

STN	Individuálne zhotovené kachľové pece Oprava 2	STN EN 15544/O2 06 1247
------------	--	---

Corrigendum

Corrigendum

Berichtigung

125117

Úrad pre normalizáciu, metrológiu a skúšobníctvo Slovenskej republiky, 2017

Podľa zákona č. 264/1999 Z. z. o technických požiadavkách na výrobky a o posudzovaní zhody a o zmene a doplnení niektorých zákonov v znení neskorších predpisov sa slovenská technická norma a časti slovenskej technickej normy môžu rozmnožovať alebo rozširovať len so súhlasom slovenského národného normalizačného orgánu.

STN EN 15544 Individuálne zhotovené kachľové pece z januára 2010 sa opravuje takto:

V predmete normy sa v druhom odstavci rozsah opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„Táto norma platí na kachľové/omietané pece vyhotovené s vnútornou výmurovkou zo šamotu s objemovou hmotnosťou medzi 1 750 a 2 200 kg/m³, zdanlivou pórovitosťou 18 % až **3 %** (objemový podiel) ako aj tepelnou vodivosťou v rozsahu teplôt 20 °C až 400 °C medzi 0,65 a 0,90 W/(m·K).“

sa nahrádza znením:

„Táto norma platí na kachľové/omietané pece vyhotovené s vnútornou výmurovkou zo šamotu s objemovou hmotnosťou medzi 1 750 a 2 200 kg/m³, zdanlivou pórovitosťou 18 % až **33 %** (objemový podiel) ako aj tepelnou vodivosťou v rozsahu teplôt 20 °C až 400 °C medzi 0,65 a 0,90 W/(m·K).“

V článku 3.6 sa termín a definícia opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„**stredná teplota ohniska** t_{BR} (angl., nem. mean combustion chamber temperature, Mittlere Brennraumtemperatur): hodnota na **výpočet pokojového tlaku** v ohnisku“

sa nahrádza znením:

„**priemerná teplota v ohnisku** t_{BR} (angl., nem. mean combustion chamber temperature, Mittlere Brennraumtemperatur): hodnota na **výpočet vztlaku** v ohnisku“.

V článku 4.2.1 sa POZNÁMKA opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„Pri výpočte koeficientu 3,25 pomocou rovnice (1) sa vychádza z výhrevnosti dreva 4,16 kWh · kg⁻¹ a účinnosti 0,78 (78 %).“

sa nahrádza znením:

„Súčiniteľ 3,25 v rovnici (1) vychádza z výhrevnosti dreva 4,16 kWh · kg⁻¹ a požadovanej minimálnej účinnosti 0,78 (78 %).“

V článku 4.3.1.2. sa definícia vo vysvetlivkách opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„ A_{BRmin} minimálna pôdorysná plocha ohniska (cm²)“

sa nahrádza znením:

„ A_{BRmin} minimálna pôdorysná plocha ohniska (cm²)“.

V článku 4.4 sa pôvodné znenie opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„**Obrat paliva**“

sa nahrádza znením:

„**Hmotnostný tok paliva**“.

V článku 4.5 sa názov článku opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„**Stanovenie prebytku vzduchu**“

sa nahrádza znením:

„**Súčiniteľ prebytku vzduchu**“.

V článku 4.5 sa v druhej vete znenie opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„**Stredný prebytok** vzduchu pre ďalšie výpočty je stanovený takto“

sa nahrádza znením:

„**Priemerný súčiniteľ prebytku** vzduchu pre ďalšie výpočty je stanovený takto“.

V článku 4.5 sa definícia vo vysvetlivkách opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„ λ **prebytok vzduchu**“

sa nahrádza znením:

„ λ **súčiniteľ prebytku vzduchu**“.

V článku 4.6 sa znenie opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„**Vzduch na horenie a spaliny**“

sa nahrádza znením:

„**Spaľovací vzduch a spaliny**“.

V článku 4.6.1.1. sa znenie opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„**Stredný objemový tok** vzduchu na horenie, ktorý je privedený do kachľovej pece sa vypočíta takto“

sa nahrádza týmto znením:

„**Priemerný objemový tok** vzduchu na horenie, ktorý je privedený do kachľovej pece sa vypočíta takto“.

V článku 4.6.1.1 sa POZNÁMKA opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„Pri výpočte súčiniteľa 0,00256 pomocou rovnice (12) sa vychádza z teoretickej potreby vzduchu $4,0 \text{ m}_N^3 \cdot \text{kg}^{-1}$, prebytku vzduchu 2,95 a obratu paliva $0,78 \cdot \text{m}_B$.“

sa nahrádza znením:

„Súčiniteľ 0,00256 v rovnici (12) vychádza z teoretickej potreby vzduchu $4,0 \text{ m}_N^3 \cdot \text{kg}^{-1}$, súčiniteľa prebytku vzduchu 2,95 a hmotnostného toku paliva $0,78 \cdot \text{m}_B$.“

V článku 4.6.1.2 sa definícia vo vysvetlivkách opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„t teplota ($^{\circ}\text{C}$)“

sa nahrádza znením

„t teplota ($^{\circ}\text{C}$) – (**spaľovací vzduch**)“.

V článku 4.6.1.3 sa definícia vo vysvetlivkách opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„z **geodetická výška** (m)“

sa nahrádza znením:

„z **nadmorská výška** (m)“.

V článku 4.6.2 sa definícia vo vysvetlivkách opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„ $\dot{V}_G$ je **hmotnostný** tok spalín ($\text{m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$)“

sa nahrádza znením:

„ $\dot{V}_G$ je **objemový** tok spalín ($\text{m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$)“.

V článku 4.6.2 sa POZNÁMKA opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„Pri výpočte súčiniteľa 0,00273 pomocou rovnice (15) sa vychádza z teoretického objemového toku spalín $4,8 \text{ m}_N^3 \cdot \text{kg}^{-1}$, prebytku vzduchu 2,95 a obratu paliva $0,78 \cdot \text{m}_B$.“

sa nahrádza znením:

„Súčiniteľ 0,00273 v rovnici (15) vychádza z teoretického objemového toku spalín $4,8 \text{ m}_N^3 \cdot \text{kg}^{-1}$, súčiniteľa prebytku vzduchu 2,95 a hmotnostného toku paliva $0,78 \cdot \text{m}_B$.“

V článku 4.7.1. sa znenie opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„**Hustota vzduchu na horenie**“

sa nahrádza znením:

„**Hustota spaľovacieho vzduchu**“.

V článku 4.8.2 sa definícia vo vysvetlivkách opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„ t teplota ($^{\circ}\text{C}$)“

sa nahrádza znením:

„ t teplota ($^{\circ}\text{C}$) – (**spaliny**)“.

V článku 4.9.1 sa znenie opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„**Pokojoiný tlak**“

sa nahrádza znením:

„**Vztlak**“.

V článku 4.9.4. sa označenie opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„ α_3 **