kiürülésére figyelmeztető rendszer (vegyes üzemű figyelmeztető rendszer)

A vegyes üzemű motorral felszerelt, nem közúti mozgó gépet el kell látni egy olyan figyelmeztetőrendszerrel, amely jelzi az üzemeltetőnek, ha a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag tartálya hamarosan ki fog ürülni.

A vegyes üzemű figyelmeztetőrendszer mindaddig aktív kell, hogy maradjon, amíg a tartályt fel nem töltik a felé a szint felé, amely a figyelmeztető rendszer működését kiváltotta.



Fontos biztonsági figyelmeztető jelzések ideiglenesen megszakíthatják a vegyes üzemű figyelmeztetőrendszer működését.

A vegyes üzemű figyelmeztető rendszer a kiolvasóval nem lehet kikapcsolható mindaddig, amíg a figyelmeztetést kiváltó okot nem orvosolták.

#### 4.3.2.1. A vegyes üzemű figyelmeztető rendszer tulajdonságai

A vegyes üzemű figyelmeztető rendszer a gyártó által meghatározott vizuális figyelmeztetőrendszerből áll (ikon, piktogram stb.).

A gyártó a figyelmeztető rendszert hangjelzés kibocsátására is alkalmassá teheti. Ebben az esetben az említett jelzés üzemeltető általi kikapcsolása megengedett.

A vegyes üzemű figyelmeztető rendszer vizuális eleme nem egyezhet meg a NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztika céljára vagy egyéb karbantartási célokra használt vizuális elemmel.

A vegyes üzemű figyelmeztetőrendszer emellett rövid üzeneteket is megjeleníthet, beleértve a működési korlátozás működésbe lépéséig megtehető távolság vagy hátralévő idő egyértelmű jelzését.

Az e pontban említett figyelmeztetések vagy üzenetek megjelenítésére használt rendszer lehet a NO<sub>x</sub>-szabályozás-diagnosztikával vagy egyéb karbantartási célokkal összefüggő figyelmeztetések vagy üzenetek megjelenítésére használt rendszer.

A mentőszolgálatok általi használatra szánt, illetve a hadsereg, a polgári védelem, a tűzoltóság vagy a közrend fenntartásáért felelős erők használatára tervezett és épített, nem közúti mozgó gépeket el lehet látni a figyelmeztető rendszer fényjelzéseinek tompítására szolgáló eszközzel.

#### 4.4. Bejelentett nyomaték

##### 4.4.1. Bejelentett nyomaték vegyes üzemű motor vegyes üzemmódban való működése esetén

Amikor a vegyes üzemű motor vegyes üzemmódban működik:

- a) a leolvasott referencia-nyomatékgörbének a motorfékpadon vegyes üzemmódban vizsgált motor nyomatékgörbéjének kell lennie;
- b) a feljegyzett tényleges nyomatékok a vegyes üzemmód eredményeivel kell, hogy megegyezzenek, és nem a csak folyékony üzemmódban való működtetés eredményeivel.

##### 4.4.2. Bejelentett nyomaték vegyes üzemű motor folyékony üzemmódban való működése esetén

Amikor a vegyes üzemű motor folyékony üzemmódban működik, a leolvasott referencia-nyomatékgörbének a motorfékpadon folyékony üzemmódban vizsgált motor nyomatékgörbéjének kell lennie.

#### 4.5. További követelmények

##### 4.5.1. Vegyes üzemű motorokra való alkalmazásuk esetén az alkalmazkodási stratégiáknak a IV. mellékletben foglalt követelményeken túlmenően az alábbi feltételeknek is meg kell felelniük:

- a) a motornak végig ugyanabban a vegyes üzemű motortípusban (azaz 1A., 2B. stb. típusban) kell maradnia, mint amelyet az EU-típusjóváahagyás céljára bejelentettek; és
- b) 2. típusú motor esetében a motorcsaládon belül a legnagyobb és a legkisebb maximális GER<sub>cycle</sub> érték különbsége a 3.2.1. pontban megengedett kivételektől eltekintve sohasem haladhatja meg a 3.1.1. pontban megadott százalékos arányt.

#### 4.6. A típusjóváahagyást ahhoz a feltételhez kell kötni, hogy az eredetiberendezés-gyártót és a végfelhasználókat a XIV. és a XV. mellékletnek megfelelően a vegyes üzemű motor beépítésére és működtetésére vonatkozó utasításokkal kell ellátni, amelyek kiterjednek a 4.2. pont szerinti karbantartási üzemmódra és a vegyes üzemmód 4.3. pont szerinti kijelzőrendszerére is.

## 5. Teljesítménykövetelmények

- 5.1. A vegyes üzemű motorokra vonatkozó teljesítménykövetelmények, köztük a kibocsátási határértékek, valamint EU-típusjóváahagyási követelmények e melléklet eltérő rendelkezése hiányában megegyeznek az adott motorkategóriába tartozó motorra vonatkozóan e rendeletben vagy az (EU) 2016/1628 rendeletben előírt követelményekkel.
- 5.2. A vegyes üzemmódban való működtetésre vonatkozó szénhidrogén-határértéket az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletében meghatározott vizsgálati ciklusra vetített átlagos gáz energiahányados (GER) felhasználásával kell meghatározni.
- 5.3. A kibocsátásszabályozási stratégiákhoz kapcsolódó műszaki követelmények, így az e stratégiák igazolásához szükséges dokumentáció, a manipulálással szembeni védelemre vonatkozó műszaki rendelkezések és a hatástalanító berendezések használatának tilalma megegyezik az adott motorkategóriába tartozó motorra vonatkozóan a IV. mellékletben előírt követelményekkel.
- 5.4. Az adott motorkategóriába tartozó motorra vonatkozóan a IV. mellékletben előírtakkal azonos részletes műszaki követelmények vonatkoznak arra az adott NRSC-vel összefüggő tartományra, amelyen belül szabályozható, hogy a kibocsátások mennyivel léphetik túl az (EU) 2016/1628 rendelet II. mellékletében meghatározott határértékeket.

## 6. Az igazolási eljárásokra vonatkozó követelmények

- 6.1. A vegyes üzemű motorok igazolási eljárására vonatkozó követelmények a 6. szakasz eltérő rendelkezése hiányában megegyeznek az adott motorkategóriába tartozó motorra vonatkozóan e rendeletben vagy az (EU) 2016/1628 rendeletben előírt követelményekkel.
- 6.2. A vonatkozó határértékeknek való megfelelést vegyes üzemmódban kell igazolni.
- 6.3. Folyékony üzemmóddal rendelkező vegyes üzemű (vagyis 1B., 2B. vagy 3B. típusú) motorok esetében a vonatkozó határértékeknek való megfelelést folyékony üzemmódban is igazolni kell.
- 6.4. Az igazolási eljárásokra vonatkozó kiegészítő követelmények 2. típusú motorok esetében
  - 6.4.1. A gyártó (például algoritmusok, funkcionális elemzések, számítások, szimulációk, korábbi vizsgálati eredmények felhasználásával) bizonyítja a jóváhagyó hatóság előtt, hogy a vegyes üzemű motorcsalád valamennyi tagjának  $GER_{cycle}$  mérési tartománya a 3.1.1. pontban megadott százalékos értéken belül marad, vagy az üzemeltető által állítható  $GER_{cycle}$ -értékkel rendelkező motorok esetében megfelel a 6.5. pontban megfogalmazott követelményeknek.
  - 6.5. Az igazolási eljárásokra vonatkozó kiegészítő követelmények üzemeltető által állítható  $GER_{cycle}$  értékkel rendelkező motorok esetében
    - 6.5.1. A vonatkozó határértékeknek való megfelelést a  $GER_{cycle}$  gyártó által megengedett minimális és maximális értékén kell igazolni.
- 6.6. A vegyes üzemű motor tartósságának igazolására vonatkozó követelmények
  - 6.6.1. A III. melléklet rendelkezéseit kell alkalmazni.
- 6.7. A vegyes üzemmód kijelzőinek, a figyelmeztetéseknek és a működési korlátozásnak az igazolási eljárása
  - 6.7.1. Az e rendelet szerinti EU-típusjóváahagyás iránti kérelem részeként a gyártónak a 1. függelékében meghatározottak szerint igazolnia kell a vegyes üzemmód kijelzőinek, a figyelmeztetéseknek és a működési korlátozásnak a működését.

## 7. Az $NO_x$ -szabályozásra szolgáló megoldások helyes működését biztosító követelmények

- 7.1. Az ( $NO_x$ -szabályozásra szolgáló megoldások helyes működéséről szóló) IV. melléklet rendelkezései alkalmazandók a vegyes üzemű motorokra, függetlenül attól, hogy vegyes vagy folyékony üzemmódban működnek.
- 7.2. Kiegészítő  $NO_x$ -szabályozási követelmények 1B., 2B. és 3B. típusú vegyes üzemű motorok esetében
  - 7.2.1. A IV. melléklet 1. függelékének 5.4. pontjában meghatározott erős használatkorlátozás életbe lépéséhez szükséges nyomatékknak a folyékony üzemmódban és a vegyes üzemmódban kapott legalacsonyabb nyomatékknak kell lennie.
  - 7.2.2. Az üzemmódok által a hibák észlelésére gyakorolt esetleges hatást tilos a használatkorlátozás bekapcsolódásának elhalasztására használni.

- 7.2.3. Olyan működési hibák esetében, amelyek észlelése nem függ a motor üzemmódjától, a IV. melléklet 1. függelékében leírt, a hibakód státuszához társított mechanizmusok sem függenek a motor működési módjától (például ha a hibakód elérte a „potenciális” státuszt vegyes üzemmódban, a hiba következő alkalommal történő kimutatásakor az „aktív és megerősített” státuszt veszi fel folyékony üzemmódban is).
- 7.2.4. Olyan működési hibák esetében, amelyek észlelése függ a motor üzemmódjától, a hibakódok csak ugyanabban az üzemmódban vehetik fel a „korábban aktív” státuszt, amelyben az „aktív és megerősített” státuszt elérték.
- 7.2.5. A működési módok közötti átváltás (a vegyes üzemmódból a folyékony üzemmódba vagy fordítva) nem állíthatja le vagy nullázhatja le a IV. melléklet rendelkezéseinek betartása érdekében futtatott mechanizmusokat (pl. számlálók). Ha azonban e mechanizmusok egyike (pl. a diagnosztikai rendszer) a motor pillanatnyi üzemmódjától függ, az ehhez a mechanizmushoz társított számláló a gyártó kérésére és a jóváhagyó hatóság beleegyezésével:
- a) leállhat és az üzemmódváltáskor kijelzett értéket megtarthatja;
  - b) amikor a motor egyik üzemmódról visszavált a másik üzemmódra, újraindulhat, és adott esetben attól a ponttól folytathatja a számlálást, amelyen leállt.
-

### 1. függelék

## A vegyes üzemmód kijelzője, figyelmeztető rendszer, működési korlátozás vegyes üzemű motorok esetében – Az igazolási eljárásokra vonatkozó követelmények

### 1. A vegyes üzemmód kijelzői

#### 1.1. A vegyes üzemű működés kijelzője

EU-típusjóváahagyáskor igazolni kell, hogy a motor képes vezérelni a vegyes üzemű működés kijelzőjét, amikor vegyes üzemmódban működik.

#### 1.2. A folyékony üzemű működés kijelzője

Az 1B., 2B. és 3B. típusú vegyes üzemű motorok EU-típusjóváahagyáskor igazolni kell, hogy a motor képes vezérelni a folyékony üzemű működés kijelzőjét, amikor folyékony üzemmódban működik.

#### 1.3. A karbantartási üzemmód kijelzője

EU-típusjóváahagyáskor igazolni kell, hogy a motor képes vezérelni a karbantartási üzemmód kijelzőjét, amikor karbantartási üzemmódban működik.

- 1.3.1. Az így felszerelt járművek esetében elegendő a karbantartási üzemmóddal kapcsolatos igazolási eljárások elvégzése, amely a karbantartási üzemmód bekapcsolásában áll, valamint bizonyítékot (például algoritmusok, szimulációk, saját vizsgálatok eredményei stb.) kell benyújtani a jóváhagyó hatóságnak arra vonatkozóan, hogy az üzemmód akkor is működésbe lép, ha maga a motorrendszer váltja ki a karbantartási üzemmódot.

### 2. Figyelmeztetőrendszer

EU-típusjóváahagyáskor igazolni kell, hogy a motor képes vezérelni a figyelmeztetőrendszer működésbe lépését, amikor a tartályban lévő gáz-halmazállapotú tüzelőanyag mennyisége a figyelmeztetési szint alá csökken. Ebből a célból a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag tényleges mennyisége szimulálható.

### 3. Működési korlátozás

Az 1A. és 2A. típusú vegyes üzemű motorok EU-típusjóváahagyáskor igazolni kell, hogy a motor képes vezérelni a működési korlátozás életbe lépését, amikor észleli, hogy üres a folyékony tüzelőanyag tartálya, vagy meghibásodott a gázellátás. Ebből a célból a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag tartályának kiürülése és a gázellátás meghibásodása szimulálható.

- 3.1. Az igazolási eljárást elegendő egy tipikus, a jóváhagyó hatóság egyetértésével kiválasztott használati esetben elvégezni, és a hatóságnak bizonyítékot (például algoritmusok, szimulációk, saját vizsgálatok eredményei stb.) kell benyújtani arra vonatkozóan, hogy a működési korlátozás a többi lehetséges használati esetben is bekövetkezik.

---

## 2. függelék

### A vegyes üzemű motorok kibocsátásának vizsgálati eljárásaira vonatkozó követelmények

#### 1. Általános rendelkezések

Ez a pont az e mellékletben foglaltakhoz képest kiegészítő követelményeket és kivételeket határoz meg a vegyes üzemű motorok kibocsátásvizsgálatának lehetővé tétele érdekében, függetlenül attól, hogy a kibocsátások pusztán kipufogógázból állnak, vagy a kipufogógázokhoz még a VI. melléklet 6.10. pontja szerinti, forgattyúházból származó kibocsátások is hozzáadódnak. Amennyiben nincsenek kiegészítő követelmények vagy kivételek, e rendelet követelményei ugyanúgy vonatkoznak a vegyes üzemű motorokra, mint az (EU) 2016/1628 rendelet alapján jóváhagyott többi motortípusra vagy motorcsaládra.

A vegyes üzemű motorok kibocsátásvizsgálatát megnehezíti, hogy a motor a gyűjtáshoz különféle tüzelőanyagokat használhat, kezdve a tiszta folyékony tüzelőanyagtól egészen a nagyrészt gáz-halmazállapotú tüzelőanyagból és csak kisrészt folyékony tüzelőanyagból álló keverékig. A vegyes üzemű motor által használt tüzelőanyagok aránya dinamikusan változhat a motor üzemi feltételeinek függvényében is. Következésképpen különleges óvintézkedésekre és korlátozásokra van szükség e motorok kibocsátásvizsgálatának lehetővé tételében.

#### 2. Vizsgálati feltételek

A VI. melléklet 6. szakaszát kell alkalmazni.

#### 3. Vizsgálati eljárások

A VI. melléklet 7. szakaszát kell alkalmazni.

#### 4. Mérési eljárások

Az e függelékben meghatározott kivételektől eltekintve a VI. melléklet 8. szakaszát kell alkalmazni.

A vegyes üzemű motorok esetében a teljes áramú hígítórendszerrel végzett mérés menetét a VI. mellékletben található 6.6. ábra (állandó térfogatú mintát vevő rendszer) szemlélteti.

Ez a mérési eljárás biztosítja, hogy a tüzelőanyag-összetétel változása a vizsgálat alatt főként a szénhidrogénmérés eredményeit befolyásolja. Ezt az 5.1. pontban leírt módszerek valamelyikével kell ellensúlyozni.

A hígítatlan gáz-halmazállapotú anyagáram/részáram mérése elvégezhető a VI. mellékletben foglalt 6.7. ábrán szemléltetett módon, a kipufogógáz tömegáramának meghatározására és kiszámítására szolgáló módszerekkel kapcsolatos elővigyázatossági intézkedések megtételével.

#### 5. Mérőeszközök

A VI. melléklet 9. szakaszát kell alkalmazni.

#### 6. Részecskeszám-kibocsátások mérése

A VI. melléklet 1. függelékének rendelkezéseit kell alkalmazni.

#### 7. A kibocsátások kiszámítása

A kibocsátásokat az e szakaszban foglalt kivételektől eltekintve a VII. melléklet szerint kell kiszámítani. A 7.1. pontban meghatározott kiegészítő követelmények a tömegalapú számításokra, a 7.2. pontban foglalt kiegészítő követelmények pedig a moláris alapú számításokra vonatkoznak.

A kibocsátások kiszámításához ismerni kell a használt tüzelőanyagok összetételét. Amennyiben a gáz-halmazállapotú tüzelőanyagra a tüzelőanyag-jellemzőket igazoló tanúsítvány vonatkozik (például palackozott gáz esetében), akkor elfogadható a szállító által megadott összetétel használata. Ha az összetétel nem áll rendelkezésre (például vezetékes tüzelőanyag esetében), akkor a tüzelőanyag-összetételt legalább a motor kibocsátásvizsgálata előtt és után elemezni kell. Az elemzés gyakrabban is elvégezhető, az eredmények pedig felhasználhatók a számításához.

A gáz energiahányados használatának összhangban kell lennie az (EU) 2016/1628 rendelet 3. cikkének (2) bekezdésében foglalt meghatározással és az ugyanazon rendelet II. mellékletében az összes szénhidrogénre vonatkozóan a teljesen és a részben gázüzemű motorokra megállapított határértékekről szóló különös rendelkezésekkel. A gáz energiahányados teljes ciklusra vonatkozó átlagértékét valamely alábbi módszerrel kell kiszámítani:

- a) melegindításos NRTC és az átmeneteket magában foglaló NRSC-ciklus esetében a gáz energiahányados egyes mérési pontokra vonatkozó összegének a mérési pontok számával való elosztásával;
- b) különálló NRSC esetében a gáz energiahányados egyes vizsgálati üzemmódokra vonatkozó átlagértékének az adott üzemmódhoz tartozó súlyozó tényezővel való megszorzásával és az összes üzemmódra vonatkozó összeg kiszámításával. Az adott ciklushoz tartozó súlyozó tényezők a XVII. melléklet 1. függelékében találhatók.

#### 7.1. Tömegalapú kibocsátásszámítás

Az e szakaszban meghatározott kivételektől eltekintve a VII. melléklet 2. szakaszát kell alkalmazni.

##### 7.1.1. Száraz/nedves korrekció

###### 7.1.1.1. Hígítatlan kipufogógáz

A VII. mellékletben foglalt (7-3) és (7-4) egyenlettel kell kiszámítani a száraz-nedves korrekciót.

A tüzelőanyag-specifikus paramétereket a 7.1.5. pont szerint kell meghatározni.

###### 7.1.1.2. Hígított kipufogógáz

A (7-3) egyenletet a VII. melléklet szerinti (7-25) vagy (7-26) egyenlettel együtt használva kell kiszámítani a száraz-nedves korrekciót.

A száraz/nedves korrekcióhoz a két tüzelőanyag kombinációjának a hidrogén mólarányát kell használni. A hidrogén mólarányát mindkét tüzelőanyag fogyasztásának mért értékeiből kell kiszámítani a 7.1.5. pont szerint.

##### 7.1.2. Az NO<sub>x</sub> helyesbítése a páratartalomra

A kompressziós gyújtású motorokra vonatkozóan a VII. mellékletben foglalt (7-9) egyenlettel kiszámított NO<sub>x</sub>-nedvességkorrekciót kell használni.

##### 7.1.3. Részáramú hígítórendszer és a hígítatlan gáz mérése

###### 7.1.3.1. A kipufogógáz tömegáramának meghatározása

A kipufogógáz tömegáramát a VI. melléklet 9.4.5.3. pontjában leírtak szerint a hígítatlan kipufogógáz áramlásmérőjével kell meghatározni.

Ettől eltérve a VII. mellékletben foglalt (7-17)–(7-19) egyenlet alapján alkalmazható a levegőáramot és levegő-tüzelőanyag arányt használó mérési módszer, de csak akkor, ha az  $\alpha$ ,  $\gamma$ ,  $\delta$  és  $\varepsilon$  értékeket a 7.1.5.3. pont szerint határozzák meg. Cirkónium-oxid típusú érzékelő nem használható a levegő-tüzelőanyag arány meghatározására.

Motorok állandósult állapotú vizsgálati ciklusokban való vizsgálatokhoz csak a kipufogógáz tömegárama határozható meg a levegő- és tüzelőanyag-mérési módszerrel a VII. mellékletben szereplő (7-15) egyenlet szerint.

###### 7.1.3.2. A gáz-halmazállapotú összetevők meghatározása

Az e szakaszban meghatározott kivételektől eltekintve a VII. melléklet 2.1. pontját kell alkalmazni.

A tüzelőanyag-összetétel esetleges változása a kibocsátásszámításokhoz használt összes  $u_{\text{gas}}$  tényezőt és az összetevők mólarányát érinti. Az  $u_{\text{gas}}$  tényezőknek és az összetevők mólarányának meghatározásához a gyártó választása szerint az egyik alábbi stratégiát kell alkalmazni:

- a) a VII. melléklet 2.1.5.2. vagy 2.2.3. pontjában foglalt pontos egyenleteket alkalmazva kell kiszámítani a pillanatnyi  $u_{\text{gas}}$ -értékeket a folyékony és a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag (a tüzelőanyag-fogyasztás pillanatnyi értékének mérései vagy számításai alapján meghatározott) pillanatnyi arányának és az összetevők 7.1.5. pont szerint meghatározott pillanatnyi mólarányának felhasználásával; vagy,

- b) ha a gáz-halmazállapotú tüzelőanyaggal és dízzel működtetett, vegyes üzemű motor konkrét esetében a VII. melléklet 2. szakasza szerint végzett tömegalapú számítást alkalmazzák, táblázatos értékek használhatók az összetevők mólarányára és az  $u_{\text{gas}}$ -értékekre vonatkozóan. Ezeket a táblázatos értékeket a következőképpen kell alkalmazni:
- A megfelelő vizsgálati ciklusban legalább 90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $\text{GER} \geq 0,9$ ) működtetett motorok esetében a szükséges értékek a gáz-halmazállapotú tüzelőanyagra vonatkozóan a VII. melléklet 7.1. vagy 7.2. pontjának táblázataiból vett értékek lesznek.
  - A megfelelő vizsgálati ciklusban legalább 10–90 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $0,1 < \text{GER} < 0,9$ ) működtetett motorok esetében az 50 % gáz-halmazállapotú tüzelőanyagból és 50 % dízelből álló keverékre vonatkozóan a 8.1. és 8.2. táblázatból vett értékek tekintendők a szükséges értékeknek.
  - A megfelelő vizsgálati ciklusban legfeljebb 10 %-os átlagos gáz energiahányadossal ( $\text{GER} \leq 0,1$ ) működtetett motorok esetében a szükséges értékek a dízelre vonatkozóan a VII. melléklet 7.1. vagy 7.2. pontjából vett értékek lesznek.
  - A szénhidrogén-kibocsátások kiszámításához minden esetben a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag  $u_{\text{gas}}$  értékét kell használni, függetlenül az átlagos gáz energiahányadostól.

## 8.1. táblázat:

**Az 50 %-ban (tömegszázalék) gáz-halmazállapotú tüzelőanyagból és 50 %-ban dízel tüzelőanyagból álló keverék összetevőinek mólaránya**

Gáz-halmazállapotú tüzelőanyag	$\alpha$	$\gamma$	$\delta$	$\varepsilon$
CH <sub>4</sub>	2,8681	0	0	0,0040
G <sub>R</sub>	2,7676	0	0	0,0040
G <sub>23</sub>	2,7986	0	0,0703	0,0043
G <sub>25</sub>	2,7377	0	0,1319	0,0045
Propán	2,2633	0	0	0,0039
Bután	2,1837	0	0	0,0038
LPG	2,1957	0	0	0,0038
LPG, „A” tüzelőanyag	2,1740	0	0	0,0038
LPG, „B” tüzelőanyag	2,2402	0	0	0,0039

## 7.1.3.2.1. A gáz-halmazállapotú kibocsátás vizsgálatonkénti tömege

Amennyiben az  $u_{\text{gas}}$  pillanatnyi értékeinek a 7.1.3.2.1. pont a) alpontja szerinti kiszámításához a pontos egyenleteket használják, akkor a gáz-halmazállapotú kibocsátás vizsgálatonkénti tömegének tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusokra és RMC-re vonatkozó kiszámításakor a VII. melléklet 2.1.2. pontjában foglalt (7-2) egyenlet szerinti összesítésbe az  $u_{\text{gas}}$  értékét is bele kell venni a (8-1) egyenlettel:

$$m_{\text{gas}} = \frac{1}{f} \cdot k_h \cdot k \cdot \sum_{i=1}^N (u_{\text{gas},i} \cdot q_{\text{mew},i} \cdot c_{\text{gas},i}) \quad (8-1)$$

Ahol:

$u_{\text{gas},i}$  az  $u_{\text{gas}}$  pillanatnyi értéke

Az egyenlet többi elemét a VII. melléklet 2.1.2. pontja tartalmazza.

## 8.2. táblázat:

**Az 50 %-ban (tömegszázalék) gáz-halmazállapotú tüzelőanyagból és 50 %-ban dízelből álló keverék hígítatlan kipufogógázának ugaz-értékei és összetevőinek sűrűsége**

Gáz-halmazállapotú tüzelőanyag	Gáz							
	$\rho_c$	NO <sub>x</sub>	CO	CH	CO <sub>2</sub>	O <sub>2</sub>	CH <sub>4</sub>	
					$\rho_{\text{gas}} [\text{kg/m}^3]$			
		2,053	1,250	( <sup>a</sup> )	1,9636	1,4277	0,716	
			$u_{\text{gas}}$ ( <sup>b</sup> )					
CNG/LNG ( <sup>c</sup> )	1,2786	0,001606	0,000978	0,000528 ( <sup>d</sup> )	0,001536	0,001117	0,000560	
Propán	1,2869	0,001596	0,000972	0,000510	0,001527	0,001110	0,000556	
Bután	1,2883	0,001594	0,000971	0,000503	0,001525	0,001109	0,000556	
LPG ( <sup>e</sup> )	1,2881	0,001594	0,000971	0,000506	0,001525	0,001109	0,000556	

(<sup>a</sup>) A tüzelőanyagtól függően.

(<sup>b</sup>) Ha  $\lambda = 2$ , száraz levegő, 273 K, 101,3 kPa.

(<sup>c</sup>) Az  $u$  értékek 0,2 %-os pontosságúak a következő tömegösszetételek esetében: C = 58–76 %; H = 19–25 %; N = 0–14 % (CH<sub>4</sub>, C<sub>20</sub>, G<sub>23</sub>, és G<sub>25</sub>).

(<sup>d</sup>) Metántól különböző szénhidrogének CH<sub>2,93</sub> összetétel alapján (az összes szénhidrogénre a CH<sub>4</sub>  $u_{\text{gas}}$  együtthatóját kell használni).

(<sup>e</sup>) Az  $u$  értékek 0,2 %-os pontosságúak a következő tömegösszetételek esetében: C<sub>3</sub> = 27–90 %; C<sub>4</sub> = 10–73 % (LPG, „A” és „B” tüzelőanyag).

## 7.1.3.3. A szilárd kibocsátás meghatározása

A részecskekibocsátás részarámú hígítórendszerrel végzett mérési módszerrel történő meghatározásához a VII. melléklet 2.3. pontjában foglalt egyenletek szerint kell elvégezni a számítást.

A VI. melléklet 8.2.1.2. pontjában foglalt követelmények vonatkoznak a hígítási arány szabályozására. Előre rögzített vizsgálati meneten alapuló prediktív szabályozást kell alkalmazni különösen akkor, ha a kipufogógáz-áram mérésének és a részarámú rendszernek a kombinált átalakítási ideje meghaladja a 0 másodpercet. Ez esetben a kombinált felfutási idő nem haladhatja meg az 1 másodpercet, a kombinált késés pedig a 10 másodpercet. A kipufogógáz tömegáramának megállapításához a 7.1.5.3. pont szerint meghatározott az  $\alpha$ ,  $\gamma$ ,  $\delta$  és  $\varepsilon$  értékeket kell használni, kivéve akkor, ha a kipufogógáz tömegáramát közvetlenül mérik.

Mindegyik mérésre vonatkozóan el kell végezni a VI. melléklet 8.2.1.2. pontja szerinti minőség-ellenőrzést.

## 7.1.3.4. A kipufogógáz tömegáramméréjére vonatkozó további követelmények

A VI. melléklet 9.4.1.6.3. és 9.4.1.6.3.3. pontjában említett áramlásmérő nem lehet érzékeny a kipufogógáz összetételének és sűrűségének változásaira. A Pitot-csővel vagy a méréshez használt nyílás típusával összefüggő kisebb hibákat (egyenértékű a kipufogógáz sűrűségének négyzetgyökével) figyelmen kívül lehet hagyni.

## 7.1.4. Mérés teljes áramú hígítórendszerrel (állandó térfogatú mintavétel)

Az e szakaszban meghatározott kivételektől eltekintve a VII. melléklet 2.2. pontját kell alkalmazni.

A tüzelőanyag-összetétel esetleges változása főként a szénhidrogének táblázatos  $u_{\text{gas}}$ -értékét érinti. A szénhidrogén-kibocsátások kiszámításához pontosan követni kell az egyenleteket, az összetevőknek a 7.1.5.3. pont szerint mindkét tüzelőanyag fogyasztásának méréséből meghatározott mólarányait felhasználva.

## 7.1.4.1. A háttér-koncentrációkkal korrigált koncentrációk meghatározása (5.2.5. pont)

A sztöchiometriai együttható meghatározásához a tüzelőanyagban lévő hidrogén  $\alpha$  mólarányát a 7.1.5.3. pont szerint a tüzelőanyag-keverékben lévő hidrogén átlagos mólarányaként kell kiszámítani a vizsgálat alatt.

Ehelyett a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag  $F_s$  értékét is lehet használni a VII. melléklet (7-28) egyenletében.



## 7.1.5. Az összetevők mólarányának meghatározása

## 7.1.5.1. Általános rendelkezések

E szakasz alapján kell meghatározni az összetevők mólarányát, ha ismert a tüzelőanyag-keverék (pontos módszer).

## 7.1.5.2. A tüzelőanyag-keverék összetevőinek kiszámítása

A (8-2)–(8-7) egyenletet kell használni a tüzelőanyag-keverék elemi összetételének kiszámításához:

$$q_{mf} = q_{mf1} + q_{mf2} \quad (8-2)$$

$$w_H = \frac{w_{H1} \times q_{mf1} + w_{H2} \times q_{mf2}}{q_{mf1} + q_{mf2}} \quad (8-3)$$

$$w_C = \frac{w_{C1} \times q_{mf1} + w_{C2} \times q_{mf2}}{q_{mf1} + q_{mf2}} \quad (8-4)$$

$$w_S = \frac{w_{S1} \times q_{mf1} + w_{S2} \times q_{mf2}}{q_{mf1} + q_{mf2}} \quad (8-5)$$

$$w_N = \frac{w_{N1} \times q_{mf1} + w_{N2} \times q_{mf2}}{q_{mf1} + q_{mf2}} \quad (8-6)$$

$$w_O = \frac{w_{O1} \times q_{mf1} + w_{O2} \times q_{mf2}}{q_{mf1} + q_{mf2}} \quad (8-7)$$

ahol:

$q_{mf1}$  az 1. tüzelőanyag tömegárama, kg/s

$q_{mf2}$  az 2. tüzelőanyag tömegárama, kg/s

$w_H$  a tüzelőanyag hidrogéntartalma, tömegszázalék

$w_H$  a tüzelőanyag széntartalma, tömegszázalék

$w_S$  a tüzelőanyag kéntartalma, tömegszázalék

$w_N$  a tüzelőanyag nitrogéntartalma, tömegszázalék

$w_O$  a tüzelőanyag oxigéntartalma, tömegszázalék

A hidrogén, a szén, a kén, a nitrogén és az oxigén szénhez viszonyított mólarányának kiszámítása a tüzelőanyag-keverékre vonatkozóan

A VII. melléklet értelmében a (8-8)–(8-11) egyenlettel kell kiszámítani az atomszámarányokat (különösen az  $\alpha$  hidrogén-szén arányt):

$$\alpha = 11,9164 \cdot \frac{w_H}{w_C} \quad (8-8)$$

$$\gamma = 0,37464 \cdot \frac{w_S}{w_C} \quad (8-9)$$

$$\delta = 0,85752 \cdot \frac{w_N}{w_C} \quad (8-10)$$

$$\varepsilon = 0,75072 \cdot \frac{w_O}{w_C} \quad (8-11)$$

ahol:

$w_H$  a tüzelőanyag hidrogéntartalma, tömeghányad [g/g] vagy [tömegszázalék]

$w_C$  a tüzelőanyag széntartalma, tömeghányad [g/g] vagy [tömegszázalék]

- $w_s$  a tüzelőanyag kéntartalma, tömeghányad [g/g] vagy [tömegszázalék]  
 $w_N$  a tüzelőanyag nitrogéntartalma, tömeghányad [g/g] vagy [tömegszázalék]  
 $w_O$  a tüzelőanyag oxigéntartalma, tömeghányad [g/g] vagy [tömegszázalék]  
 $\alpha$  a hidrogén mólaránya (H/C)  
 $\gamma$  a kén mólaránya (S/C)  
 $\delta$  a nitrogén mólaránya (N/C)  
 $\varepsilon$  az oxigén mólaránya (O/C)  
 $CH_aO_\varepsilon N_\delta S_\gamma$  összetételű tüzelőanyagot tekintve

## 7.2. Moláris alapú kibocsátászámítás

Az e szakaszban meghatározott kivételektől eltekintve a VII. melléklet 3. szakaszát kell alkalmazni.

### 7.2.1. Az $NO_x$ helyesbítése a páratartalomra

A VII. mellékletben megadott (7-102) egyenletet (kompressziós gyújtású motorokra vonatkozó korrekció) kell használni.

### 7.2.2. A kipufogógáz tömegáramának meghatározása a hígítatlan kipufogógáz áramlásmérője nélkül

A VII. mellékletben foglalt (7-112) egyenletet (a moláris átfolyási sebesség kiszámítása a beszívott levegő alapján) kell használni. Ettől eltérve a VII. mellékletben megadott (7-113) egyenlet (a moláris átfolyási sebesség kiszámítása a tüzelőanyag tömegárama alapján) is használható NRSC-vizsgálat végzése esetén.

### 7.2.3. Az összetevők mólaránya a gáz-halmazállapotú összetevők meghatározásához

Az összetevők mólarányának meghatározásához a pontos stratégiát kell alkalmazni a folyékony és a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag – a tüzelőanyag-fogyasztás pillanatnyi értékének mérései vagy számításai alapján meghatározott – pillanatnyi arányának felhasználásával. Az összetevők pillanatnyi mólarányát a VII. mellékletben megadott (7-91), (7-89) és (7-94) egyenletbe kell beírni a folyamatos kémiaegyenlet-számításhoz.

Az arányokat a 7.2.3.1. vagy a 7.1.5.3. pont szerint kell meghatározni.

A kevert vagy vezetékiből vételezett gáz-halmazállapotú tüzelőanyagok jelentős mennyiségű inert összetevőt, például  $CO_2$ -t és  $N_2$ -t tartalmazhatnak. A gyártónak bele kell vennie ezeket az összetevőket a 7.2.3.1. vagy adott esetben a 7.1.5.3. pont szerinti atomszámárány-számításokba, vagy ettől eltérve dönthet úgy, hogy az atomarányok kiszámításához nem veszi figyelembe az inert összetevőket, hanem a VII. melléklet 3.4.3. pontban foglalt kémiai egyenlet beszívott levegőre vonatkozó  $x_{O_{2int}}$ ,  $x_{CO_{2int}}$  és  $x_{H_{2Oint}}$  paramétereirez rendeli őket.

#### 7.2.3.1. Az összetevők mólarányának meghatározása

A vegyes üzemű motorok esetében a kevert tüzelőanyagban lévő hidrogén-, oxigén-, kén- és nitrogénatomok szénatomokhoz viszonyított pillanatnyi mólaránya a (8-12)–(8-15) egyenletekkel számítható ki:

$$\alpha(t) = \frac{\frac{\dot{m}_{liquid}(t) \times w_{H,liquid}}{M_H} + \frac{\dot{m}_{gas}(t) \times w_{H,gas}}{M_H}}{\frac{\dot{m}_{liquid}(t) \times w_{C,liquid}}{M_C} + \frac{\dot{m}_{gas}(t) \times w_{C,gas}}{M_C}} = \frac{M_C \times [(\dot{m}_{liquid}(t) \times w_{H,liquid}) + (\dot{m}_{gas}(t) \times w_{H,gas})]}{M_H \times [(\dot{m}_{liquid}(t) \times w_{C,liquid}) + (\dot{m}_{gas}(t) \times w_{C,gas})]} \quad (8-12)$$

$$\beta(t) = \frac{\frac{\dot{m}_{liquid}(t) \times w_{O,liquid}}{M_O} + \frac{\dot{m}_{gas}(t) \times w_{O,gas}}{M_O}}{\frac{\dot{m}_{liquid}(t) \times w_{C,liquid}}{M_C} + \frac{\dot{m}_{gas}(t) \times w_{C,gas}}{M_C}} = \frac{M_C \times [(\dot{m}_{liquid}(t) \times w_{O,liquid}) + (\dot{m}_{gas}(t) \times w_{O,gas})]}{M_O \times [(\dot{m}_{liquid}(t) \times w_{C,liquid}) + (\dot{m}_{gas}(t) \times w_{C,gas})]} \quad (8-13)$$

$$\gamma(t) = \frac{\frac{m_{\text{liquid}}(t) \times w_{S,\text{liquid}}}{M_S} + \frac{m_{\text{gas}}(t) \times w_{S,\text{gas}}}{M_S}}{\frac{m_{\text{liquid}}(t) \times w_{C,\text{liquid}}}{M_C} + \frac{m_{\text{gas}}(t) \times w_{C,\text{gas}}}{M_C}} = \frac{M_C \times [(\dot{m}_{\text{liquid}}(t) \times w_{S,\text{liquid}}) + (\dot{m}_{\text{gas}}(t) \times w_{S,\text{gas}})]}{M_S \times [(\dot{m}_{\text{liquid}}(t) \times w_{C,\text{liquid}}) + (\dot{m}_{\text{gas}}(t) \times w_{C,\text{gas}})]} \quad (8-14)$$

$$\delta(t) = \frac{\frac{m_{\text{liquid}}(t) \times w_{N,\text{liquid}}}{M_N} + \frac{m_{\text{gas}}(t) \times w_{N,\text{gas}}}{M_N}}{\frac{m_{\text{liquid}}(t) \times w_{C,\text{liquid}}}{M_C} + \frac{m_{\text{gas}}(t) \times w_{C,\text{gas}}}{M_C}} = \frac{M_C \times [(\dot{m}_{\text{liquid}}(t) \times w_{N,\text{liquid}}) + (\dot{m}_{\text{gas}}(t) \times w_{N,\text{gas}})]}{M_N \times [(\dot{m}_{\text{liquid}}(t) \times w_{C,\text{liquid}}) + (\dot{m}_{\text{gas}}(t) \times w_{C,\text{gas}})]} \quad (8-15)$$

Ahol:

$w_{i,\text{fuel}}$  = a vizsgált elem (C, H, O, S vagy N) tömegszázaléka a folyékony vagy gáz-halmazállapotú tüzelőanyagban;

$\dot{m}_{\text{liquid}}(t)$  = a folyékony tüzelőanyag pillanatnyi tömegárama t időpontban [kg/h];

$\dot{m}_{\text{gas}}(t)$  = a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag pillanatnyi tömegárama t időpontban [kg/h];

Amennyiben a kipufogógáz-tömegáramot a kevert tüzelőanyag árama alapján számítják ki, akkor a VII. melléklet szerinti (7-111) egyenletben foglalt a (8-16) egyenlettel számítandó ki:

$$w_C = \frac{\dot{m}_{\text{liquid}} \times w_{C,\text{liquid}} + \dot{m}_{\text{gas}} \times w_{C,\text{gas}}}{\dot{m}_{\text{liquid}} + \dot{m}_{\text{gas}}} \quad (8-16)$$

Ahol:

$w_C$  = a szén tömegszázaléka a dízelben vagy gáz-halmazállapotú tüzelőanyagban;

$\dot{m}_{\text{liquid}}$  = a folyékony tüzelőanyag tömegárama [kg/h];

$\dot{m}_{\text{gas}}$  = a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag tömegárama [kg/h];

### 7.3. A CO<sub>2</sub>-kibocsátás meghatározása

A VII. mellékletet kell alkalmazni, kivéve, ha a motort tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusban vagy RMC-ben vizsgálják hígítangáz-mintavétel alkalmazásával.

#### 7.3.1 A CO<sub>2</sub>-kibocsátás meghatározása a motor tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusban vagy RMC-ben hígítangáz-mintavétellel történő vizsgálatokor

A CO<sub>2</sub>-kibocsátás nem számítható ki a kipufogógázban mért CO<sub>2</sub>-értékekből a VII. melléklet szerint. Ehelyett a következő rendelkezéseket kell alkalmazni:

A mért tüzelőanyag-fogyasztás vizsgálatra átlagolt értékét a teljes ciklus alatt mért pillanatnyi értékek összegéből kell megállapítani, és a kapott eredmény alapján kell kiszámítani a vizsgálatra átlagolt CO<sub>2</sub>-kibocsátást.

A vizsgálatban használt tüzelőanyag-keverékben lévő hidrogén molaránya és az egyes tüzelőanyagok tömegarányának a 7.1.5. pont szerint történő meghatározásához az egyes felhasznált tüzelőanyagok tömegéből kell kiindulni.

Mindkét tüzelőanyag korrigált össztömegét, az  $m_{\text{fuel,corr}}$ -t [g/vizsgálat] és a tüzelőanyagból származó CO<sub>2</sub>-kibocsátás tömegét, az  $m_{\text{CO}_2,\text{fuel}}$ -t [g/vizsgálat] a (8-17) és a (8-18) egyenlettel kell meghatározni.

$$m_{\text{fuel,corr}} = m_{\text{fuel}} - \left( m_{\text{THC}} + \frac{A_C + a \cdot A_H}{M_{\text{CO}}} x m_{\text{CO}} + \frac{W_{\text{GAM}} + W_{\text{DEL}} + W_{\text{EPS}}}{100} \cdot m_{\text{fuel}} \right) \quad (8-17)$$

$$m_{\text{CO}_2,\text{fuel}} = \frac{M_{\text{CO}_2}}{A_C + a + A_H} \cdot m_{\text{fuel,corr}} \quad (8-18)$$

Ahol:

$m_{\text{fuel}}$  = a tüzelőanyag össztömege mindkét tüzelőanyag esetében [g/vizsgálat]

$m_{\text{THC}}$  = az összes szénhidrogén-kibocsátás tömege a kipufogógázban [g/vizsgálat]

$m_{\text{CO}}$  = a szén-monoxid-kibocsátás tömege a kipufogógázban [g/vizsgálat]

$w_{\text{GAM}}$  = a tüzelőanyagok kéntartalma [tömegszázalék]

$w_{\text{DEL}}$  = a tüzelőanyagok nitrogéntartalma [tömegszázalék]

$w_{\text{EPS}}$  = a tüzelőanyagok oxigéntartalma [tömegszázalék]

$\alpha$  = a hidrogén mólaránya a tüzelőanyagokban (H/C)[-]

$A_{\text{C}}$  = a szén atomtömege: 12,011 [g/mól]

$A_{\text{H}}$  = a hidrogén atomtömege: 1,0079 [g/mól]

$M_{\text{CO}}$  = a szén-monoxid molekulatömege: 28,011 [g/mól]

$M_{\text{CO}_2}$  = a szén-dioxid molekulatömege: 44,01 [g/mól]

A karbamidból származó  $\text{CO}_2$ -kibocsátás tömegét, az  $m_{\text{CO}_2,\text{urea}}$ -t [g/vizsgálat] a (8-19) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{\text{CO}_2,\text{urea}} = \frac{c_{\text{urea}}}{100} \times \frac{M_{\text{CO}_2}}{M_{\text{CO}(\text{NH}_2)_2}} \times m_{\text{urea}} \quad (8-19)$$

Ahol:

$c_{\text{urea}}$  = karbamidkoncentráció [százalék]

$m_{\text{urea}}$  = karbamid-összfogyasztás [g/vizsgálat]

$M_{\text{CO}(\text{NH}_2)_2}$  = a karbamid molekulatömege: 60,056 [g/mól]

A  $\text{CO}_2$ -kibocsátás össztömegét, az  $m_{\text{CO}_2}$ -t [g/vizsgálat] a (8-20) egyenlettel kell kiszámítani:

$$m_{\text{CO}_2} = m_{\text{CO}_2,\text{fuel}} + m_{\text{CO}_2,\text{urea}} \quad (8-20)$$

A  $\text{CO}_2$ -kibocsátás (8-20) egyenlettel kiszámított össztömegének felhasználásával kell kiszámítani a fékmunkára vonatkoztatott fajlagos  $\text{CO}_2$ -kibocsátást, az  $e_{\text{CO}_2}$ -t [g/kWh] a VII. melléklet 2.4.1.1 vagy 3.8.1.1 pontja szerint. A kipufogógázban a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag  $\text{CO}_2$ -tartalma miatt található  $\text{CO}_2$  korrekcióját adott esetben a IX. melléklet 3. függeléke szerint kell elvégezni.

## 3. függelék

**A földgázzal/biometánnal vagy LPG-vel és folyékony tüzelőanyaggal működtetett vegyes üzemű motorok típusai – a fogalom meghatározások és főbb követelmények szemléltetése**

Vegyes üzemű típus	$GER_{cycle}$	Alapjárat folyékony tüzelőanyaggal	Bemelegítés folyékony tüzelőanyaggal	Működés kizárólag folyékony tüzelőanyaggal	Működés gáz-halmazállapotú tüzelőanyag hiányában	Megjegyzések
1A	$GER_{NRTC, hot} \geq 0,9$ vagy $GER_{NRSC} \geq 0,9$	NEM megengedett	csak karbantartási üzemmódban megengedett	csak karbantartási üzemmódban megengedett	karbantartási üzemmód	
1B	$GER_{NRTC, hot} \geq 0,9$ vagy $GER_{NRSC} \geq 0,9$	csak folyékony üzemmódban megengedett	csak folyékony üzemmódban megengedett	csak folyékony és karbantartási üzemmódban megengedett	Folyékony üzemmód	
2A	$0,1 < GER_{NRTC, hot} < 0,9$ vagy $0,1 < GER_{NRSC} < 0,9$	megengedett	csak karbantartási üzemmódban megengedett	csak karbantartási üzemmódban megengedett	karbantartási üzemmód	$GER_{NRTC, hot} \geq 0,9$ vagy $GER_{NRSC} \geq 0,9$ megengedett
2B	$0,1 < GER_{NRTC, hot} < 0,9$ vagy $0,1 < GER_{NRSC} < 0,9$	megengedett	megengedett	megengedett	Folyékony üzemmód	$GER_{NRTC, hot} \geq 0,9$ vagy $GER_{NRSC} \geq 0,9$ megengedett
3A	nincs meghatározva és nem is megengedett					
3B	$GER_{NRTC, hot} \leq 0,1$ vagy $GER_{NRSC} \leq 0,1$	megengedett	megengedett	megengedett	Folyékony üzemmód	

## IX. MELLÉKLET

## Referencia-tüzelőanyagok

## 1. A kompressziós gyújtású motorok vizsgálatához használandó referencia-tüzelőanyagok műszaki adatai

## 1.1. Típus: Dízel (nem közúti használatú gázolaj)

Paraméter	Mértékegység	Határértékek <sup>(1)</sup>		Vizsgálati módszer
		minimum	maximum	
Cetánszám <sup>(2)</sup>		45	56,0	EN-ISO 5165
Sűrűség 15 °C-on	kg/m <sup>(3)</sup>	833	865	EN-ISO 3675
Desztilláció:				
50 % pont	°C	245	—	EN-ISO 3405
95 % pont	°C	345	350	EN-ISO 3405
— Végforrpont	°C	—	370	EN-ISO 3405
Lobbanáspont	°C	55	—	EN 22719
Hidegszűrhetőségi határhőmérséklet	°C	—	-5	EN 116
Viszkozitás 40 °C-on	mm <sup>2</sup> /s	2,3	3,3	EN-ISO 3104
Többgyűrűs aromás szénhidrogének (PAH)	% m/m	2,0	6,0	IP 391
Kéntartalom <sup>(3)</sup>	mg/kg	—	10	ASTM D 5453
Rézkorrozó		—	1. osztály	EN-ISO 2160
Conradson szénmaradék (10 % DR)	% m/m	—	0,2	EN-ISO 10370
Hamutartalom	% m/m	—	0,01	EN-ISO 6245
Összes szennyeződés	mg/kg	—	24	EN 12662
Vízartalom	% m/m	—	0,02	EN-ISO 12937
Közömbösítési (erős savassági) szám	mg KOH/g	—	0,10	ASTM D 974
Oxidációs stabilitás <sup>(3)</sup>	mg/ml	—	0,025	EN-ISO 12205
Kenőképeség (HFRR kopáskontúr átmérője 60 °C-on)	µm	—	400	CEC F-06-A-96
Oxidációs stabilitás 110 °C-on <sup>(3)</sup>	H	20,0	—	EN 15751
FAME	térf. %	—	7,0	EN 14078

<sup>(1)</sup> A specifikációkban megadott értékek „valós értékek”. A határértékek megállapítása az „Olajtermékek – Pontossági adatok meghatározása és alkalmazása a vizsgálati módszerek viszonylatában” című ISO 4259 szabvány feltételeinek figyelembevételével történt; az alsó határérték meghatározásához a nulla érték feletti 2R legkisebb különbséget, a felső és alsó határérték meghatározásához pedig a 4R (R = reprodukálhatóság) legkisebb különbséget vették figyelembe.

E műszaki okokból szükséges intézkedéstől függetlenül a tüzelőanyag gyártójának törekednie kell a nulla értékre, ha a megadott legnagyobb érték 2R, és a középértékre, ha felső és alsó határérték van megadva. Ha nem egyértelmű, hogy egy tüzelőanyag megfelel-e a specifikáció követelményeinek, akkor ennek eldöntéséhez az ISO 4259 szabvány előírásait kell alkalmazni.

<sup>(2)</sup> A cetánszám tartománya nincs összhangban azzal a követelménnyel, hogy a tartomány legalább 4R legyen. A tüzelőanyag szállítója és felhasználója közötti viták esetén az ISO 4259 előírásait lehet használni a viták megoldására, feltéve, hogy egyszeri mérések helyett inkább annyi ismételt mérést végeznek, amennyi elegendő a szükséges pontosság eléréséhez.

<sup>(3)</sup> Az eltarthatóság valószínűleg még ellenőrzött oxidációs stabilitás mellett is korlátozott. A tárolási körülményekre és az eltarthatóságra vonatkozóan célszerű kikérni a beszállító tanácsát.

1.2. Típus: Etanol erre kialakított kompressziós gyújtású motorokhoz (ED95) <sup>(1)</sup>

Paraméter	Mértékegység	Határértékek <sup>(2)</sup>		Vizsgálati módszer <sup>(3)</sup>
		Minimum	Maximum	
Teljes alkoholtartalom (etanol, a nagyobb szénatomszámú alkoholokat is ideértve)	% m/m	92,4		EN 15721
Nagyobb szénatomszámú egyéb monoalkoholok (C <sub>3</sub> –C <sub>5</sub> )	% m/m		2,0	EN 15721
metanol	% m/m		0,3	EN 15721
Sűrűség 15 °C-on	kg/m <sup>3</sup>	793,0	815,0	EN ISO 12185
Savasság, ecetsavként számítva	% m/m		0,0025	EN 15491
Megjelenés		Tiszta és átlátszó		
Lobbanáspont	°C	10		EN 3679
Szárzmaradék	mg/kg		15	EN 15691
Víztartalom	% m/m		6,5	EN 15489 <sup>(4)</sup> EN-ISO 12937 EN15692
Aldehidek, acetaldehydként számítva	% m/m		0,0050	ISO 1388-4
Észterek, etilacetátként számítva	% m/m		0,1	ASTM D1617
Kéntartalom	mg/kg		10,0	EN 15485 EN 15486
Szulfátok	mg/kg		4,0	EN 15492
Szennyeződés részecskék által	mg/kg		24	EN 12662
Foszfor	mg/l		0,20	EN 15487
Szervetlen kloridok	mg/kg		1,0	EN 15484 vagy EN 15492
Réz	mg/kg		0,100	EN 15488
Elektromos vezetőképesség	μS/cm		2,50	DIN 51627-4 vagy prEN 15938

**Megjegyzések:**

- <sup>(1)</sup> Az etanol tüzelőanyaghoz a motorgyártó előírása szerint adalékanyagok – például cetánszámjavító – adhatók, feltéve, hogy kedvezőtlen mellékhatások nem ismertek. Ha ezek a feltételek teljesülnek, a legnagyobb megengedett mennyiség 10 % m/m.
- <sup>(2)</sup> A specifikációkban megadott értékek „valós értékek”. A határértékek megállapítása az „Olajtermékek – Pontossági adatok meghatározása és alkalmazása a vizsgálati módszerek viszonylatában” című ISO 4259 szabvány feltételeinek figyelembevételével történt; az alsó határérték meghatározásához a nulla érték feletti 2R legkisebb különbséget, a felső és alsó határérték meghatározásához pedig a 4R (R = reprodukálhatóság) legkisebb különbséget vették figyelembe. E műszaki okokból szükséges megoldástól függetlenül a tüzelőanyag gyártójának a nulla értékre kell törekednie, ha a megadott legnagyobb érték 2R, illetve az átlagértékre, ha felső és alsó határértékek vannak megadva. Ha nem egyértelmű, hogy egy tüzelőanyag megfelel-e a specifikációknak, akkor az ISO 4259 szabvány előírásait kell alkalmazni.
- <sup>(3)</sup> Amint a fenti tulajdonságokra egyenértékű EN/ISO-módszereket tesznek közzé, ezeket át fogjuk venni.
- <sup>(4)</sup> Ha nem egyértelmű, hogy egy tüzelőanyag megfelel-e a specifikációknak, akkor az EN 15489 szabvány előírásait kell alkalmazni.

## 2. A szikramotorok vizsgálatához használandó referencia-tüzelőanyagok műszaki adatai

## 2.1. Típus: Benzin (E10)

Paraméter	Mértékegység	Határértékek <sup>(1)</sup>		Vizsgálati módszer <sup>(2)</sup>
		Minimum	Maximum	
Kísérleti oktánszám (RON)		91,0	98,0	EN ISO 5164:2005 <sup>(3)</sup>
Motoroktánszám (MON)		83,0	89,0	EN ISO 5163:2005 <sup>(3)</sup>
Sűrűség 15 °C-on	kg/m <sup>3</sup>	743	756	EN ISO 3675 EN ISO 12185
Gőznyomás	kPa	45,0	60,0	EN ISO 13016-1 (DVPE)
Víztartalom			Max. 0,05 % (v/v) Megjelenés – 7 °C-on: áttetsző és világos	EN 12937
Desztilláció:				
— párologtatás 70 °C-on	térf. %	18,0	46,0	EN-ISO 3405
— párologtatás 100 °C-on	térf. %	46,0	62,0	EN-ISO 3405
— párologtatás 150 °C-on	térf. %	75,0	94,0	EN-ISO 3405
— végforrpon	°C	170	210	EN-ISO 3405
Lepárlási maradék	térf. %	—	2,0	EN-ISO 3405
Szénhidrogén-elemzés:				
— olefinek	térf. %	3,0	18,0	EN 14517 EN 15553
— aromások	térf. %	19,5	35,0	EN 14517 EN 15553
— benzol	térf. %	—	1,0	EN 12177 EN 238, EN 14517
— telítettek	térf. %	Jegyzőkönyv		EN 14517 EN 15553
Szén/hidrogén arány		Jegyzőkönyv		
Szén/oxigén arány		Jegyzőkönyv		
Indukciós periódus <sup>(4)</sup>	perc	480		EN-ISO 7536
Oxigéntartalom <sup>(5)</sup>	% m/m	3,3 <sup>(8)</sup>	3,7	EN 1601 EN 13132 EN 14517
Gyantamaradék	mg/ml	—	0,04	EN-ISO 6246
Kéntartalom <sup>(6)</sup>	mg/kg	—	10	EN ISO 20846 EN ISO 20884
Rézkorrozó (3 óra, 50 °C-on)	osztályozás	—	1. osztály	EN-ISO 2160



Paraméter	Mértékegység	Határértékek <sup>(1)</sup>		Vizsgálati módszer <sup>(2)</sup>
		Minimum	Maximum	
Ólomtartalom	mg/l	—	5	EN 237
Foszfortartalom <sup>(7)</sup>	mg/l	—	1,3	ASTM D 3231
Etanol <sup>(4)</sup>	térf. %	9,0 <sup>(8)</sup>	10,2 <sup>(8)</sup>	EN 22854

**Megjegyzések:**

- <sup>(1)</sup> A specifikációkban megadott értékek „valós értékek”. A határértékek megállapítása az „Olajtermékek – Pontossági adatok meghatározása és alkalmazása a vizsgálati módszerek viszonylatában” című ISO 4259 szabvány feltételeinek figyelembevételével történt; az alsó határérték meghatározásához a nulla érték feletti 2R legkisebb különbséget, a felső és alsó határérték meghatározásához pedig a 4R (R = reprodukálhatóság) legkisebb különbséget vették figyelembe. E műszaki okokból szükséges megoldástól függetlenül a tüzelőanyag gyártójának a nulla értékre kell törekednie, ha a megadott legnagyobb érték 2R, illetve az átlagértékre, ha felső és alsó határértékek vannak megadva. Ha nem egyértelmű, hogy egy tüzelőanyag megfelel-e a specifikációknak, akkor az ISO 4259 szabvány előírásait kell alkalmazni.
- <sup>(2)</sup> Amint a fenti tulajdonságokra egyenértékű EN/ISO-módszereket tesznek közzé, ezeket át fogjuk venni.
- <sup>(3)</sup> A motoroktánszámra és a kísérleti oktánszámra vonatkozó végső eredmény kiszámításakor 0,2 korrekciós tényezőt le kell vonni a EN 228:2008 szabványnak megfelelően.
- <sup>(4)</sup> A tüzelőanyag tartalmazhat rendes körülmények között a finomítóknak a benzin stabilizálására használt antioxidánsokat és fémdeaktivátorokat, de detergens/diszpergáló adalékokat és oldóolajokat nem szabad alkalmazni.
- <sup>(5)</sup> Az EN 15376 szabvány specifikációjának megfelelő etanol az egyetlen olyan oxigéntartalmú vegyület, amelyet kifejezetten hozzá szabad adni a referencia-tüzelőanyaghoz.
- <sup>(6)</sup> Az 1. típusú vizsgálathoz használt tüzelőanyag tényleges kéntartalmát kell megadni.
- <sup>(7)</sup> Ehhez a referencia-tüzelőanyaghoz tilos szándékosan olyan vegyületeket adni, amelyek foszfort, vasat, mangánt vagy ólmot tartalmaznak.
- <sup>(8)</sup> Az etanol tartalom és a megfelelő oxigéntartalom az SMB kategóriájú motorok esetében a gyártó választása szerint lehet nulla. Ebben az esetben a motorcsalád vagy motorcsalád hiányában a motortípus minden vizsgálatát etanolmentes benzinnel kell elvégezni.

## 2.2. Típus: Etanol (E85)

Paraméter	Mértékegység	Határértékek <sup>(1)</sup>		Vizsgálati módszer
		Minimum	Maximum	
Kísérleti oktánszám (RON)		95,0	—	EN ISO 5164
Motoroktánszám (MON)		85,0	—	EN ISO 5163
Sűrűség 15 °C-on	kg/m <sup>3</sup>	Jegyzőkönyv		ISO 3675
Gőznyomás	kPa	40,0	60,0	EN ISO 13016-1 (DVPE)
Kéntartalom <sup>(2)</sup>	mg/kg	—	10	EN 15485 vagy EN 15486
Oxidációs stabilitás	perc	360		EN ISO 7536
Oldószerrel kimosott gyanta (Gyantamaradék)	mg/100 ml	—	5	EN-ISO 6246
Megjelenés környezeti hőmérsékleten, illetve 15 °C hőmérsékleten (amelyik nagyobb) kell meghatározni		Tiszta és átlátszó, lebegő vagy lecsapódott szennyező anyagoktól szemmel láthatóan mentes		Szemrevételezés

Paraméter	Mértékegység	Határértékek <sup>(1)</sup>		Vizsgálati módszer
		Minimum	Maximum	
Etanol és nagyobb szénatomszámú alkoholok <sup>(3)</sup>	térf. %	83	85	EN 1601 EN 13132 EN 14517 E DIN 51627-3
Nagyobb szénatomszámú alkoholok (C <sub>3</sub> -C <sub>8</sub> )	térf. %	—	2,0	E DIN 51627-3
metanol	térf. %		1,00	E DIN 51627-3
Benzin <sup>(4)</sup>	térf. %	Mérleg		EN 228
Foszfor	mg/l	0,20 <sup>(5)</sup>		EN 15487
Víztartalom	térf. %		0,300	EN 15489 vagy EN 15692
Szervetlen kloridok	mg/l		1	EN 15492
pHe		6,5	9,0	EN 15490
Rézszalagos korrózió (3 óra 50 °C-on)	osztályozás	1. osztály		EN ISO 2160
Savasság (ecetsavban kifejezve, CH <sub>3</sub> COOH)	% m/m (mg/l)	—	0,0050 (40)	EN 15491
Elektromos vezetőképesség	µS/cm	1,5		DIN 51627-4 vagy prEN 15938
Szén/hidrogén arány		Jegyzőkönyv		
Szén/oxigén arány		Jegyzőkönyv		

**Megjegyzések:**

- (1) A specifikációkban megadott értékek „valós értékek”. A határértékek megállapítása az „Olajtermékek – Pontossági adatok meghatározása és alkalmazása a vizsgálati módszerek viszonylatában” című ISO 4259 szabvány feltételeinek figyelembevételével történt; az alsó határérték meghatározásához a nulla érték feletti 2R legkisebb különbséget, a felső és alsó határérték meghatározásához pedig a 4R (R = reprodukálhatóság) legkisebb különbséget vették figyelembe. E műszaki okokból szükséges megoldástól függetlenül a tüzelőanyag gyártójának a nulla értékre kell törekednie, ha a megadott legnagyobb érték 2R, illetve az átlagértékre, ha felső és alsó határértékek vannak megadva. Ha nem egyértelmű, hogy egy tüzelőanyag megfelel-e a specifikációknak, akkor az ISO 4259 szabvány előírásait kell alkalmazni.
- (2) A kibocsátásvizsgálatokhoz használt tüzelőanyag tényleges kéntartalmát kell megadni.
- (3) Az EN 15376 szabvány specifikációinak megfelelő etanol az egyetlen olyan oxigéntartalmú vegyület, amelyet szándékosan hozzá szabad adni a referencia-tüzelőanyaghoz.
- (4) Az ólmozatlan benzin részaránya úgy határozható meg, hogy a 100-ból levonjuk a víz, az alkoholok, a metil-tercier-butil-éter és az etil-tercier-butil-éter százalékos részarányának összegét.
- (5) Ehhez a referencia-tüzelőanyaghoz tilos szándékosan olyan vegyületeket adni, amelyek foszfort, vasat, mangánt vagy ólmot tartalmaznak.

**3. Az egyféle tüzelőanyaggal működő és a vegyes üzemű motorok tüzelőanyagainak műszaki adatai****3.1. Típus: LPG**

Paraméter	Mértékegység	„A” tüzelőanyag	„B” tüzelőanyag	Vizsgálati módszer
Összetétel:				EN 27941
C <sub>3</sub> -tartalom	térf. %	30 ± 2	85 ± 2	

Paraméter	Mértékegység	„A” tüzelőanyag	„B” tüzelőanyag	Vizsgálati módszer
C <sub>4</sub> -tartalom	térf. %	Mérleg <sup>(1)</sup>	Mérleg <sup>(1)</sup>	
< C <sub>3</sub> , > C <sub>4</sub>	térf. %	maximum 2	maximum 2	
Olefinek	térf. %	maximum 12	maximum 15	
Bepárlás utáni maradék	mg/kg	maximum 50	maximum 50	EN 15470
Víz 0 °C-on		Szabad	Szabad	EN 15469
Teljes kéntartalom, szagosító anyagokkal együtt	mg/kg	maximum 10	maximum 10	EN 24260, ASTM D 3246, ASTM 6667
hidrogén-szulfid		Egyik sem	Egyik sem	EN ISO 8819
Rézszalagos korrózió (1 óra 40 °C-on)	osztályozás	1. osztály	1. osztály	ISO 6251 <sup>(2)</sup>
Szag		jellegzetes	jellegzetes	
Motoroktánszám <sup>(3)</sup>		legalább 89,0	legalább 89,0	EN 589 B melléklet

Megjegyzések:

<sup>(1)</sup> A mérleg a következő: mérleg = 100 - C<sub>3</sub> - < C<sub>3</sub> - > C<sub>4</sub>.

<sup>(2)</sup> Előfordulhat, hogy ez a módszer nem határozza meg pontosan a korrodáló anyagok jelenlétét, ha a minta korróziógátlót vagy más olyan vegyületet tartalmaz, amely csökkenti a minta rézszalagra gyakorolt korrodáló hatását. Ezért az ilyen vegyületeknek kizárólag a vizsgálati módszer befolyásolása céljából történő felhasználása tilos.

<sup>(3)</sup> A motor gyártójának kérésére a típusjövahagyási vizsgálatok elvégzéséhez magasabb motoroktánszám használható.

### 3.2. Típus: Földgáz/biometán

#### 3.2.1. A rögzített jellemzőkkel szállított (például zárt tartályból származó) referencia-tüzelőanyagokra vonatkozó előírások.

Az e pontban megadott referencia-tüzelőanyagok alternatívájaként a 3.2.2. pontban meghatározott egyenértékű tüzelőanyagok is használhatók.

Jellemzők	Mértékegység	Alapérték	Határértékek		Vizsgálati módszer
			minimum	maximum	

#### **G<sub>R</sub>** referencia-tüzelőanyag

Összetétel:					
Metán		87	84	89	
Etán		13	11	15	
Mérleg <sup>(1)</sup>	mol%	—	—	1	ISO 6974
Kéntartalom	mg/m <sup>3</sup> <sup>(2)</sup>	—		10	ISO 6326-5

Megjegyzések:

<sup>(1)</sup> Inert gázok + C<sub>2+</sub>

<sup>(2)</sup> Az értéket normál körülmények között kell meghatározni: 293,2 K (20 °C) hőmérsékleten és 101,3 kPa nyomáson.

Jellemzők	Mértékegység	Alapérték	Határértékek		Vizsgálati módszer
			minimum	maximum	
<b>G<sub>23</sub> referencia-tüzelőanyag</b>					
Összetétel:					
Metán		92,5	91,5	93,5	
Mérleg <sup>(1)</sup>	mol%	—	—	1	ISO 6974
N <sub>2</sub>	mol%	7,5	6,5	8,5	
Kéntartalom	mg/m <sup>3</sup> <sup>(2)</sup>	—	—	10	ISO 6326-5

Megjegyzések:

<sup>(1)</sup> Inert gázok (az N<sub>2</sub> kivételével) + C<sub>2</sub> + C<sub>2+</sub>

<sup>(2)</sup> Az értéket 293,2 K (20 °C) hőmérsékleten és 101,3 kPa nyomáson kell meghatározni.

### G<sub>25</sub> referencia-tüzelőanyag

Összetétel:					
Metán	mol%	86	84	88	
Mérleg <sup>(1)</sup>	mol%	—	—	1	ISO 6974
N <sub>2</sub>	mol%	14	12	16	
Kéntartalom	mg/m <sup>3</sup> <sup>(2)</sup>	—	—	10	ISO 6326-5

Megjegyzések:

<sup>(1)</sup> Inert gázok (az N<sub>2</sub> kivételével) + C<sub>2</sub> + C<sub>2+</sub>

<sup>(2)</sup> Az értéket 293,2 K (20 °C) hőmérsékleten és 101,3 kPa nyomáson kell meghatározni.

### G<sub>20</sub> referencia-tüzelőanyag

Összetétel:					
Metán	mol%	100	99	100	ISO 6974
Mérleg <sup>(1)</sup>	mol%	—	—	1	ISO 6974
N <sub>2</sub>	mol%				ISO 6974
Kéntartalom	mg/m <sup>3</sup> <sup>(2)</sup>	—	—	10	ISO 6326-5
Wobbe-index (nettó)	MJ/m <sup>3</sup> <sup>(3)</sup>	48,2	47,2	49,2	

<sup>(1)</sup> Inert gázok (az N<sub>2</sub> kivételével) + C<sub>2</sub> + C<sub>2+</sub>

<sup>(2)</sup> Az értéket 293,2 K (20 °C) hőmérsékleten és 101,3 kPa nyomáson kell meghatározni.

<sup>(3)</sup> Az értéket 273,2 K (0 °C) hőmérsékleten és 101,3 kPa nyomáson kell meghatározni.

3.2.2. A más gázok keverékével együtt vezetékéről vételezett, helyszíni méréssel megállapítandó jellemzőkkel rendelkező referencia-tüzelőanyagokra vonatkozó előírások

Az e pontban szerinti referencia-tüzelőanyagok alternatívájaként a 3.2.1. pontban meghatározott egyenértékű referencia-tüzelőanyagok is használhatók.

3.2.2.1. Mindegyik vezetékes referencia-tüzelőanyag ( $G_R$ ,  $G_{20}$ , stb.) alapját a közüzemi gázelosztó hálózatból vételezett gáznak kell képeznie, amelyet a 9.1. táblázatban foglalt, lambda-eltolódási ( $S_\lambda$ ) tényezőre vonatkozó előírások teljesítése érdekében szükség szerint elegyíteni kell az alábbiak közül egy vagy több, kereskedelmi <sup>(1)</sup> forgalomban kapható gáz keverékével:

- a) szén-dioxid;
- b) etán;
- c) metán;
- d) nitrogén;
- e) propán.

<sup>(1)</sup> E célra nem szükséges kalibráló gázt használni

3.2.2.2. A vezetékes gáz és a keverékgáz így kapott elegye esetében az  $S_\lambda$ -értéknek az adott referencia-tüzelőanyagra vonatkozóan a 9.1. táblázatban megadott tartományon belül kell lennie.

9.1. táblázat

**Az  $S_\lambda$  előírt tartománya az egyes referencia-tüzelőanyagok esetében**

Referencia-tüzelőanyag	Legkisebb $S_\lambda$	Legnagyobb $S_\lambda$
$G_R$ <sup>(1)</sup>	0,87	0,95
$G_{20}$	0,97	1,03
$G_{23}$	1,05	1,10
$G_{25}$	1,12	1,20

<sup>(1)</sup> A motort nem szükséges 70 alatti metánszámú gázeleggyel vizsgálni. Amennyiben a  $S_\lambda$   $G_R$ -re vonatkozóan előírt tartománya miatt a metánszám 70 alatt lenne, akkor az  $S_\lambda$   $G_R$ -re vonatkozó értéke szükség szerint kiigazítható úgy, hogy a metánszám legalább 70 legyen.

3.2.2.3. Az egyes vizsgálati menetekről szóló motorvizsgálati jegyzőkönyvnek az alábbiakat kell tartalmaznia:

- a) a 3.2.2.1. pontban szereplő felsorolásból kiválasztott keverékgáz(ok);
- b) a kapott gázelegyre vonatkozó  $S_\lambda$ -érték;
- c) a kapott gázelegyre vonatkozó metánszám.

3.2.2.4. Az 1. és 2. függelékben meghatározott követelményeknek eleget kell tenni a vezetékes és keverékgázok jellemzőinek megállapítása, a kapott gázelegyre vonatkozó  $S_\lambda$ -érték és metánszám meghatározása, valamint az elegy vizsgálat közbeni megmaradásának ellenőrzése során.

3.2.2.5. Amennyiben egy vagy több gázáram (vezetékes gáz vagy keverékgáz(ok)) az elenyészőnél nagyobb arányban tartalmaz  $CO_2$ -t, a fajlagos  $CO_2$ -kibocsátás VII. mellékletnek megfelelően kiszámított értékét a 3. függelék szerint ki kell igazítani.

### 1. függelék

#### **A kibocsátásvizsgálat vezetékes gáz és más gázok keverékéből álló gáz-halmazállapotú referencia-tüzelőanyagok használatával történő elvégzésére vonatkozó kiegészítő követelmények**

##### **1. A gázelemzés és a gázárammérés módszere**

- 1.1. E függelék alkalmazásában a gázösszetételt szükség esetén a gáz EN ISO 6974 szabvány szerinti gázkromatográfias elemzésével vagy legalább ugyanolyan pontos és megbízható alternatív technikával kell megállapítani.
- 1.2. E függelék alkalmazásában a gázárammérést szükség esetén tömegalapú áramlásmérővel kell elvégezni.

##### **2. A bejövő közüzemi gázellátás elemzése és áramlási sebessége**

- 2.1. A közüzemi gázellátás összetételét a keverékelegytő rendszer előtt kell elemezni.
- 2.2. A keverékelegytő rendszerbe belépő közüzemi gáz áramlási sebességét meg kell mérni.

##### **3. A keverék elemzése és áramlási sebessége**

- 3.1. Amennyiben rendelkezésre áll megfelelő (például a gázszolgáltató által kiállított) tanúsítvány a keverék elemzéséről, akkor a keverék összetétele megállapítható e tanúsítvány alapján. Ilyen esetben a keverék-összetétel helyszíni elemzése megengedett, de nem kötelező.
- 3.2. Amennyiben nem áll rendelkezésre megfelelő tanúsítvány a keverék elemzéséről, akkor annak összetételét elemezni kell.
- 3.3. A keverékelegytő rendszerbe belépő keverék áramlási sebességét meg kell mérni.

##### **4. Az elegyített gáz elemzése**

- 4.1. A keverékelegytő rendszerből való kilépés után a motorba táplált gáz összetételének elemzése a 2.1. és 3.1. pontban előírt elemzésen túlmenően vagy annak alternatívjaként megengedett, de nem kötelező.

##### **5. Az elegyített gáz $S_{\lambda}$ -értékének és metánszámának kiszámítása**

- 5.1. A 2.1., 3.1. vagy 3.2. és adott esetben 4.1. pont szerint elvégzett gázelemzés eredményeit a gáz 2.2. és 3.3. pont szerint mért tömegáramával együtt felhasználva kell kiszámítani a metánszámot az EN 16726:2015 szabványnak megfelelően. Ugyanezekkel az adatokkal kell kiszámítani az  $S_{\lambda}$  értékét a 2. függelékben meghatározott eljárás szerint.

##### **6. A gázelegy szabályozása és ellenőrzése a vizsgálat során**

- 6.1. A gázelegyet nyitott vagy zárt szabályozó körű rendszerrel kell szabályozni és ellenőrizni a vizsgálat során.
- 6.2. Nyitott szabályozó körű elegyszabályozó rendszer
  - 6.2.1. Ez esetben az 1., 2., 3. és 4. pontban előírt gázelemzést, áramlásméréseket és számításokat a kibocsátásvizsgálat előtt kell elvégezni.
  - 6.2.2. A közüzemi gáz és a keverék(ek) arányát úgy kell meghatározni, hogy az  $S_{\lambda}$ -érték az adott referencia-tüzelőanyagra vonatkozóan a 9.1. táblázatban megengedett tartományba essen.

- 6.2.3. A relatív arányokat a meghatározásuk után a kibocsátásvizsgálat teljes időtartama alatt fenn kell tartani. Az egyes átfolyási sebességek kiigazítása a relatív arányok fenntartása céljából megengedett.
- 6.2.4. A kibocsátásvizsgálat befejeztekor meg kell ismételni a 2., 3., 4. és 5. pontban meghatározott gázösszetétel elemzését, az áramlásméréseket és a számításokat. A vizsgálat akkor minősül érvényesnek, ha az  $S_{\lambda}$ -érték az adott referencia-tüzelőanyagra vonatkozóan a 9.1. táblázatban meghatározott tartományon belül marad.
- 6.3. Zárt szabályozó körű elegyszabályozó rendszer
- 6.3.1. Ez esetben az 2., 3., 4. és 5. pontban előírt gázösszetétel-elemzést, áramlásméréseket és számításokat a kibocsátásvizsgálat alatt, meghatározott időközönként kell elvégezni. Az időközöket a gázkromatográf és a hozzá tartozó számítási rendszer esetében megengedhető gyakoriság figyelembevételével kell megállapítani.
- 6.3.2. Az időszakos mérések és számítások eredményeinek felhasználásával ki kell igazítani a vezetékes gáz és a keverék relatív arányát, hogy az  $S_{\lambda}$ -érték az adott referencia-tüzelőanyagra vonatkozóan a 9.1. táblázatban megadott tartományon maradjon. A kiigazítás nem végezhető el a mérési gyakoriságnál gyakrabban.
- 6.3.3. A vizsgálat akkor minősül érvényesnek, ha az  $S_{\lambda}$ -érték az adott referencia-tüzelőanyagra vonatkozóan a 9.1. táblázatban meghatározott tartományon belül marad a mérési pontok legalább 90 %-ánál.
-

## 2. függelék

A  $\lambda$ -eltolódási tényező ( $S_\lambda$ ) kiszámítása

## 1. Számítás

A  $\lambda$ -eltolódási tényezőt ( $S_\lambda$ ) <sup>(1)</sup> a (9-1) egyenlettel kell kiszámítani:

$$S_\lambda = \frac{2}{\left(1 - \frac{\text{inert}\%}{100}\right) \left(n + \frac{m}{4}\right) - \frac{O_2^*}{100}} \quad (9-1)$$

Ahol:

$S_\lambda$  =  $\lambda$ -eltolódási tényező;

inert % = a tüzelőanyagban lévő semleges gázok (azaz  $N_2$ ,  $CO_2$ , He stb.) térfogatszázalékban;

$O_2^*$  = a tüzelőanyagban eredetileg meglévő oxigén, térfogat %-ban megadva;

n és m = a tüzelőanyagban lévő szénhidrogéneket képviselő átlagos  $C_nH_m$ -ra utal, azaz:

$$n = \frac{1 \times \left[\frac{CH_4\%}{100}\right] + 2 \times \left[\frac{C_2\%}{100}\right] + 3 \times \left[\frac{C_3\%}{100}\right] + 4 \times \left[\frac{C_4\%}{100}\right] + 5 \times \left[\frac{C_5\%}{100}\right] + \dots}{\frac{1 - \text{diluent}\%}{100}} \quad (9-2)$$

$$m = \frac{4 \times \left[\frac{CH_4\%}{100}\right] + 4 \times \left[\frac{C_2H_4\%}{100}\right] + 6 \times \left[\frac{C_2H_6\%}{100}\right] + \dots + 8 \times \left[\frac{C_3H_8\%}{100}\right] + \dots}{\frac{1 - \text{diluent}\%}{100}} \quad (9-3)$$

Ahol:

$CH_4$  = a tüzelőanyagban lévő metán, térfogat %-ban;

$C_2$  = a tüzelőanyagban lévő összes  $C_2$  szénhidrogén (például  $C_2H_6$ ,  $C_2H_4$ , stb.), térfogatszázalékban;

$C_3$  = a tüzelőanyagban lévő összes  $C_3$  szénhidrogén (például  $C_3H_8$ ,  $C_3H_6$ , stb.), térfogatszázalékban;

$C_4$  = a tüzelőanyagban lévő összes  $C_4$  szénhidrogén (például  $C_4H_{10}$ ,  $C_4H_8$ , stb.), térfogatszázalékban;

$C_5$  = a tüzelőanyagban lévő összes  $C_5$  szénhidrogén (például  $C_5H_{12}$ ,  $C_5H_{10}$ , stb.), térfogatszázalékban;

hígítógáz = a tüzelőanyagban lévő hígító gázok (azaz  $O_2^*$ ,  $N_2$ ,  $CO_2$ , He stb.), térfogatszázalékban.

2. Példák az  $S_\lambda$   $\lambda$ -eltolódási tényező kiszámítására:

1. példa:  $G_{25}$ :  $CH_4 = 86\%$ ,  $N_2 = 14\%$  (térfogatban)

$$n = \frac{1 \times \left[\frac{CH_4\%}{100}\right] + 2 \times \left[\frac{C_2\%}{100}\right] + \dots}{\frac{1 - \text{diluent}\%}{100}} = \frac{1 \times 0,86}{1 - \frac{14}{100}} = \frac{0,86}{0,86} = 1$$

$$m = \frac{4 \times \left[\frac{CH_4\%}{100}\right] + 4 \times \left[\frac{C_2H_4\%}{100}\right] + \dots}{\frac{1 - \text{diluent}\%}{100}} = \frac{4 \times 0,86}{0,86} = 4$$

<sup>(1)</sup> Stoichiometric Air/Fuel ratios of automotive fuels (Gépjármű-tüzelőanyagok sztöchiometrikus levegő/tüzelőanyag arányai) - SAE J1829, 1987. június. John B. Heywood, Internal Combustion Engine Fundamentals (A belső égésű motorok alapjai), McGraw-Hill, 1988, 3.4. fejezet: „Combustion stoichiometry” (Az égés sztöchiometriája) (68–72. oldal).



$$S_\lambda = \frac{2}{\left(1 - \frac{\text{inert}\%}{100}\right) \left(n + \frac{m}{4}\right) - \frac{O_2^*}{100}} = \frac{2}{\left(1 - \frac{14}{100}\right) \times \left(1 + \frac{4}{4}\right)} = 1,16$$

2. példa:  $G_R$ :  $CH_4 = 87\%$ ,  $C_2H_6 = 13\%$  (térfogatban)

$$n = \frac{1 \times \left[\frac{CH_4\%}{100}\right] + 2 \times \left[\frac{C_2\%}{100}\right] + \dots}{\frac{1 - \text{diluents}\%}{100}} = \frac{1 \times 0,87 + 2 \times 0,13}{1 - \frac{0}{100}} = \frac{1,13}{1} = 1,13$$

$$m = \frac{4 \times \left[\frac{CH_4\%}{100}\right] + 2 \times \left[\frac{C_2H_4\%}{100}\right] + \dots}{\frac{1 - \text{diluents}\%}{100}} = \frac{4 \times 0,87 + 6 \times 0,13}{1} = 4,26$$

$$S_\lambda = \frac{2}{\left(1 - \frac{\text{inert}\%}{100}\right) \left(n + \frac{m}{4}\right) - \frac{O_2^*}{100}} = \frac{2}{\left(1 - \frac{0}{100}\right) \times \left(1,13 + \frac{4,26}{4}\right)} = 0,911$$

3. példa: USA:  $CH_4 = 89\%$ ,  $C_2H_6 = 4,5\%$ ,  $C_3H_8 = 2,3\%$ ,  $C_6H_{14} = 0,2\%$ ,  $O_2 = 0,6\%$ ,  $N_2 = 4\%$

$$n = \frac{1 \times \left[\frac{CH_4\%}{100}\right] + 2 \times \left[\frac{C_2\%}{100}\right] + \dots}{\frac{1 - \text{diluents}\%}{100}} = \frac{1 \times 0,89 + 2 \times 0,045 + 3 \times 0,023 + 4 \times 0,002}{1 - \frac{0,64+4}{100}} = 1,11$$

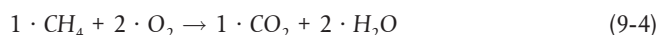
$$m = \frac{4 \times \left[\frac{CH_4\%}{100}\right] + 2 \times \left[\frac{C_2H_4\%}{100}\right] + 6 \times \left[\frac{C_2H_6\%}{100}\right] + \dots + 8 \times \left[\frac{C_3H_8\%}{100}\right]}{\frac{1 - \text{diluents}\%}{100}} = \frac{4 \times 0,89 + 4 \times 0,045 + 8 \times 0,023 + 14 \times 0,002}{1 - \frac{0,64+4}{100}} = 4,24$$

$$S_\lambda = \frac{2}{\left(1 - \frac{\text{inert}\%}{100}\right) \left(n + \frac{m}{4}\right) - \frac{O_2^*}{100}} = \frac{2}{\left(1 - \frac{4}{100}\right) \times \left(1,11 + \frac{4,24}{4}\right) - \frac{0,6}{100}} = 0,96$$

A fenti egyenlet alternatívájaként az  $S_\lambda$ -érték kiszámítható a tiszta metán sztöchiometrikus levegőigényének a motorba táplált tüzelőanyag-elegy sztöchiometrikus levegőigényéhez viszonyított aránya alapján, az alábbiak szerint.

A lambda-eltolódási tényező ( $S_\lambda$ ) adott tüzelőanyag-elegy oxigénigényének a tiszta metán oxigénigényéhez viszonyított értékét fejezi ki. Az oxigénigény az az oxigénmennyiség, amely reakciópartnerek sztöchiometrikus összetételében a metán teljes égéstermékékké (vagyis szén-dioxiddá és vízzé) oxidálásához szükséges.

A tiszta metán égésére vonatkozó reakciót a (9-4) egyenlet tartalmazza:



Ez esetben a molekularány a reakciópartnerek sztöchiometrikus összetételében pontosan 2:

$$\frac{n_{O_2}}{n_{CH_4}} = 2$$

Ahol:

$n_{O_2}$  = az oxigénmolekulák száma

$n_{CH_4}$  = a metánmolekulák száma

A tiszta metán oxigénigénye tehát:

$$n_{O_2} = 2 \cdot n_{CH_4} [n_{CH_4}] \text{ referenciaértékkel} = 1 \text{ kmol}$$

Az  $S_\lambda$  értéke meghatározható az oxigén és a metán sztöchiometrikus összetétele arányának az oxigén és a motorba táplált tüzelőanyag-elegy sztöchiometrikus összetételének arányához viszonyított értéke alapján, a (9-5) egyenlet szerint:

$$S_\lambda = \frac{\left(\frac{n_{O_2}}{n_{CH_4}}\right)}{\left(\frac{n_{O_2}}{n_{blend}}\right)} = \frac{2}{(n_{O_2})_{blend}} \quad (9-5)$$

Ahol:

$n_{blend}$  = a tüzelőanyag-elegy molekulaszáma

$(n_{O_2})_{blend}$  = az oxigén és a motorba táplált tüzelőanyag-elegy sztöchiometrikus összetételében lévő molekulák aránya

Mivel a levegő 21 %-a oxigén, ezért az adott tüzelőanyag  $L_{st}$  sztöchiometrikus levegőigényét a (9-6) egyenlettel kell kiszámítani:

$$L_{st, fuel} = \frac{n_{O_2, fuel}}{0,21} \quad (9-6)$$

Ahol:

$L_{st, fuel}$  = a tüzelőanyag sztöchiometrikus levegőigénye

$n_{O_2, fuel}$  = a tüzelőanyag sztöchiometrikus oxigénigénye

Következésképpen az  $S_\lambda$  értéke meghatározható a levegő és a metán sztöchiometrikus összetétele arányának a levegő és a motorba táplált tüzelőanyag-elegy sztöchiometrikus összetételének arányához viszonyított értéke, vagyis a metán sztöchiometrikus levegőigényének a motorba táplált tüzelőanyag-elegy sztöchiometrikus levegőigényéhez viszonyított aránya alapján, a (9-7) egyenlet szerint:

$$S_\lambda = \frac{\left(\frac{n_{O_2}}{n_{CH_4}}\right)/0,21}{\left(\frac{n_{O_2}}{n_{blend}}\right)/0,21} = \frac{\left(\frac{n_{O_2}}{0,21}\right)_{CH_4}}{\left(\frac{n_{O_2}}{0,21}\right)_{blend}} = \frac{L_{st, CH_4}}{L_{st, blend}} \quad (9-7)$$

Ezért a sztöchiometrikus levegőigény meghatározására szolgáló bármely számítás felhasználható a lambda-eltolódási tényező kifejezésére.

## 3. függelék

A kipufogógázban a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag CO<sub>2</sub>-tartalma miatt található CO<sub>2</sub> korrekciója1. Pillanatnyi CO<sub>2</sub>-tömegáram a gáz-halmazállapotú tüzelőanyag áramában

1.1. A gázösszetételt és a gázáramot az 1. függelék 1–4. szakaszában foglalt követelmények szerint kell meghatározni.

1.2. A motorba táplált gáz áramán belüli pillanatnyi CO<sub>2</sub>-tömegáramot a (9-8) egyenlettel kell kiszámítani.

$$\dot{m}_{\text{CO}_2i} = (M_{\text{CO}_2}/M_{\text{stream}}) \cdot x_{\text{CO}_2i} \cdot \dot{m}_{\text{stream}i} \quad (9-8)$$

Ahol:

$\dot{m}_{\text{CO}_2i}$  = pillanatnyi CO<sub>2</sub>-tömegáram a gázáramból [g/s]

$\dot{m}_{\text{stream}i}$  = a gázáram pillanatnyi tömegárama [g/s]

$x_{\text{CO}_2i}$  = CO<sub>2</sub>-mólfrakció a gázáramban [-]

$M_{\text{CO}_2}$  = a CO<sub>2</sub> moláris tömege [g/mol]

$M_{\text{stream}}$  = a gázáram moláris tömege [g/mol]

Az  $M_{\text{stream}}$  értékét az összes mért összetevőből (1, 2, ..., n) kell kiszámítani a (9-9) egyenlettel.

$$M_{\text{stream}} = x_1 \cdot M_1 + x_2 \cdot M_2 + \dots + x_n \cdot M_n \quad (9-9)$$

Ahol:

$X_{1, 2, \dots, n}$  = Az egyes mért összetevők mólfrakciója a gázáramban (CH<sub>4</sub>, CO<sub>2</sub> stb.) [-]

$M_{1, 2, \dots, n}$  = Az egyes mért összetevők moláris tömege a gázáramban [g/mol]

1.3. A motorba táplált gáz-halmazállapotú tüzelőanyagban lévő CO<sub>2</sub> teljes tömegáramának megállapításához a (9-8) egyenlet szerinti számítást a gázelegyítő rendszerbe belépő, CO<sub>2</sub>-tartalmú gázáramokra külön-külön el kell végezni, majd a kapott eredményeket össze kell adni, vagy az egyenletet az elegyítőrendszert elhagyó és motorba belépő elegyített gázra kell alkalmazni a (9-10) egyenlettel:

$$\dot{m}_{\text{CO}_2i, \text{fuel}} = \dot{m}_{\text{CO}_2i, a} + \dot{m}_{\text{CO}_2i, b} + \dots + \dot{m}_{\text{CO}_2i, n} \quad (9-10)$$

Ahol:

$\dot{m}_{\text{CO}_2i, \text{fuel}}$  = A motorba táplált gáz-halmazállapotú tüzelőanyagban lévő CO<sub>2</sub>-ből származó CO<sub>2</sub> összesített pillanatnyi tömegárama [g/s]

$\dot{m}_{\text{CO}_2i, a, b, \dots, n}$  = az egyes a, b, ..., n gázáramban lévő CO<sub>2</sub>-ből származó CO<sub>2</sub> pillanatnyi tömegárama [g/s]

## 2. A tranzien (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusokra és RMC-re vonatkozó fajlagos CO<sub>2</sub>-kibocsátás kiszámítása

- 2.1. A tüzelőanyagban lévő CO<sub>2</sub>-ből származó CO<sub>2</sub>-kibocsátás vizsgálatonkénti összességét, az  $m_{\text{CO}_2, \text{fuel}}$ -t [g/vizsgálat] a CO<sub>2</sub> motorba táplált gáz-halmazállapotú tüzelőanyagban mért pillanatnyi tömegáramának  $\dot{m}_{\text{CO}_2, \text{fuel}}$  [g/s] a vizsgálati ciklusra való összesítésével kell kiszámítani a (9-11) egyenlet alapján:

$$m_{\text{CO}_2, \text{fuel}} = \frac{1}{f} \cdot \sum_{i=1}^N \dot{m}_{\text{CO}_2, \text{fuel}} \quad (9-11)$$

Ahol:

$f$  = adatlekérdezési gyakoriság [Hz]

$N$  = a mérések száma [-]

- 2.2. A CO<sub>2</sub>-kibocsátásnak a VII. mellékletben foglalt (7-61), (7-63), (7-128) vagy (7-130) egyenletben az  $e_{\text{CO}_2}$  fajlagos kibocsátási érték [g/kWh] kiszámításához használt összességét ( $m_{\text{CO}_2}$ ) [g/vizsgálat] az említett egyenletekben be kell helyettesíteni a korrigált  $m_{\text{CO}_2, \text{corr}}$  [g/vizsgálat] (9-12) egyenlettel kiszámított értékével.

$$m_{\text{CO}_2, \text{corr}} = m_{\text{CO}_2} - m_{\text{CO}_2, \text{fuel}} \quad (9-12)$$

## 3. A különálló NRSC-re vonatkozó fajlagos CO<sub>2</sub>-kibocsátás kiszámítása

- 3.1. A tüzelőanyagban lévő CO<sub>2</sub>-ből származó CO<sub>2</sub>-kibocsátás óránkénti átlagos tömegáramát ( $q_{\text{mCO}_2, \text{fuel}}$  vagy  $\dot{m}_{\text{CO}_2, \text{fuel}}$ ) [g/h] mindegyik vizsgálati üzemmódra ki kell számítani a pillanatnyi CO<sub>2</sub>-tömegáramra  $\dot{m}_{\text{CO}_2, \text{fuel}}$  [g/s] vonatkozóan a (9-10) egyenletben megadott és a megfelelő vizsgálati üzemmód mintavételi szakaszában elvégzett mérések alapján, a (9-13) egyenlet szerint:

$$q_{\text{mCO}_2, \text{fuel}} = \dot{m}_{\text{CO}_2, \text{fuel}} = \frac{1}{3600 \cdot N} \cdot \sum_{i=1}^N \dot{m}_{\text{CO}_2, \text{fuel}} \quad (9-13)$$

Ahol:

$N$  = a vizsgálati üzemmód alatt végrehajtott mérések száma [-]

- 3.2. A CO<sub>2</sub>-kibocsátásnak a VII. mellékletben foglalt (7-64) vagy (7-131) egyenletben az  $e_{\text{CO}_2}$  fajlagos kibocsátási érték [g/kWh] kiszámításához használt, az egyes vizsgálati üzemmódokra vonatkozó átlagos tömegáramát ( $q_{\text{mCO}_2}$  vagy  $\dot{m}_{\text{CO}_2}$  [g/h]) az említett egyenletekben be kell helyettesíteni a korrigált  $q_{\text{mCO}_2, \text{corr}}$  vagy  $\dot{m}_{\text{CO}_2, \text{corr}}$  [g/h] (9-14) vagy (9-15) egyenlet szerint az egyes vizsgálati üzemmódokra vonatkozóan kiszámított értékével.

$$q_{\text{mCO}_2, \text{corr}} = q_{\text{mCO}_2} - q_{\text{mCO}_2, \text{fuel}} \quad (9-14)$$

$$\dot{m}_{\text{CO}_2, \text{corr}} = \dot{m}_{\text{CO}_2} - \dot{m}_{\text{CO}_2, \text{fuel}} \quad (9-15)$$

## X. MELLÉKLET

**A motor és a kipufogógáz-utókezelő rendszer külön történő leszállítására vonatkozó részletes műszaki előírások és feltételek**

1. Az (EU) 2016/1628 rendelet 34. cikkének (3) bekezdésében meghatározott külön szállításra akkor történik, ha a gyártó és a motort beépítő eredetiberendezés-gyártó nem ugyanaz a jogi személy, és a gyártó a motort annak kipufogógáz-utókezelő rendszerétől külön szállítja az egyik helyről, a kipufogógáz-utókezelő rendszert pedig másik helyről, illetve másik időpontban kerül leszállításra.
2. **Ebben az esetben a gyártó köteles:**
  - 2.1. felelősséget vállalni a motor forgalomba hozataláért és annak biztosításáért, hogy a motor megfeleljen a jóváhagyott motortípusnak;
  - 2.2. még azelőtt leadni a rendelést a külön szállított alkatrészekre, hogy a motort annak kipufogógáz-utókezelő rendszerétől külön leszállítaná az eredetiberendezés-gyártónak;
  - 2.3. az eredetiberendezés-gyártót utasításokkal ellátni a motor és a kipufogógáz-utókezelő rendszer beépítésére, valamint a külön szállított alkatrészek azonosító jelölésére vonatkozóan, és közölni vele az összeszerelt motor jóváhagyott motortípusnak vagy motorcsaládnak megfelelő működésének ellenőrzéséhez szükséges információkat;
  - 2.4. nyilvántartást vezetni:
    - (1) az eredetiberendezés-gyártónak adott utasításokról;
    - (2) a külön leszállított összes alkatrészeiről;
    - (3) az eredetiberendezés-gyártó által visszaküldött okiratokról, amelyek igazolják, hogy a leszállított motorok a 3. szakasz szerint már megfelelnek a rájuk vonatkozó előírásoknak;
  - 2.4.1. e nyilvántartást legalább tíz évig megőrizni;
  - 2.4.2. a nyilvántartásba kérésre betekintést engedni a jóváhagyó hatóságnak, az Európai Bizottságnak vagy a piacfelügyeleti hatóságoknak;
  - 2.5. biztosítani, hogy a kipufogógáz-utókezelő rendszer nélküli motorok az (EU) 2016/1628 rendelet 32. cikke szerint jogszabályban előírt jelölésen felül az ugyanazon rendelet 33. cikkének (1) bekezdésében előírt módon és az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet III. mellékletének rendelkezései szerint ideiglenes jelölésekkel is el legyenek látva;
  - 2.6. gondoskodni arról, hogy a motoroktól külön szállított alkatrészeken legyen azonosító jelölés (például alkatrészsorszám);
  - 2.7. biztosítani, hogy átmeneti motor esetében a motor (és a kipufogógáz-utókezelő rendszer) gyártási időpontja megelőzze a motorok forgalomba hozatalának (EU) 2016/1628 rendelet III. melléklete szerinti időpontját az ugyanazon rendelet 3. cikke (7), (30) és (32) bekezdésének megfelelően.
    - 2.7.1. A 2.4. pont szerinti nyilvántartásnak tartalmaznia kell annak igazolását, hogy az átmeneti motor részét képező kipufogógáz-utókezelő rendszer az említett időpont előtt készült, amennyiben a gyártási időpont nem állapítható meg egyértelműen a kipufogógáz-utókezelő rendszeren elhelyezett jelölésből.
3. **Az eredetiberendezés-gyártó köteles:**
  - 3.1. visszaigazolni a gyártónak, hogy a kapott utasításokat végrehajtotta, így a motor már megfelel a jóváhagyott motortípusnak vagy motorcsaládnak, továbbá hogy az összeszerelt motor jóváhagyott motortípusnak megfelelő működésének biztosításához szükséges ellenőrzéseket elvégezte;
  - 3.2. ha az eredetiberendezés-gyártó rendszeresen kap motorszállítmányokat a gyártótól, akkor a 3.1. pont szerinti visszaigazolás a felek megegyezése szerinti rendszeres időközönként, de legalább évente is küldhető.

## XI. MELLÉKLET

**A helyszíni vizsgálat céljára való ideiglenes forgalomba hozatalra vonatkozó részletes műszaki előírások és feltételek**

A motoroknak a (EU) 2016/1628 rendelet 34. cikke (4) bekezdése szerinti, helyszíni vizsgálat céljára való ideiglenes forgalomba hozatalára az alábbi feltételeket kell alkalmazni:

1. Az 5. szakaszban meghatározott folyamat befejeződéséig a gyártó marad a motor tulajdonosa. Ez nem zárja ki, hogy a gyártó a vizsgálatban közreműködő eredetiberendezés-gyártóval vagy végfelhasználókkal pénzügyi megállapodást kössön.
  2. A motor forgalomba hozatala előtt a gyártónak közölnie kell a tagállami jóváhagyó hatósággal a nevét vagy védjegyét, a motor egyedi motorazonosító számát, gyártási idejét, kibocsátási teljesítményére vonatkozó információkat, valamint a vizsgálatban közreműködő eredetiberendezés-gyártókat vagy végfelhasználókat.
  3. A motort a gyártó által az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet II. mellékletének rendelkezései szerint kiállított megfelelőségi nyilatkozatnak kell kísérnie. E megfelelőségi nyilatkozatban többek között azt kell feltüntetni, hogy a motort helyszíni vizsgálat céljára hozzák ideiglenes forgalomba az (EU) 2016/1628 rendelet 34. cikkének (4) bekezdése szerint.
  4. A motoron el kell helyezni az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet III. mellékletében előírt jogszabályi jelölést.
  5. A gyártónak a vizsgálatok elvégzését követően, de a motor forgalomba hozatalától számított 24 hónapig mindenképpen gondoskodnia kell arról, hogy a motort kivonják a forgalomból, vagy a motor megfeleljen az (EU) 2016/1628 rendeletnek. A gyártónak tájékoztatnia az engedélyező jóváhagyó hatóságot a választott lehetőségéről.
  6. Az 5. szakasz rendelkezései ellenére a gyártó megfelelő indoklással kérelmezheti a vizsgálat időtartamának legfeljebb további 24 hónappal való meghosszabbítását ugyanazon jóváhagyó hatóságtól.
  - 6.1. A jóváhagyó hatóság engedélyezheti a hosszabbítást, amennyiben azt indokoltnak ítéli. Ebben az esetben:
    - (1) a gyártónak új megfelelőségi nyilatkozatot kell kiállítania a hosszabbítás idejére; és
    - (2) az 5. szakaszban foglalt rendelkezéseket a hosszabbítás végéig, de a motor forgalomba hozatalától számított 48 hónapig mindenképpen alkalmazni kell.
-

## XII. MELLÉKLET

**Különleges rendeltetésű motorokra vonatkozó részletes műszaki előírások és feltételek**

Az (EU) 2016/1628 rendelet VI. mellékletében a különleges rendeltetésű motorok tekintetében a gáz- és szilárd halmazállapotú szennyező anyagokra vonatkozóan meghatározott kibocsátási határértékeknek megfelelő motorok forgalomba hozatalára az alábbi feltételek alkalmazandók:

1. A motor forgalomba helyezése előtt a gyártónak ésszerűen elvárható intézkedéseket kell tennie annak biztosítása érdekében, hogy a motort az említett rendelet 34. cikkének (5) bekezdése szerint kizárólag potenciálisan robbanásveszélyes légkörben való használatra szánt, vagy ugyanazon rendelet 34. cikkének (6) bekezdése szerint nemzeti mentőszolgálat által működtetett mentőcsónakok vízre bocsátására és kiemelésére szolgáló, nem közúti mozgó gépbe építsék be.
  2. Az 1. szakasz alkalmazásában ésszerűen elvárható intézkedésnek tekinthető, ha a motort átvevő eredetiberendezésgyártó vagy gazdasági szereplő írásbeli nyilatkozattal erősíti meg, hogy a motort kizárólag az említett különleges célokra használandó, nem közúti mozgó gépbe építi be.
  3. A gyártó köteles:
    - (1) a 2. szakasz szerinti írásbeli nyilatkozatot legalább 10 évig megőrizni; és
    - (2) az említett nyilatkozatot kérésre a típusjóváhagyó hatóság, az Európai Bizottság vagy a piacfelügyeleti hatóságok rendelkezésére bocsátani.
  4. A motort a gyártó által az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet II. mellékletének rendelkezései szerint kiállított megfelelőségi nyilatkozatnak kell kísérnie. E megfelelőségi nyilatkozatban többek között azt kell feltüntetni, hogy a motor különleges rendeltetésű, amelyet az (EU) 2016/1628 rendelet 34. cikkének (5) vagy (6) bekezdésében foglalt feltételek szerint hoznak forgalomba.
  5. A motoron el kell helyezni az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet III. mellékletében előírt jogszabályi jelölést.
-

## XIII. MELLÉKLET

**Egyenértékű motor-típusjóváahagyások elfogadása**

1. Az NRE kategóriájú motorcsaládok vagy motortípusok esetében az alábbi típusjóváahagyásokat és adott esetben az ezekhez tartozó jogszabályi jelölést egyenértékűnek kell tekinteni a megadott EU-típusjóváahagyásokkal és az (EU) 2016/1628 rendeletben előírt jogszabályi jelöléssel:
  - (1) az 595/2009/EK rendelet és annak végrehajtási intézkedései alapján megadott EU-típusjóváahagyások, amennyiben műszaki szolgálat igazolja, hogy a motortípus megfelel:
    - a) a IV. melléklet 2. függelékében foglalt követelményeknek, ha a motor rendeltetése szerint kizárólag az „V. szakasz” szerinti kibocsátási határértékeknek megfelelő, IWP és IWA kategóriájú motorok helyett használható az (EU) 2016/1628 rendelet 4. cikke (1) bekezdése 1. pontjának b) alpontja szerint, vagy
    - b) a IV. melléklet 1. függelékben meghatározott követelményeknek az a) alpont hatálya alá nem tartozó motorok esetében;
  - (2) az ENSZ EGB 06. módosítássorozattal módosított 49. sz. előírása szerinti típusjóváahagyások, amennyiben műszaki szolgálat igazolja, hogy a motortípus megfelel:
    - a) a IV. melléklet 2. függelékében foglalt követelményeknek, ha a motor rendeltetése szerint kizárólag az „V. szakasz” szerinti kibocsátási határértékeknek megfelelő, IWP és IWA kategóriájú motorok helyett használható az (EU) 2016/1628 rendelet 4. cikke (1) bekezdése 1. pontjának b) alpontja szerint, vagy
    - b) a IV. melléklet 1. függelékben meghatározott követelményeknek az a) alpont hatálya alá nem tartozó motorok esetében;

---



## XIV. MELLÉKLET

**Az eredetiberendezés-gyártóknak szóló lényeges információk és utasítások részletei**

1. Az (EU) 2016/1628 rendelet 43. cikkének (2) bekezdésében előírtak szerint a gyártónak minden olyan lényeges információt és utasítást közölnie kell az eredetiberendezés-gyártóval, amely szükséges ahhoz, hogy a motor nem közúti mozgó gépbe való beépítés esetén megfeleljen a jóváhagyott motortípusnak. Az e célt szolgáló utasításokat egyértelműen meg kell jelölni az eredetiberendezés-gyártó számára.
2. Az utasítások megadhatók papíralapon vagy általánosan használt elektronikus formátumban.
3. Ha az eredetiberendezés-gyártónak több olyan motort szállítanak, amelyre ugyanazok az utasítások vonatkoznak, akkor elegendő egyszer közölni az utasításokat.
4. Legalább az alábbi információkat és utasításokat kell közölni az eredetiberendezés-gyártóval:
  - (1) a motortípus (ideértve a kibocsátáscsökkentő rendszert is) kibocsátáscsökkentési teljesítményének elérését célzó beépítési követelmények, amelyek a kibocsátáscsökkentő rendszer helyes működésének biztosításához szükségesek;
  - (2) az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet IV. melléklete szerinti EU-típusbizonyítványban említett, a motor beépítésével vagy használatával kapcsolatos különleges feltételek vagy korlátozások leírása;
  - (3) nyilatkozat arról, hogy a motor beépítése nem korlátozza tartósan annak működését az (al)kategóriájánál szigorúbb gáz- és szilárd halmazállapotú szennyezőanyag-kibocsátási határértékekkel rendelkező (al) kategóriának megfelelő teljesítménytartományra;
  - (4) az V. melléklet hatálya alá tartozó motorcsaládok esetében a vonatkozó ellenőrzési tartomány felső és alsó határértéke és nyilatkozat arról, hogy a motor beépítése nem korlátozza a motor működését a motor nyomatékgörbéjéhez tartozó ellenőrzési tartományon kívüli fordulatszámra és terhelési pontokra;
  - (5) adott esetben azokra az eredetiberendezés-gyártó által szállított alkatrészekre vonatkozó tervezési követelmények, amelyek nem képezik a motor részét, de szükségesek ahhoz, hogy a beépített motor megfeleljen a jóváhagyott motortípusnak;
  - (6) adott esetben a reagenstartály tervezésére vonatkozó követelmények, ideértve a fagyvédelmet, a reagensszint figyelését és a reagensből való mintavétel módszerét;
  - (7) adott esetben a fűtés nélküli reagensrendszer esetleges beépítésére vonatkozó tájékoztatás;
  - (8) adott esetben nyilatkozat arról, hogy a motor rendeltetése szerint kizárólag hómárá gépekbe építhető be;
  - (9) adott esetben nyilatkozat arról, hogy az eredetiberendezés-gyártónak biztosítania kell a IV. melléklet 1–4. függeléké szerinti figyelmeztető rendszert;
  - (10) adott esetben tájékoztatás a (9) pont szerinti, üzemeltetőt figyelmeztető rendszerhez szükséges, a motor és a nem közúti mozgó gép közötti kapcsolódási pontról;
  - (11) adott esetben tájékoztatás a IV. melléklet 1. függelékének 5. szakaszában meghatározott használatkorlátozó rendszerhez szükséges, a motor és a nem közúti mozgó gép közötti kapcsolódási pontról;
  - (12) adott esetben tájékoztatás a IV. melléklet 1. függelékének 5.2.1. pontjában meghatározott, a használatkorlátozás ideiglenes kikapcsolására szolgáló eszközzel;
  - (13) adott esetben tájékoztatás a IV. melléklet 1. függelékének 5.5. pontjában meghatározott, használatkorlátozást hatástalanító funkcióról;
  - (14) vegyes üzemű motorok esetében:
    - a) nyilatkozat arról, hogy az eredetiberendezés-gyártónak biztosítania kell a vegyes üzemű működés VIII. melléklet 4.3.1. pontjában meghatározott kijelzőjét;

- b) nyilatkozat arról, hogy az eredetiberendezés-gyártónak biztosítania kell a VIII. melléklet 4.3.2. pontjában meghatározott vegyes üzemű figyelmeztető rendszert;
- c) tájékoztatás a (14) pont a) és b) alpontjában említett kijelző és figyelmeztető rendszerhez szükséges, a motor és a nem közúti mozgó gép közötti kapcsolódási pontról;
- (15) az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet IX. mellékletének 1.1.1.2. pontja szerinti egy vagy több egyéb belvízi járműben való használatra típusjóváhagyással rendelkező, IWP kategóriájú, változó fordulatszámú motorok esetében minden olyan (al)kategória és üzemmód (fordulatszám-szabályozás) részletei, amelyre a motor típusjóváhagyással rendelkezik, és amely beépítés esetén beállítható;
- (16) az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet IX. mellékletének 1.1.2.3. pontja szerint más fordulatszámokkal ellátott, állandó fordulatszámú motorok esetében:
- a) nyilatkozat arról, hogy a motor beépítésével biztosítható:
- i. hogy a motor az állandó fordulatszámú fordulatszám-szabályozó másik fordulatszámra való átállítása előtt a motor leáll; és
- ii. hogy az állandó fordulatszámú fordulatszám-szabályozót csak a motorgyártó által megengedett más fordulatszámokra állítják;
- b) minden olyan (al)kategória és üzemmód (fordulatszám-szabályozás) részletei, amelyre a motor típusjóváhagyással rendelkezik, és amely beépítés esetén beállítható;
- (17) amennyiben a motor az (EU) 2016/1628 rendelet 3. cikkének (18) bekezdésében megengedett módon indítási és leállítási alapjáratú fordulatszámmal rendelkezik, nyilatkozat arról, hogy a motor beszerelésével biztosítható, hogy az állandó fordulatszámú fordulatszám-szabályozó a motor terhelésének a terhelés nélküli beállításról való megnövelése előtt működésképes legyen.
5. Az (EU) 2016/1628 rendelet 43. cikkének (3) bekezdésében előírtak szerint a gyártónak minden olyan információt és utasítást közölnie kell az eredetiberendezés-gyártóval, amelyet az eredetiberendezés-gyártónak a XV. melléklet szerint meg kell adnia a végfelhasználóknak.
6. Az (EU) 2016/1628 rendelet 43. cikkének (4) bekezdésében előírtak szerint a gyártónak közölnie kell az eredetiberendezés-gyártóval a szén-dioxid- (CO<sub>2</sub>-) kibocsátásnak az EU-típusjóváhagyási eljárás során meghatározott és az EU-típusbizonyítványban rögzített, g/kWh-ban kifejezett értékét. Ezt az értéket az eredetiberendezés-gyártónak a következő nyilatkozat kíséretében kell megadnia a végfelhasználóknak: *„Ez a CO<sub>2</sub>-érték a motortípust (motorcsaládot) képviselő (alap)motoron, rögzített vizsgálati ciklus alatt, laboratóriumi körülmények között elvégzett vizsgálatból származik, és sem kifejezetten, sem hallgatólagosan nem jelent garanciát az adott motor teljesítményére vonatkozóan”.*
-

## XV. MELLÉKLET

**A végfelhasználóknak szóló lényeges információk és utasítások részletei**

1. Az eredetiberendezés-gyártónak minden olyan információt és utasítást közölnie kell a végfelhasználókkal, amely a motor gáz- és szilárd halmazállapotú szennyezőanyag-kibocsátásának a jóváhagyott motortípusra vagy motorcsaládra vonatkozó határértékeken belül tartására tekintettel a motor helyes működtetéséhez szükséges. Az e célt szolgáló utasításokat egyértelműen meg kell jelölni a végfelhasználók számára.
2. A végfelhasználóknak szóló utasításokat:
  - 2.1. egyértelműen és érthetően (nem szaknyelven) kell megfogalmazni, ugyanazt a nyelvezetet használva, mint a nem közúti mozgó gépekre vonatkozóan a végfelhasználóknak adott utasításokban;
  - 2.2. papíralapon vagy ettől eltérve általánosan használt elektronikus formátumban kell megadni;
  - 2.3. a nem közúti mozgó gépekre vonatkozóan a végfelhasználóknak adott utasítások részeként vagy ettől eltérve külön dokumentumban kell megadni;
    - 2.3.1. a nem közúti mozgó gépekre vonatkozóan a végfelhasználóknak adott utasításoktól külön történő közlés esetén azzal azonos formátumban kell megadni.
3. Legalább az alábbi információkat és utasításokat kell közölni a végfelhasználókkal:
  - (1) az (EU) 2017/656 végrehajtási rendelet IV. melléklete szerinti EU-típusbizonyítványban említett, a motor használatával kapcsolatos különleges feltételek vagy korlátozások leírása;
  - (2) nyilatkozat arról, hogy a motort (ideértve a kibocsátáscsökkentő rendszert is) a végfelhasználóknak megadott utasítások szerint kell működtetni, használni és karbantartani annak érdekében, hogy a kibocsátáscsökkentési teljesítménye folyamatosan megfeleljen a motorkategóriára vonatkozó követelményeknek;
  - (3) nyilatkozat arról, hogy a motor kibocsátáscsökkentő rendszerét érintő szándékos manipulálást vagy téves használatot kerülni kell, és főként nem hatástalanítható a kipufogógáz-visszavezető rendszer (EGR) vagy a reagensadagoló rendszer;
  - (4) nyilatkozat arról, hogy a kibocsátáscsökkentő rendszer helytelen működtetése, használata vagy karbantartása esetén haladéktalanul közbe kell avatkozni az 5. és 6. pontban említett figyelmeztetésekben megadott hibaelhárítási intézkedéseknek megfelelően;
  - (5) részletes magyarázatok a kibocsátáscsökkentő rendszernek a beszerelt motor helytelen működtetéséből, használatából vagy karbantartásából eredő lehetséges működési hibáiról, a kapcsolódó figyelmeztető jelzésekkel és a megfelelő hibaelhárítási intézkedésekkel együtt;
  - (6) részletes magyarázatok a nem közúti mozgó gépek a motor kibocsátáscsökkentő rendszerében működési hibát okozó esetleges helytelen használatáról, a kapcsolódó figyelmeztető jelzésekkel és a megfelelő hibaelhárítási intézkedésekkel együtt;
  - (7) adott esetben a fűtés nélküli reagenstartály és adagolórendszer esetleges használatára vonatkozó tájékoztatás;
  - (8) adott esetben nyilatkozat arról, hogy a motor rendeltetése szerint kizárólag hómáró gépekben használható;
  - (9) a IV. melléklet 1. függelékének 4. szakasza (kategória: NRE, NRG, IWP, IWA vagy RLR) és/vagy a IV. melléklet 4. függelékének 4. szakasza (kategória: NRE, NRG, IWP, IWA vagy RLR) vagy a IV. melléklet 3. függelékének 3. szakasza (kategória: RLL) szerinti, az üzemeltetőt figyelmeztető rendszerrel felszerelt nem közúti mozgó gépek esetében nyilatkozat arról, hogy az üzemeltetőt figyelmeztető rendszer értesíti az üzemeltetőt, ha a kibocsátásszabályozási rendszer nem működik megfelelően;
  - (10) a IV. melléklet 1. függelékének 5. szakasza (kategória: NRE, NRG) szerinti használatkorlátozó rendszerrel felszerelt nem közúti mozgó gép esetében nyilatkozat arról, hogy az üzemeltetőt figyelmeztető jelzések figyelmen kívül hagyása miatt működésbe lép a használatkorlátozó rendszer, ami a nem közúti mozgó gép tényleges működésképtelenné válását eredményezi;

- (11) a IV. melléklet 1. függelékének 5.5. pontjában meghatározott, a teljes motorteljesítmény felszabadítására szolgáló, használatkorlátozást hatástalanító funkcióval rendelkező nem közúti mozgó gépek esetében e funkció működéséről szóló tájékoztatás;
- (12) adott esetben magyarázatok a (9), (10) és (11) pontban említett, üzemeltetőt figyelmeztető és használatkorlátozó rendszerek működéséről, ideértve azt is, hogy milyen következményekkel jár a teljesítményre és a hibaplózásra nézve, ha figyelmen kívül hagyják a figyelmeztető rendszer jelzéseit és nem pótolják az esetlegesen használt reagenst, vagy nem orvosolják az észlelt problémát;
- (13) amennyiben a fedélzeti számítógép a IV. melléklet 2. függelékének 4.1. pontja (kategória: IWP, IWA, RLR) szerint naplóban rögzíti az elégtelen reagensbefecskendezést vagy reagensminőséget, nyilatkozat arról, hogy a nemzeti ellenőrző hatóságok kiolvasó használatával be tudnak tekinteni e feljegyzésekbe;
- (14) a IV. melléklet 1. függelékének 5.2.1. pontja szerinti, használatkorlátozás kikapcsolására szolgáló eszközzel felszerelt nem közúti mozgó gépek esetében tájékoztatás e funkció működéséről, valamint nyilatkozat arról, hogy ez a funkció csak vészhelyzet esetén kapcsolható be, bekapcsolását a fedélzeti számítógép naplóban rögzíti, a nemzeti ellenőrző hatóságok pedig kiolvasó használatával be tudnak tekinteni az így készült feljegyzésekbe;
- (15) tájékoztatás a kibocsátáscsökkentő rendszer teljesítményének az I. mellékletben meghatározott követelményeknek megfelelően és a motor EU-típusjóváhagyásában foglalt előírásokkal összhangban történő fenntartásához szükséges tüzelőanyag-előírás(ok)ról, ideértve adott esetben a vonatkozó uniós vagy nemzetközi szabványra való hivatkozást is, különösen az alábbi esetekben:
- a) ha a motort az Unión belül dízzel vagy nem közúti használatú gázolajjal fogják üzemeltetni, nyilatkozat arról, hogy a legfeljebb 10 mg/kg (a végső forgalmazás helyén 20 mg/kg) kéntartalmú, legalább 45 cetánszámú és legfeljebb 7,0 tömegszázalék zsírsav-metil-észter-tartalmú tüzelőanyagot kell használni;
  - b) ha a gyártó által megadott módon és az EU-típusbizonyítványban rögzítettek szerint további tüzelőanyagok, tüzelőanyag-keverékek vagy emulziós tüzelőanyagok is használhatók a motorhoz, akkor ezek feltüntetésé;
- (16) tájékoztatás a kibocsátáscsökkentő rendszer teljesítményének fenntartásához szükséges kenőolaj-előírásokról;
- (17) reagenst igénylő kibocsátásszabályozási rendszer esetében a gyártónak – a motor EU-típusjóváhagyásában megadott előírások szerint – meg kell adnia a reagens jellemzőit, ideértve a EU reagens típusát, a feloldott reagens koncentrációját, az üzemi hőmérsékleti feltételeket, valamint a reagens összetételére és minőségére vonatkozó nemzetközi szabványokra való hivatkozást;
- (18) adott esetben utasítások arra vonatkozóan, hogy miként kell az üzemeltetőnek a szokásos szervizelések között feltöltenie a fogyó reagenseket. Az utasításokban be kell mutatni, hogy az üzemeltetőnek hogyan és milyen gyakran kell feltöltenie a reagenstartályt a nem közúti mozgó gép használatától függően;
- (19) nyilatkozat arról, hogy a motor kibocsátáscsökkentési teljesítményének fenntartásához elengedhetetlen a reagens használata és újratöltése a (17) és (18) pontban foglalt előírásoknak megfelelően;
- (20) a kibocsátással kapcsolatos tervezett karbantartásra vonatkozó követelmények, ideértve a kibocsátással kapcsolatos kritikus alkatrészek tervezett cseréjét is;
- (21) vegyes üzemi motorok esetében:
- a) adott esetben tájékoztatás a vegyes üzemmódnak a VIII. melléklet 4.3. pontjában meghatározott kijelzőiről;
  - b) ha egy vegyes üzemi motorra karbantartási üzemmódban a VIII. melléklet 4.2.2.1. pontja szerinti működési korlátozások vonatkoznak (kivéve a következő kategóriákat: IWP, IWA, RLL és RLR), nyilatkozat arról, hogy a karbantartási üzemmód működésbe lépése a nem közúti mozgó gép tényleges működésképtelenné válását eredményezi;

- c) ha rendelkezésre áll a teljes motorteljesítmény felszabadítására szolgáló, használatkorlátozást hatástalanító funkció, tájékoztatás annak működéséről;
- d) ha a vegyes üzemű motor a VIII. melléklet 4.2.2.2. pontja (kategóriák: IWP, IWA, RLL és RLR) szerinti karbantartási üzemmódban üzemel, nyilatkozat arról, hogy a karbantartási üzemmód működésbe lépését a fedélzeti számítógép naplóban rögzíti, és a nemzeti ellenőrző hatóságok kiolvasó használatával be tudnak tekinteni az így készült feljegyzésekbe.
1. Az (EU) 2016/1628 rendelet 43. cikkének (4) bekezdésében előírtak szerint az eredetiberendezés-gyártónak közölnie kell a végfelhasználókkal a szén-dioxid- (CO<sub>2</sub>-) kibocsátás EU-típusjóváahagyási eljárás során meghatározott és EU-típusbizonyítványban rögzített, g/kWh-ban kifejezett értékét a következő nyilatkozat kíséretében: *„Ez a CO<sub>2</sub>-érték a motortípust (motorcsaládot) képviselő (alap)motoron, rögzített vizsgálati ciklus alatt, laboratóriumi körülmények között elvégzett vizsgálatból származik, és sem kifejezetten, sem hallgatólagosan nem jelent garanciát az adott motor teljesítményére vonatkozóan”.*
-

## XVI. MELLÉKLET

**A műszaki szolgálatok teljesítménynormái és értékelése****1. Általános követelmények**

A műszaki szolgálatok igazolják, hogy az (EU) 2016/1628 rendelet és az ugyanazon rendelet alapján elfogadott, felhatalmazáson alapuló jogi aktusok és végrehajtási jogi aktusok hatálya alá tartozó konkrét területeken megfelelő szakértelemmel, konkrét szakismeretekkel és igazolt szakmai tapasztalattal rendelkeznek.

**2. Szabványok, amelyeknek a műszaki szolgálatoknak meg kell felelniük**

- 2.1. Az (EU) 2016/1628 rendelet 45. cikkében meghatározott kategóriákba tartozó műszaki szolgálatok kötelesek megfelelni a 2007/46/EK európai parlamenti és tanácsi irányelv <sup>(1)</sup> V. mellékletének 1. függelékében felsorolt, az általuk végzett tevékenységekre vonatkozó előírásoknak.
- 2.2. Az említett függelékben szereplő, a 2007/46/EK irányelv 41. cikkére történő hivatkozásokat az (EU) 2016/1628 rendelet 45. cikkére való hivatkozásként kell értelmezni.
- 2.3. Az említett függelékben szereplő, a 2007/46/EK irányelv IV. mellékletére történő hivatkozásokat az (EU) 2016/1628 rendeletre és az ugyanazon rendelet alapján elfogadott, felhatalmazáson alapuló jogi aktusokra és végrehajtási jogi aktusokra való hivatkozásként kell értelmezni.

**3. A műszaki szolgálatok értékelésére vonatkozó eljárás**

- 3.1. A műszaki szolgálatoknak az (EU) 2016/1628 rendeletnek és az ugyanazon rendelet alapján elfogadott, felhatalmazáson alapuló jogi aktusoknak és végrehajtási jogi aktusoknak való megfelelését értékelni kell a 2007/46/EK irányelv V. mellékletének 2. függelékében meghatározott eljárás szerint.
- 3.2. A 2007/46/EK irányelv V. mellékletének 2. függelékében a 2007/46/EK irányelv 42. cikkére történő hivatkozásokat az (EU) 2016/1628 rendelet 48. cikkére való hivatkozásként kell értelmezni.

---

<sup>(1)</sup> Az Európai Parlament és a Tanács 2007/46/EK irányelve (2007. szeptember 5.) a gépjárművek és pótkocsijaik, valamint az ilyen járművek rendszereinek, alkatrészeinek és önálló műszaki egységeinek jóváhagyásáról (HL L 263., 2007.10.9., 1. o.).

## XVII. MELLÉKLET

**Az állandósult üzemállapotú és tranziens vizsgálati ciklusok jellemzői**

1. A különálló NRSC-khez tartozó vizsgálati üzemmódokat és súlyozó tényezőket tartalmazó táblázatok az 1. függelékben találhatóak.
  2. Az RMC-khez tartozó vizsgálati üzemmódokat és súlyozó tényezőket tartalmazó táblázatok a 2. függelékben találhatóak.
  3. A tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusokhoz tartozó fékpadprogramokat tartalmazó táblázatok a 3. függelékben találhatóak.
-

## 1. függelék

**Állandósult üzemállapotú, különálló NRSC-k****C. típusú vizsgálati ciklusok****A C1. ciklusú vizsgálati üzemmódok és súlyozó tényezők táblázata**

Üzemmód száma	1	2	3	4	5	6	7	8
Fordulatszám <sup>(a)</sup>	100 %				Közbenső			Alapjárat
Nyomaték <sup>(b)</sup> (%)	100	75	50	10	100	75	50	0
Súlyozó tényező	0,15	0,15	0,15	0,1	0,1	0,1	0,1	0,15

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb nyomatékhoz van viszonyítva.

**A C2. ciklusú vizsgálati üzemmódok és súlyozó tényezők táblázata**

Üzemmód száma	1	2	3	4	5	6	7
Fordulatszám <sup>(a)</sup>	100 %	Közbenső					Alapjárat
Nyomaték <sup>(b)</sup> (%)	25	100	75	50	25	10	0
Súlyozó tényező	0,06	0,02	0,05	0,32	0,30	0,10	0,15

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb nyomatékhoz van viszonyítva.

**D. típusú vizsgálati ciklusok****A D2. ciklusú vizsgálati üzemmódok és súlyozó tényezők táblázata**

Üzemmód száma (D2. ciklus)	1	2	3	4	5
Fordulatszám <sup>(a)</sup>	100 %				
Nyomaték <sup>(b)</sup> (%)	100	75	50	25	10
Súlyozó tényező	0,05	0,25	0,3	0,3	0,1

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a gyártó által megadott névleges hasznos teljesítménynek megfelelő nyomatékhoz van viszonyítva.



**E. típusú vizsgálati ciklusok****Az E. ciklusú vizsgálati üzemmódok és súlyozó tényezők táblázata**

Üzemmód száma (E2. ciklus)	1	2	3	4						
Fordulatszám <sup>(a)</sup>	100 %				Közbenső					
Nyomaték <sup>(b)</sup> (%)	100	75	50	25						
Súlyozó tényező	0,2	0,5	0,15	0,15						
Üzemmód száma (E3. ciklus)	1				2	3			4	
Fordulatszám <sup>(a)</sup> (%)	100				91	80			63	
Teljesítmény <sup>(c)</sup> (%)	100				75	50			25	
Súlyozó tényező	0,2				0,5	0,15			0,15	

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a gyártó által megadott névleges hasznos teljesítménynek megfelelő, a szabályozott motorfordulatszám melletti nyomatékhoz van viszonyítva.

<sup>(c)</sup> A százalékos teljesítmény a 100 %-os fordulatszám melletti legnagyobb névleges teljesítményhez van viszonyítva.

**F. típusú vizsgálati ciklusok****Az F. ciklusú vizsgálati üzemmódok és súlyozó tényezők táblázata**

Üzemmód száma	1	2 <sup>(a)</sup>	3
Fordulatszám <sup>(a)</sup>	100 %	Közbenső	Alapjárat
Teljesítmény (%)	100 <sup>(c)</sup>	50 <sup>(c)</sup>	5 <sup>(b)</sup>
Súlyozó tényező	0,15	0,25	0,6

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> Ebben az üzemmódban a százalékos teljesítmény az 1. üzemmódban leadott teljesítményhez van viszonyítva.

<sup>(c)</sup> Ebben az üzemmódban a százalékos teljesítmény a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb hasznos teljesítményhez van viszonyítva.

<sup>(d)</sup> A különálló vezérlőrendszert (vagyis fokozatbeosztásos vezérlőket) használó motorok esetében a 2. üzemmód a 2. üzemmódhoz legközelebbi fokozaton vagy a névleges teljesítmény 35 %-án való működésnek felel meg.

**G. típusú vizsgálati ciklus****A G. ciklusú vizsgálati üzemmódok és súlyozó tényezők táblázata**

Üzemmód száma (G1. ciklus)						1	2	3	4	5	6
Fordulatszám <sup>(a)</sup>	100 %					Közbenső					Alapjárat
Nyomaték <sup>(b)</sup> %						100	75	50	25	10	0
Súlyozó tényező						0,09	0,20	0,29	0,30	0,07	0,05

Üzem mód száma (G2. ciklus)	1	2	3	4	5						6
Fordulatszám <sup>(a)</sup>	100 %					Közbenső					Alap-járat
Nyomaték <sup>(b)</sup> %	100	75	50	25	10						0
Súlyozó tényező	0,09	0,20	0,29	0,30	0,07						0,05
Üzem mód száma (G3. ciklus)	1										2
Fordulatszám <sup>(a)</sup>	100 %					Közbenső					Alap-járat
Nyomaték <sup>(b)</sup> %	100										0
Súlyozó tényező	0,85										0,15

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb nyomatékhoz van viszonyítva.

## H. típusú vizsgálati ciklusok

### A H. ciklusú vizsgálati üzemmódok és súlyozó tényezők táblázata

Üzem mód száma	1	2	3	4	5
Fordulatszám <sup>(a)</sup> (%)	100	85	75	65	Alapjárat
Nyomaték <sup>(b)</sup> (%)	100	51	33	19	0
Súlyozó tényező	0,12	0,27	0,25	0,31	0,05

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb nyomatékhoz van viszonyítva.

## 2. függelék

## Állandósult állapotú, átmeneteket magában foglaló ciklusok (RMC-k)

## C. típusú vizsgálati ciklusok

Az RMC-C1. vizsgálati üzemmódok táblázata

RMC Üzemmód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám <sup>(a)</sup> <sup>(c)</sup>	Nyomaték (%) <sup>(b)</sup> <sup>(c)</sup>
1a Állandósult üzemállapot	126	Alapjárat	0
1b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
2a Állandósult üzemállapot	159	Közbenső	100
2b Átmenet	20	Közbenső	Lineáris átmenet
3a Állandósult üzemállapot	160	Közbenső	50
3b Átmenet	20	Közbenső	Lineáris átmenet
4a Állandósult üzemállapot	162	Közbenső	75
4b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
5a Állandósult üzemállapot	246	100 %	100
5b Átmenet	20	100 %	Lineáris átmenet
6a Állandósult üzemállapot	164	100 %	10
6b Átmenet	20	100 %	Lineáris átmenet
7a Állandósult üzemállapot	248	100 %	75
7b Átmenet	20	100 %	Lineáris átmenet
8a Állandósult üzemállapot	247	100 %	50
8b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
9 Állandósult üzemállapot	128	Alapjárat	0

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb nyomatékhoz van viszonyítva.

<sup>(c)</sup> Váltás egyik üzemmódból a következőbe 20 másodperces átmeneti fázissal. Az átmeneti fázis alatt az aktuális üzemmód nyomaték-beállításából lineáris átmenet történik a következő üzemmód nyomatékbeállításába, és ha a fordulatszám beállítását is érinti a változás, ezzel egyidejűleg hasonló lineáris átmenet zajlik le a fordulatszámra is.

Az RMC-C2. vizsgálati üzemmódok táblázata

RMC Üzemmód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám <sup>(a)</sup> <sup>(c)</sup>	Nyomaték (%) <sup>(b)</sup> <sup>(c)</sup>
1a Állandósult üzemállapot	119	Alapjárat	0
1b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet

RMC Üzem mód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám <sup>(a)</sup> <sup>(c)</sup>	Nyomaték (%) <sup>(b)</sup> <sup>(c)</sup>
2a Állandósult üzem állapot	29	Közbens ő	100
2b Átmenet	20	Közbens ő	Lineáris átmenet
3a Állandósult üzem állapot	150	Közbens ő	10
3b Átmenet	20	Közbens ő	Lineáris átmenet
4a Állandósult üzem állapot	80	Közbens ő	75
4b Átmenet	20	Közbens ő	Lineáris átmenet
5a Állandósult üzem állapot	513	Közbens ő	25
5b Átmenet	20	Közbens ő	Lineáris átmenet
6a Állandósult üzem állapot	549	Közbens ő	50
6b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
7a Állandósult üzem állapot	96	100 %	25
7b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
8 Állandósult üzem állapot	124	Alapjárat	0

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb nyomatékhoz van viszonyítva.

<sup>(c)</sup> Váltás egyik üzemmódból a következőbe 20 másodperces átmeneti fázissal. Az átmeneti fázis alatt az aktuális üzemmód nyomaték-beállításából lineáris átmenet történik a következő üzemmód nyomatékbeállításába, és ha a fordulatszám beállítását is érinti a változás, ezzel egyidejűleg hasonló lineáris átmenet zajlik le a fordulatszámnál is.

#### D. típusú vizsgálati ciklusok

##### Az RMC-D2. vizsgálati üzemmódok táblázata

RMC Üzem mód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám (%) <sup>(a)</sup>	Nyomaték (%) <sup>(b)</sup> <sup>(c)</sup>
1a Állandósult üzem állapot	53	100	100
1b Átmenet	20	100	Lineáris átmenet
2a Állandósult üzem állapot	101	100	10
2b Átmenet	20	100	Lineáris átmenet
3a Állandósult üzem állapot	277	100	75
3b Átmenet	20	100	Lineáris átmenet
4a Állandósult üzem állapot	339	100	25

RMC Üzem mód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám (%) <sup>(a)</sup>	Nyomaték (%) <sup>(b)</sup> <sup>(c)</sup>
4b Átmenet	20	100	Lineáris átmenet
5 Állandósult üzem állapot	350	100	50

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a gyártó által megadott névleges hasznos teljesítménynek megfelelő nyomatékhoz van viszonyítva.

<sup>(c)</sup> Váltás egyik üzemmódból a következőbe 20 másodperces átmeneti fázissal. Az átmeneti fázis alatt az aktuális üzemmód nyomaték-beállításából lineáris átmenet történik a következő üzemmód nyomatékbeállításába.

## E. típusú vizsgálati ciklusok

### Az RMC-E2. vizsgálati üzemmódok táblázata

RMC Üzem mód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám (%) <sup>(a)</sup>	Nyomaték (%) <sup>(b)</sup> <sup>(c)</sup>
1a Állandósult üzem állapot	229	100	100
1b Átmenet	20	100	Lineáris átmenet
2a Állandósult üzem állapot	166	100	25
2b Átmenet	20	100	Lineáris átmenet
3a Állandósult üzem állapot	570	100	75
3b Átmenet	20	100	Lineáris átmenet
4 Állandósult üzem állapot	175	100	50

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a gyártó által megadott névleges hasznos teljesítménynek megfelelő, a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb nyomatékhoz van viszonyítva.

<sup>(c)</sup> Váltás egyik üzemmódból a következőbe 20 másodperces átmeneti fázissal. Az átmeneti fázis alatt az aktuális üzemmód nyomaték-beállításából lineáris átmenet történik a következő üzemmód nyomatékbeállításába.

### Az RMC-E3. vizsgálati üzemmódok táblázata

RMC Üzem mód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám (%) <sup>(a)</sup> <sup>(c)</sup>	Teljesítmény (%) <sup>(b)</sup> <sup>(c)</sup>
1a Állandósult üzem állapot	229	100	100
1b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
2a Állandósult üzem állapot	166	63	25
2b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
3a Állandósult üzem állapot	570	91	75

RMC Üzem mód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám (%) <sup>(a)</sup> <sup>(c)</sup>	Teljesítmény (%) <sup>(b)</sup> <sup>(c)</sup>
3b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
4 Állandósult üzem állapot	175	80	50

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos teljesítmény a 100 %-os fordulatszám melletti legnagyobb névleges hasznos teljesítményhez van viszonyítva.

<sup>(c)</sup> Váltás egyik üzemmódból a következőbe 20 másodperces átmeneti fázissal. Az átmeneti fázis alatt az aktuális üzemmód nyomaték-beállításából lineáris átmenet történik a következő üzemmód nyomatékbeállításába, és ezzel egyidejűleg hasonló lineáris átmenet zajlik le a motorfordulatszámánál is.

## F. típusú vizsgálati ciklusok

### Az RMC-F. vizsgálati üzemmódok táblázata

RMC Üzem mód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám <sup>(a)</sup> <sup>(c)</sup>	Teljesítmény (%) <sup>(c)</sup>
1a Állandósult üzem állapot	350	Alapjárat	5 <sup>(b)</sup>
1b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
2a Állandósult üzem állapot <sup>(d)</sup>	280	Közbenső	50 <sup>(c)</sup>
2b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
3a Állandósult üzem állapot	160	100 %	100 <sup>(c)</sup>
3b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
4 Állandósult üzem állapot	350	Alapjárat	5 <sup>(c)</sup>

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> Ebben az üzemmódban a százalékos teljesítmény a 3a. üzemmódban leadott hasznos teljesítményhez van viszonyítva.

<sup>(c)</sup> Ebben az üzemmódban a százalékos teljesítmény a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb hasznos teljesítményhez van viszonyítva.

<sup>(d)</sup> A különálló vezérlőrendszert (vagyis fokozatbeosztásos vezérlőket) használó motorok esetében a 2a. üzemmód a 2a. üzemmóddhoz legközelebbi fokozaton vagy a névleges teljesítmény 35 %-án való működésnek felel meg.

<sup>(e)</sup> Váltás egyik üzemmódból a következőbe 20 másodperces átmeneti fázissal. Az átmeneti fázis alatt az aktuális üzemmód nyomaték-beállításából lineáris átmenet történik a következő üzemmód nyomatékbeállításába, és ha a fordulatszám beállítását is érinti a változás, ezzel egyidejűleg hasonló lineáris átmenet zajlik le a fordulatszámánál is.

## G. típusú vizsgálati ciklusok

### Az RMC-G1. vizsgálati üzemmódok táblázata

RMC Üzem mód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám <sup>(a)</sup> <sup>(c)</sup>	Nyomaték (%) <sup>(b)</sup> <sup>(c)</sup>
1a Állandósult üzem állapot	41	Alapjárat	0
1b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
2a Állandósult üzem állapot	135	Közbenső	100
2b Átmenet	20	Közbenső	Lineáris átmenet
3a Állandósult üzem állapot	112	Közbenső	10
3b Átmenet	20	Közbenső	Lineáris átmenet

RMC Üzem mód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám <sup>(e)</sup> <sup>(f)</sup>	Nyomaték (%) <sup>(b)</sup> <sup>(g)</sup>
4a Állandósult üzem állapot	337	Közbenső	75
4b Átmenet	20	Közbenső	Lineáris átmenet
5a Állandósult üzem állapot	518	Közbenső	25
5b Átmenet	20	Közbenső	Lineáris átmenet
6a Állandósult üzem állapot	494	Közbenső	50
6b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
7 Állandósult üzem állapot	43	Alapjárat	0

<sup>(e)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb nyomatékhoz van viszonyítva.

<sup>(g)</sup> Váltás egyik üzemmódból a következőbe 20 másodperces átmeneti fázissal. Az átmeneti fázis alatt az aktuális üzemmód nyomaték-beállításából lineáris átmenet történik a következő üzemmód nyomatékbeállításába, és ha a fordulatszám beállítását is érinti a változás, ezzel egyidejűleg hasonló lineáris átmenet zajlik le a fordulatszámnál is.

#### Az RMC-G2. vizsgálati üzemmódok táblázata

RMC Üzem mód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám <sup>(e)</sup> <sup>(f)</sup>	Nyomaték (%) <sup>(b)</sup> <sup>(g)</sup>
1a Állandósult üzem állapot	41	Alapjárat	0
1b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
2a Állandósult üzem állapot	135	100 %	100
2b Átmenet	20	100 %	Lineáris átmenet
3a Állandósult üzem állapot	112	100 %	10
3b Átmenet	20	100 %	Lineáris átmenet
4a Állandósult üzem állapot	337	100 %	75
4b Átmenet	20	100 %	Lineáris átmenet
5a Állandósult üzem állapot	518	100 %	25
5b Átmenet	20	100 %	Lineáris átmenet
6a Állandósult üzem állapot	494	100 %	50
6b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
7 Állandósult üzem állapot	43	Alapjárat	0

<sup>(e)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb nyomatékhoz van viszonyítva.

<sup>(g)</sup> Váltás egyik üzemmódból a következőbe 20 másodperces átmeneti fázissal. Az átmeneti fázis alatt az aktuális üzemmód nyomaték-beállításából lineáris átmenet történik a következő üzemmód nyomatékbeállításába, és ha a fordulatszám beállítását is érinti a változás, ezzel egyidejűleg hasonló lineáris átmenet zajlik le a fordulatszámnál is.

**H. típusú vizsgálati ciklusok****Az RMC-H. vizsgálati üzemmódok táblázata**

RMC Üzemmód száma	Az üzemmód ideje (másodperc)	Motorfordulatszám <sup>(a)</sup> <sup>(c)</sup>	Nyomaték (%) <sup>(b)</sup> <sup>(c)</sup>
1a Állandósult üzemállapot	27	Alapjárat	0
1b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
2a Állandósult üzemállapot	121	100 %	100
2b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
3a Állandósult üzemállapot	347	65 %	19
3b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
4a Állandósult üzemállapot	305	85 %	51
4b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
5a Állandósult üzemállapot	272	75 %	33
5b Átmenet	20	Lineáris átmenet	Lineáris átmenet
6 Állandósult üzemállapot	28	Alapjárat	0

<sup>(a)</sup> Az előírt vizsgálati fordulatszámok meghatározásához lásd a VI. melléklet 5.2.5., 7.6. és 7.7. pontját.

<sup>(b)</sup> A százalékos nyomaték a szabályozott motorfordulatszám melletti legnagyobb nyomatékhoz van viszonyítva.

<sup>(c)</sup> Váltás egyik üzemmódból a következőbe 20 másodperces átmeneti fázissal. Az átmeneti fázis alatt az aktuális üzemmód nyomaték-beállításából lineáris átmenet történik a következő üzemmód nyomatékbeállításába, és ha a fordulatszám beállítását is érinti a változás, ezzel egyidejűleg hasonló lineáris átmenet zajlik le a fordulatszámnál is.



## 3. függelék

## 2.4.2.1. Tranziens (NRTC és LSI-NRTC) vizsgálati ciklusok

## Az NRTC fékpadprogram

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)	Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)	Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1	0	0	38	57	46	75	58	44
2	0	0	39	44	33	76	65	10
3	0	0	40	31	0	77	65	12
4	0	0	41	22	27	78	68	23
5	0	0	42	33	43	79	69	30
6	0	0	43	80	49	80	71	30
7	0	0	44	105	47	81	74	15
8	0	0	45	98	70	82	71	23
9	0	0	46	104	36	83	73	20
10	0	0	47	104	65	84	73	21
11	0	0	48	96	71	85	73	19
12	0	0	49	101	62	86	70	33
13	0	0	50	102	51	87	70	34
14	0	0	51	102	50	88	65	47
15	0	0	52	102	46	89	66	47
16	0	0	53	102	41	90	64	53
17	0	0	54	102	31	91	65	45
18	0	0	55	89	2	92	66	38
19	0	0	56	82	0	93	67	49
20	0	0	57	47	1	94	69	39
21	0	0	58	23	1	95	69	39
22	0	0	59	1	3	96	66	42
23	0	0	60	1	8	97	71	29
24	1	3	61	1	3	98	75	29
25	1	3	62	1	5	99	72	23
26	1	3	63	1	6	100	74	22
27	1	3	64	1	4	101	75	24
28	1	3	65	1	4	102	73	30
29	1	3	66	0	6	103	74	24
30	1	6	67	1	4	104	77	6
31	1	6	68	9	21	105	76	12
32	2	1	69	25	56	106	74	39
33	4	13	70	64	26	107	72	30
34	7	18	71	60	31	108	75	22
35	9	21	72	63	20	109	78	64
36	17	20	73	62	24	110	102	34
37	33	42	74	64	8	111	103	28

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
112	103	28
113	103	19
114	103	32
115	104	25
116	103	38
117	103	39
118	103	34
119	102	44
120	103	38
121	102	43
122	103	34
123	102	41
124	103	44
125	103	37
126	103	27
127	104	13
128	104	30
129	104	19
130	103	28
131	104	40
132	104	32
133	101	63
134	102	54
135	102	52
136	102	51
137	103	40
138	104	34
139	102	36
140	104	44
141	103	44
142	104	33
143	102	27
144	103	26
145	79	53
146	51	37
147	24	23
148	13	33
149	19	55
150	45	30
151	34	7
152	14	4

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
153	8	16
154	15	6
155	39	47
156	39	4
157	35	26
158	27	38
159	43	40
160	14	23
161	10	10
162	15	33
163	35	72
164	60	39
165	55	31
166	47	30
167	16	7
168	0	6
169	0	8
170	0	8
171	0	2
172	2	17
173	10	28
174	28	31
175	33	30
176	36	0
177	19	10
178	1	18
179	0	16
180	1	3
181	1	4
182	1	5
183	1	6
184	1	5
185	1	3
186	1	4
187	1	4
188	1	6
189	8	18
190	20	51
191	49	19
192	41	13
193	31	16

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
194	28	21
195	21	17
196	31	21
197	21	8
198	0	14
199	0	12
200	3	8
201	3	22
202	12	20
203	14	20
204	16	17
205	20	18
206	27	34
207	32	33
208	41	31
209	43	31
210	37	33
211	26	18
212	18	29
213	14	51
214	13	11
215	12	9
216	15	33
217	20	25
218	25	17
219	31	29
220	36	66
221	66	40
222	50	13
223	16	24
224	26	50
225	64	23
226	81	20
227	83	11
228	79	23
229	76	31
230	68	24
231	59	33
232	59	3
233	25	7
234	21	10

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
235	20	19
236	4	10
237	5	7
238	4	5
239	4	6
240	4	6
241	4	5
242	7	5
243	16	28
244	28	25
245	52	53
246	50	8
247	26	40
248	48	29
249	54	39
250	60	42
251	48	18
252	54	51
253	88	90
254	103	84
255	103	85
256	102	84
257	58	66
258	64	97
259	56	80
260	51	67
261	52	96
262	63	62
263	71	6
264	33	16
265	47	45
266	43	56
267	42	27
268	42	64
269	75	74
270	68	96
271	86	61
272	66	0
273	37	0
274	45	37
275	68	96

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
276	80	97
277	92	96
278	90	97
279	82	96
280	94	81
281	90	85
282	96	65
283	70	96
284	55	95
285	70	96
286	79	96
287	81	71
288	71	60
289	92	65
290	82	63
291	61	47
292	52	37
293	24	0
294	20	7
295	39	48
296	39	54
297	63	58
298	53	31
299	51	24
300	48	40
301	39	0
302	35	18
303	36	16
304	29	17
305	28	21
306	31	15
307	31	10
308	43	19
309	49	63
310	78	61
311	78	46
312	66	65
313	78	97
314	84	63
315	57	26
316	36	22

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
317	20	34
318	19	8
319	9	10
320	5	5
321	7	11
322	15	15
323	12	9
324	13	27
325	15	28
326	16	28
327	16	31
328	15	20
329	17	0
330	20	34
331	21	25
332	20	0
333	23	25
334	30	58
335	63	96
336	83	60
337	61	0
338	26	0
339	29	44
340	68	97
341	80	97
342	88	97
343	99	88
344	102	86
345	100	82
346	74	79
347	57	79
348	76	97
349	84	97
350	86	97
351	81	98
352	83	83
353	65	96
354	93	72
355	63	60
356	72	49
357	56	27

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
358	29	0
359	18	13
360	25	11
361	28	24
362	34	53
363	65	83
364	80	44
365	77	46
366	76	50
367	45	52
368	61	98
369	61	69
370	63	49
371	32	0
372	10	8
373	17	7
374	16	13
375	11	6
376	9	5
377	9	12
378	12	46
379	15	30
380	26	28
381	13	9
382	16	21
383	24	4
384	36	43
385	65	85
386	78	66
387	63	39
388	32	34
389	46	55
390	47	42
391	42	39
392	27	0
393	14	5
394	14	14
395	24	54
396	60	90
397	53	66
398	70	48

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
399	77	93
400	79	67
401	46	65
402	69	98
403	80	97
404	74	97
405	75	98
406	56	61
407	42	0
408	36	32
409	34	43
410	68	83
411	102	48
412	62	0
413	41	39
414	71	86
415	91	52
416	89	55
417	89	56
418	88	58
419	78	69
420	98	39
421	64	61
422	90	34
423	88	38
424	97	62
425	100	53
426	81	58
427	74	51
428	76	57
429	76	72
430	85	72
431	84	60
432	83	72
433	83	72
434	86	72
435	89	72
436	86	72
437	87	72
438	88	72
439	88	71

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
440	87	72
441	85	71
442	88	72
443	88	72
444	84	72
445	83	73
446	77	73
447	74	73
448	76	72
449	46	77
450	78	62
451	79	35
452	82	38
453	81	41
454	79	37
455	78	35
456	78	38
457	78	46
458	75	49
459	73	50
460	79	58
461	79	71
462	83	44
463	53	48
464	40	48
465	51	75
466	75	72
467	89	67
468	93	60
469	89	73
470	86	73
471	81	73
472	78	73
473	78	73
474	76	73
475	79	73
476	82	73
477	86	73
478	88	72
479	92	71
480	97	54

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
481	73	43
482	36	64
483	63	31
484	78	1
485	69	27
486	67	28
487	72	9
488	71	9
489	78	36
490	81	56
491	75	53
492	60	45
493	50	37
494	66	41
495	51	61
496	68	47
497	29	42
498	24	73
499	64	71
500	90	71
501	100	61
502	94	73
503	84	73
504	79	73
505	75	72
506	78	73
507	80	73
508	81	73
509	81	73
510	83	73
511	85	73
512	84	73
513	85	73
514	86	73
515	85	73
516	85	73
517	85	72
518	85	73
519	83	73
520	79	73
521	78	73

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
522	81	73
523	82	72
524	94	56
525	66	48
526	35	71
527	51	44
528	60	23
529	64	10
530	63	14
531	70	37
532	76	45
533	78	18
534	76	51
535	75	33
536	81	17
537	76	45
538	76	30
539	80	14
540	71	18
541	71	14
542	71	11
543	65	2
544	31	26
545	24	72
546	64	70
547	77	62
548	80	68
549	83	53
550	83	50
551	83	50
552	85	43
553	86	45
554	89	35
555	82	61
556	87	50
557	85	55
558	89	49
559	87	70
560	91	39
561	72	3
562	43	25

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
563	30	60
564	40	45
565	37	32
566	37	32
567	43	70
568	70	54
569	77	47
570	79	66
571	85	53
572	83	57
573	86	52
574	85	51
575	70	39
576	50	5
577	38	36
578	30	71
579	75	53
580	84	40
581	85	42
582	86	49
583	86	57
584	89	68
585	99	61
586	77	29
587	81	72
588	89	69
589	49	56
590	79	70
591	104	59
592	103	54
593	102	56
594	102	56
595	103	61
596	102	64
597	103	60
598	93	72
599	86	73
600	76	73
601	59	49
602	46	22
603	40	65

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
604	72	31
605	72	27
606	67	44
607	68	37
608	67	42
609	68	50
610	77	43
611	58	4
612	22	37
613	57	69
614	68	38
615	73	2
616	40	14
617	42	38
618	64	69
619	64	74
620	67	73
621	65	73
622	68	73
623	65	49
624	81	0
625	37	25
626	24	69
627	68	71
628	70	71
629	76	70
630	71	72
631	73	69
632	76	70
633	77	72
634	77	72
635	77	72
636	77	70
637	76	71
638	76	71
639	77	71
640	77	71
641	78	70
642	77	70
643	77	71
644	79	72

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
645	78	70
646	80	70
647	82	71
648	84	71
649	83	71
650	83	73
651	81	70
652	80	71
653	78	71
654	76	70
655	76	70
656	76	71
657	79	71
658	78	71
659	81	70
660	83	72
661	84	71
662	86	71
663	87	71
664	92	72
665	91	72
666	90	71
667	90	71
668	91	71
669	90	70
670	90	72
671	91	71
672	90	71
673	90	71
674	92	72
675	93	69
676	90	70
677	93	72
678	91	70
679	89	71
680	91	71
681	90	71
682	90	71
683	92	71
684	91	71
685	93	71

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
686	93	68
687	98	68
688	98	67
689	100	69
690	99	68
691	100	71
692	99	68
693	100	69
694	102	72
695	101	69
696	100	69
697	102	71
698	102	71
699	102	69
700	102	71
701	102	68
702	100	69
703	102	70
704	102	68
705	102	70
706	102	72
707	102	68
708	102	69
709	100	68
710	102	71
711	101	64
712	102	69
713	102	69
714	101	69
715	102	64
716	102	69
717	102	68
718	102	70
719	102	69
720	102	70
721	102	70
722	102	62
723	104	38
724	104	15
725	102	24
726	102	45

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
727	102	47
728	104	40
729	101	52
730	103	32
731	102	50
732	103	30
733	103	44
734	102	40
735	103	43
736	103	41
737	102	46
738	103	39
739	102	41
740	103	41
741	102	38
742	103	39
743	102	46
744	104	46
745	103	49
746	102	45
747	103	42
748	103	46
749	103	38
750	102	48
751	103	35
752	102	48
753	103	49
754	102	48
755	102	46
756	103	47
757	102	49
758	102	42
759	102	52
760	102	57
761	102	55
762	102	61
763	102	61
764	102	58
765	103	58
766	102	59
767	102	54

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
768	102	63
769	102	61
770	103	55
771	102	60
772	102	72
773	103	56
774	102	55
775	102	67
776	103	56
777	84	42
778	48	7
779	48	6
780	48	6
781	48	7
782	48	6
783	48	7
784	67	21
785	105	59
786	105	96
787	105	74
788	105	66
789	105	62
790	105	66
791	89	41
792	52	5
793	48	5
794	48	7
795	48	5
796	48	6
797	48	4
798	52	6
799	51	5
800	51	6
801	51	6
802	52	5
803	52	5
804	57	44
805	98	90
806	105	94
807	105	100
808	105	98

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
809	105	95
810	105	96
811	105	92
812	104	97
813	100	85
814	94	74
815	87	62
816	81	50
817	81	46
818	80	39
819	80	32
820	81	28
821	80	26
822	80	23
823	80	23
824	80	20
825	81	19
826	80	18
827	81	17
828	80	20
829	81	24
830	81	21
831	80	26
832	80	24
833	80	23
834	80	22
835	81	21
836	81	24
837	81	24
838	81	22
839	81	22
840	81	21
841	81	31
842	81	27
843	80	26
844	80	26
845	81	25
846	80	21
847	81	20
848	83	21
849	83	15

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
850	83	12
851	83	9
852	83	8
853	83	7
854	83	6
855	83	6
856	83	6
857	83	6
858	83	6
859	76	5
860	49	8
861	51	7
862	51	20
863	78	52
864	80	38
865	81	33
866	83	29
867	83	22
868	83	16
869	83	12
870	83	9
871	83	8
872	83	7
873	83	6
874	83	6
875	83	6
876	83	6
877	83	6
878	59	4
879	50	5
880	51	5
881	51	5
882	51	5
883	50	5
884	50	5
885	50	5
886	50	5
887	50	5
888	51	5
889	51	5
890	51	5

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
891	63	50
892	81	34
893	81	25
894	81	29
895	81	23
896	80	24
897	81	24
898	81	28
899	81	27
900	81	22
901	81	19
902	81	17
903	81	17
904	81	17
905	81	15
906	80	15
907	80	28
908	81	22
909	81	24
910	81	19
911	81	21
912	81	20
913	83	26
914	80	63
915	80	59
916	83	100
917	81	73
918	83	53
919	80	76
920	81	61
921	80	50
922	81	37
923	82	49
924	83	37
925	83	25
926	83	17
927	83	13
928	83	10
929	83	8
930	83	7
931	83	7

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
932	83	6
933	83	6
934	83	6
935	71	5
936	49	24
937	69	64
938	81	50
939	81	43
940	81	42
941	81	31
942	81	30
943	81	35
944	81	28
945	81	27
946	80	27
947	81	31
948	81	41
949	81	41
950	81	37
951	81	43
952	81	34
953	81	31
954	81	26
955	81	23
956	81	27
957	81	38
958	81	40
959	81	39
960	81	27
961	81	33
962	80	28
963	81	34
964	83	72
965	81	49
966	81	51
967	80	55
968	81	48
969	81	36
970	81	39
971	81	38
972	80	41



Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
973	81	30
974	81	23
975	81	19
976	81	25
977	81	29
978	83	47
979	81	90
980	81	75
981	80	60
982	81	48
983	81	41
984	81	30
985	80	24
986	81	20
987	81	21
988	81	29
989	81	29
990	81	27
991	81	23
992	81	25
993	81	26
994	81	22
995	81	20
996	81	17
997	81	23
998	83	65
999	81	54
1000	81	50
1001	81	41
1002	81	35
1003	81	37
1004	81	29
1005	81	28
1006	81	24
1007	81	19
1008	81	16
1009	80	16
1010	83	23
1011	83	17
1012	83	13
1013	83	27

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1014	81	58
1015	81	60
1016	81	46
1017	80	41
1018	80	36
1019	81	26
1020	86	18
1021	82	35
1022	79	53
1023	82	30
1024	83	29
1025	83	32
1026	83	28
1027	76	60
1028	79	51
1029	86	26
1030	82	34
1031	84	25
1032	86	23
1033	85	22
1034	83	26
1035	83	25
1036	83	37
1037	84	14
1038	83	39
1039	76	70
1040	78	81
1041	75	71
1042	86	47
1043	83	35
1044	81	43
1045	81	41
1046	79	46
1047	80	44
1048	84	20
1049	79	31
1050	87	29
1051	82	49
1052	84	21
1053	82	56
1054	81	30

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1055	85	21
1056	86	16
1057	79	52
1058	78	60
1059	74	55
1060	78	84
1061	80	54
1062	80	35
1063	82	24
1064	83	43
1065	79	49
1066	83	50
1067	86	12
1068	64	14
1069	24	14
1070	49	21
1071	77	48
1072	103	11
1073	98	48
1074	101	34
1075	99	39
1076	103	11
1077	103	19
1078	103	7
1079	103	13
1080	103	10
1081	102	13
1082	101	29
1083	102	25
1084	102	20
1085	96	60
1086	99	38
1087	102	24
1088	100	31
1089	100	28
1090	98	3
1091	102	26
1092	95	64
1093	102	23
1094	102	25
1095	98	42

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1096	93	68
1097	101	25
1098	95	64
1099	101	35
1100	94	59
1101	97	37
1102	97	60
1103	93	98
1104	98	53
1105	103	13
1106	103	11
1107	103	11
1108	103	13
1109	103	10
1110	103	10
1111	103	11
1112	103	10
1113	103	10
1114	102	18
1115	102	31
1116	101	24
1117	102	19
1118	103	10
1119	102	12
1120	99	56
1121	96	59
1122	74	28
1123	66	62
1124	74	29
1125	64	74
1126	69	40
1127	76	2
1128	72	29
1129	66	65
1130	54	69
1131	69	56
1132	69	40
1133	73	54
1134	63	92
1135	61	67
1136	72	42

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1137	78	2
1138	76	34
1139	67	80
1140	70	67
1141	53	70
1142	72	65
1143	60	57
1144	74	29
1145	69	31
1146	76	1
1147	74	22
1148	72	52
1149	62	96
1150	54	72
1151	72	28
1152	72	35
1153	64	68
1154	74	27
1155	76	14
1156	69	38
1157	66	59
1158	64	99
1159	51	86
1160	70	53
1161	72	36
1162	71	47
1163	70	42
1164	67	34
1165	74	2
1166	75	21
1167	74	15
1168	75	13
1169	76	10
1170	75	13
1171	75	10
1172	75	7
1173	75	13
1174	76	8
1175	76	7
1176	67	45
1177	75	13

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1178	75	12
1179	73	21
1180	68	46
1181	74	8
1182	76	11
1183	76	14
1184	74	11
1185	74	18
1186	73	22
1187	74	20
1188	74	19
1189	70	22
1190	71	23
1191	73	19
1192	73	19
1193	72	20
1194	64	60
1195	70	39
1196	66	56
1197	68	64
1198	30	68
1199	70	38
1200	66	47
1201	76	14
1202	74	18
1203	69	46
1204	68	62
1205	68	62
1206	68	62
1207	68	62
1208	68	62
1209	68	62
1210	54	50
1211	41	37
1212	27	25
1213	14	12
1214	0	0
1215	0	0
1216	0	0
1217	0	0
1218	0	0

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1219	0	0
1220	0	0
1221	0	0
1222	0	0
1223	0	0
1224	0	0
1225	0	0

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1226	0	0
1227	0	0
1228	0	0
1229	0	0
1230	0	0
1231	0	0
1232	0	0

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1233	0	0
1234	0	0
1235	0	0
1236	0	0
1237	0	0
1238	0	0

**LSI-NRTC fékpadprogram**

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
0	0	0
1	0	0
2	0	0
3	0	0
4	0	0
5	0	0
6	0	0
7	0	0
8	0	0
9	1	8
10	6	54
11	8	61
12	34	59
13	22	46
14	5	51
15	18	51
16	31	50
17	30	56
18	31	49
19	25	66
20	58	55
21	43	31
22	16	45
23	24	38
24	24	27
25	30	33
26	45	65
27	50	49
28	23	42
29	13	42
30	9	45

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
31	23	30
32	37	45
33	44	50
34	49	52
35	55	49
36	61	46
37	66	38
38	42	33
39	17	41
40	17	37
41	7	50
42	20	32
43	5	55
44	30	42
45	44	53
46	45	56
47	41	52
48	24	41
49	15	40
50	11	44
51	32	31
52	38	54
53	38	47
54	9	55
55	10	50
56	33	55
57	48	56
58	49	47
59	33	44
60	52	43
61	55	43

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
62	59	38
63	44	28
64	24	37
65	12	44
66	9	47
67	12	52
68	34	21
69	29	44
70	44	54
71	54	62
72	62	57
73	72	56
74	88	71
75	100	69
76	100	34
77	100	42
78	100	54
79	100	58
80	100	38
81	83	17
82	61	15
83	43	22
84	24	35
85	16	39
86	15	45
87	32	34
88	14	42
89	8	48
90	5	51
91	10	41
92	12	37

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
93	4	47
94	3	49
95	3	50
96	4	49
97	4	48
98	8	43
99	2	51
100	5	46
101	8	41
102	4	47
103	3	49
104	6	45
105	3	48
106	10	42
107	18	27
108	3	50
109	11	41
110	34	29
111	51	57
112	67	63
113	61	32
114	44	31
115	48	54
116	69	65
117	85	65
118	81	29
119	74	21
120	62	23
121	76	58
122	96	75
123	100	77
124	100	27
125	100	79
126	100	79
127	100	81
128	100	57
129	99	52
130	81	35
131	69	29
132	47	22
133	34	28

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
134	27	37
135	83	60
136	100	74
137	100	7
138	100	2
139	70	18
140	23	39
141	5	54
142	11	40
143	11	34
144	11	41
145	19	25
146	16	32
147	20	31
148	21	38
149	21	42
150	9	51
151	4	49
152	2	51
153	1	58
154	21	57
155	29	47
156	33	45
157	16	49
158	38	45
159	37	43
160	35	42
161	39	43
162	51	49
163	59	55
164	65	54
165	76	62
166	84	59
167	83	29
168	67	35
169	84	54
170	90	58
171	93	43
172	90	29
173	66	19
174	52	16

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
175	49	17
176	56	38
177	73	71
178	86	80
179	96	75
180	89	27
181	66	17
182	50	18
183	36	25
184	36	24
185	38	40
186	40	50
187	27	48
188	19	48
189	23	50
190	19	45
191	6	51
192	24	48
193	49	67
194	47	49
195	22	44
196	25	40
197	38	54
198	43	55
199	40	52
200	14	49
201	11	45
202	7	48
203	26	41
204	41	59
205	53	60
206	44	54
207	22	40
208	24	41
209	32	53
210	44	74
211	57	25
212	22	49
213	29	45
214	19	37
215	14	43

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
216	36	40
217	43	63
218	42	49
219	15	50
220	19	44
221	47	59
222	67	80
223	76	74
224	87	66
225	98	61
226	100	38
227	97	27
228	100	53
229	100	72
230	100	49
231	100	4
232	100	13
233	87	15
234	53	26
235	33	27
236	39	19
237	51	33
238	67	54
239	83	60
240	95	52
241	100	50
242	100	36
243	100	25
244	85	16
245	62	16
246	40	26
247	56	39
248	81	75
249	98	86
250	100	76
251	100	51
252	100	78
253	100	83
254	100	100
255	100	66
256	100	85

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
257	100	72
258	100	45
259	98	58
260	60	30
261	43	32
262	71	36
263	44	32
264	24	38
265	42	17
266	22	51
267	13	53
268	23	45
269	29	50
270	28	42
271	21	55
272	34	57
273	44	47
274	19	46
275	13	44
276	25	36
277	43	51
278	55	73
279	68	72
280	76	63
281	80	45
282	83	40
283	78	26
284	60	20
285	47	19
286	52	25
287	36	30
288	40	26
289	45	34
290	47	35
291	42	28
292	46	38
293	48	44
294	68	61
295	70	47
296	48	28
297	42	22

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
298	31	29
299	22	35
300	28	28
301	46	46
302	62	69
303	76	81
304	88	85
305	98	81
306	100	74
307	100	13
308	100	11
309	100	17
310	99	3
311	80	7
312	62	11
313	63	11
314	64	16
315	69	43
316	81	67
317	93	74
318	100	72
319	94	27
320	73	15
321	40	33
322	40	52
323	50	50
324	11	53
325	12	45
326	5	50
327	1	55
328	7	55
329	62	60
330	80	28
331	23	37
332	39	58
333	47	24
334	59	51
335	58	68
336	36	52
337	18	42
338	36	52

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
339	59	73
340	72	85
341	85	92
342	99	90
343	100	72
344	100	18
345	100	76
346	100	64
347	100	87
348	100	97
349	100	84
350	100	100
351	100	91
352	100	83
353	100	93
354	100	100
355	94	43
356	72	10
357	77	3
358	48	2
359	29	5
360	59	19
361	63	5
362	35	2
363	24	3
364	28	2
365	36	16
366	54	23
367	60	10
368	33	1
369	23	0
370	16	0
371	11	0
372	20	0
373	25	2
374	40	3
375	33	4
376	34	5
377	46	7
378	57	10
379	66	11

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
380	75	14
381	79	11
382	80	16
383	92	21
384	99	16
385	83	2
386	71	2
387	69	4
388	67	4
389	74	16
390	86	25
391	97	28
392	100	15
393	83	2
394	62	4
395	40	6
396	49	10
397	36	5
398	27	4
399	29	3
400	22	2
401	13	3
402	37	36
403	90	26
404	41	2
405	25	2
406	29	2
407	38	7
408	50	13
409	55	10
410	29	3
411	24	7
412	51	16
413	62	15
414	72	35
415	91	74
416	100	73
417	100	8
418	98	11
419	100	59
420	100	98

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
421	100	99
422	100	75
423	100	95
424	100	100
425	100	97
426	100	90
427	100	86
428	100	82
429	97	43
430	70	16
431	50	20
432	42	33
433	89	64
434	89	77
435	99	95
436	100	41
437	77	12
438	29	37
439	16	41
440	16	38
441	15	36
442	18	44
443	4	55
444	24	26
445	26	35
446	15	45
447	21	39
448	29	52
449	26	46
450	27	50
451	13	43
452	25	36
453	37	57
454	29	46
455	17	39
456	13	41
457	19	38
458	28	35
459	8	51
460	14	36
461	17	47

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
462	34	39
463	34	57
464	11	70
465	13	51
466	13	68
467	38	44
468	53	67
469	29	69
470	19	65
471	52	45
472	61	79
473	29	70
474	15	53
475	15	60
476	52	40
477	50	61
478	13	74
479	46	51
480	60	73
481	33	84
482	31	63
483	41	42
484	26	69
485	23	65
486	48	49
487	28	57
488	16	67
489	39	48
490	47	73
491	35	87
492	26	73
493	30	61
494	34	49
495	35	66
496	56	47
497	49	64
498	59	64
499	42	69
500	6	77
501	5	59
502	17	59

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
503	45	53
504	21	62
505	31	60
506	53	68
507	48	79
508	45	61
509	51	47
510	41	48
511	26	58
512	21	62
513	50	52
514	39	65
515	23	65
516	42	62
517	57	80
518	66	81
519	64	62
520	45	42
521	33	42
522	27	57
523	31	59
524	41	53
525	45	72
526	48	73
527	46	90
528	56	76
529	64	76
530	69	64
531	72	59
532	73	58
533	71	56
534	66	48
535	61	50
536	55	56
537	52	52
538	54	49
539	61	50
540	64	54
541	67	54
542	68	52
543	60	53

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
544	52	50
545	45	49
546	38	45
547	32	45
548	26	53
549	23	56
550	30	49
551	33	55
552	35	59
553	33	65
554	30	67
555	28	59
556	25	58
557	23	56
558	22	57
559	19	63
560	14	63
561	31	61
562	35	62
563	21	80
564	28	65
565	7	74
566	23	54
567	38	54
568	14	78
569	38	58
570	52	75
571	59	81
572	66	69
573	54	44
574	48	34
575	44	33
576	40	40
577	28	58
578	27	63
579	35	45
580	20	66
581	15	60
582	10	52
583	22	56
584	30	62

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
585	21	67
586	29	53
587	41	56
588	15	67
589	24	56
590	42	69
591	39	83
592	40	73
593	35	67
594	32	61
595	30	65
596	30	72
597	48	51
598	66	58
599	62	71
600	36	63
601	17	59
602	16	50
603	16	62
604	34	48
605	51	66
606	35	74
607	15	56
608	19	54
609	43	65
610	52	80
611	52	83
612	49	57
613	48	46
614	37	36
615	25	44
616	14	53
617	13	64
618	23	56
619	21	63
620	18	67
621	20	54
622	16	67
623	26	56
624	41	65
625	28	62

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
626	19	60
627	33	56
628	37	70
629	24	79
630	28	57
631	40	57
632	40	58
633	28	44
634	25	41
635	29	53
636	31	55
637	26	64
638	20	50
639	16	53
640	11	54
641	13	53
642	23	50
643	32	59
644	36	63
645	33	59
646	24	52
647	20	52
648	22	55
649	30	53
650	37	59
651	41	58
652	36	54
653	29	49
654	24	53
655	14	57
656	10	54
657	9	55
658	10	57
659	13	55
660	15	64
661	31	57
662	19	69
663	14	59
664	33	57
665	41	65
666	39	64

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
667	39	59
668	39	51
669	28	41
670	19	49
671	27	54
672	37	63
673	32	74
674	16	70
675	12	67
676	13	60
677	17	56
678	15	62
679	25	47
680	27	64
681	14	71
682	5	65
683	6	57
684	6	57
685	15	52
686	22	61
687	14	77
688	12	67
689	12	62
690	14	59
691	15	58
692	18	55
693	22	53
694	19	69
695	14	67
696	9	63
697	8	56
698	17	49
699	25	55
700	14	70
701	12	60
702	22	57
703	27	67
704	29	68
705	34	62
706	35	61
707	28	78



Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
708	11	71
709	4	58
710	5	58
711	10	56
712	20	63
713	13	76
714	11	65
715	9	60
716	7	55
717	8	53
718	10	60
719	28	53
720	12	73
721	4	64
722	4	61
723	4	61
724	10	56
725	8	61
726	20	56
727	32	62
728	33	66
729	34	73
730	31	61
731	33	55
732	33	60
733	31	59
734	29	58
735	31	53
736	33	51
737	33	48
738	27	44
739	21	52
740	13	57
741	12	56
742	10	64
743	22	47
744	15	74
745	8	66
746	34	47
747	18	71
748	9	57

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
749	11	55
750	12	57
751	10	61
752	16	53
753	12	75
754	6	70
755	12	55
756	24	50
757	28	60
758	28	64
759	23	60
760	20	56
761	26	50
762	28	55
763	18	56
764	15	52
765	11	59
766	16	59
767	34	54
768	16	82
769	15	64
770	36	53
771	45	64
772	41	59
773	34	50
774	27	45
775	22	52
776	18	55
777	26	54
778	39	62
779	37	71
780	32	58
781	24	48
782	14	59
783	7	59
784	7	55
785	18	49
786	40	62
787	44	73
788	41	68
789	35	48

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
790	29	54
791	22	69
792	46	53
793	59	71
794	69	68
795	75	47
796	62	32
797	48	35
798	27	59
799	13	58
800	14	54
801	21	53
802	23	56
803	23	57
804	23	65
805	13	65
806	9	64
807	27	56
808	26	78
809	40	61
810	35	76
811	28	66
812	23	57
813	16	50
814	11	53
815	9	57
816	9	62
817	27	57
818	42	69
819	47	75
820	53	67
821	61	62
822	63	53
823	60	54
824	56	44
825	49	39
826	39	35
827	30	34
828	33	46
829	44	56
830	50	56

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
831	44	52
832	38	46
833	33	44
834	29	45
835	24	46
836	18	52
837	9	55
838	10	54
839	20	53
840	27	58
841	29	59
842	30	62
843	30	65
844	27	66
845	32	58
846	40	56
847	41	57
848	18	73
849	15	55
850	18	50
851	17	52
852	20	49
853	16	62
854	4	67
855	2	64
856	7	54
857	10	50
858	9	57
859	5	62
860	12	51
861	14	65
862	9	64
863	31	50
864	30	78
865	21	65
866	14	51
867	10	55
868	6	59
869	7	59
870	19	54
871	23	61

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
872	24	62
873	34	61
874	51	67
875	60	66
876	58	55
877	60	52
878	64	55
879	68	51
880	63	54
881	64	50
882	68	58
883	73	47
884	63	40
885	50	38
886	29	61
887	14	61
888	14	53
889	42	6
890	58	6
891	58	6
892	77	39
893	93	56
894	93	44
895	93	37
896	93	31
897	93	25
898	93	26
899	93	27
900	93	25
901	93	21
902	93	22
903	93	24
904	93	23
905	93	27
906	93	34
907	93	32
908	93	26
909	93	31
910	93	34
911	93	31
912	93	33

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
913	93	36
914	93	37
915	93	34
916	93	30
917	93	32
918	93	35
919	93	35
920	93	32
921	93	28
922	93	23
923	94	18
924	95	18
925	96	17
926	95	13
927	96	10
928	95	9
929	95	7
930	95	7
931	96	7
932	96	6
933	96	6
934	95	6
935	90	6
936	69	43
937	76	62
938	93	47
939	93	39
940	93	35
941	93	34
942	93	36
943	93	39
944	93	34
945	93	26
946	93	23
947	93	24
948	93	24
949	93	22
950	93	19
951	93	17
952	93	19
953	93	22

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
954	93	24
955	93	23
956	93	20
957	93	20
958	94	19
959	95	19
960	95	17
961	96	13
962	95	10
963	96	9
964	95	7
965	95	7
966	95	7
967	95	6
968	96	6
969	96	6
970	89	6
971	68	6
972	57	6
973	66	32
974	84	52
975	93	46
976	93	42
977	93	36
978	93	28
979	93	23
980	93	19
981	93	16
982	93	15
983	93	16
984	93	15
985	93	14
986	93	15
987	93	16
988	94	15
989	93	32
990	93	45
991	93	43
992	93	37
993	93	29
994	93	23

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
995	93	20
996	93	18
997	93	16
998	93	17
999	93	16
1000	93	15
1001	93	15
1002	93	15
1003	93	14
1004	93	15
1005	93	15
1006	93	14
1007	93	13
1008	93	14
1009	93	14
1010	93	15
1011	93	16
1012	93	17
1013	93	20
1014	93	22
1015	93	20
1016	93	19
1017	93	20
1018	93	19
1019	93	19
1020	93	20
1021	93	32
1022	93	37
1023	93	28
1024	93	26
1025	93	24
1026	93	22
1027	93	22
1028	93	21
1029	93	20
1030	93	20
1031	93	20
1032	93	20
1033	93	19
1034	93	18
1035	93	20

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1036	93	20
1037	93	20
1038	93	20
1039	93	19
1040	93	18
1041	93	18
1042	93	17
1043	93	16
1044	93	16
1045	93	15
1046	93	16
1047	93	18
1048	93	37
1049	93	48
1050	93	38
1051	93	31
1052	93	26
1053	93	21
1054	93	18
1055	93	16
1056	93	17
1057	93	18
1058	93	19
1059	93	21
1060	93	20
1061	93	18
1062	93	17
1063	93	17
1064	93	18
1065	93	18
1066	93	18
1067	93	19
1068	93	18
1069	93	18
1070	93	20
1071	93	23
1072	93	25
1073	93	25
1074	93	24
1075	93	24
1076	93	22

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1077	93	22
1078	93	22
1079	93	19
1080	93	16
1081	95	17
1082	95	37
1083	93	43
1084	93	32
1085	93	27
1086	93	26
1087	93	24
1088	93	22
1089	93	22
1090	93	22
1091	93	23
1092	93	22
1093	93	22
1094	93	23
1095	93	23
1096	93	23
1097	93	22
1098	93	23
1099	93	23
1100	93	23
1101	93	25
1102	93	27
1103	93	26
1104	93	25
1105	93	27
1106	93	27
1107	93	27
1108	93	24
1109	93	20
1110	93	18
1111	93	17
1112	93	17
1113	93	18
1114	93	18
1115	93	18
1116	93	19
1117	93	22

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1118	93	22
1119	93	19
1120	93	17
1121	93	17
1122	93	18
1123	93	18
1124	93	19
1125	93	19
1126	93	20
1127	93	19
1128	93	20
1129	93	25
1130	93	30
1131	93	31
1132	93	26
1133	93	21
1134	93	18
1135	93	20
1136	93	25
1137	93	24
1138	93	21
1139	93	21
1140	93	22
1141	93	22
1142	93	28
1143	93	29
1144	93	23
1145	93	21
1146	93	18
1147	93	16
1148	93	16
1149	93	16
1150	93	17
1151	93	17
1152	93	17
1153	93	17
1154	93	23
1155	93	26
1156	93	22
1157	93	18
1158	93	16

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1159	93	16
1160	93	17
1161	93	19
1162	93	18
1163	93	16
1164	93	19
1165	93	22
1166	93	25
1167	93	29
1168	93	27
1169	93	22
1170	93	18
1171	93	16
1172	93	19
1173	93	19
1174	93	17
1175	93	17
1176	93	17
1177	93	16
1178	93	16
1179	93	15
1180	93	16
1181	93	15
1182	93	17
1183	93	21
1184	93	30
1185	93	53
1186	93	54
1187	93	38
1188	93	30
1189	93	24
1190	93	20
1191	95	20
1192	96	18
1193	96	15
1194	96	11
1195	95	9
1196	95	8
1197	96	7
1198	94	33
1199	93	46

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1200	93	37
1201	16	8
1202	0	0
1203	0	0

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1204	0	0
1205	0	0
1206	0	0
1207	0	0

Idő (s)	Normált fordulatszám (%)	Normált nyomaték (%)
1208	0	0
1209	0	0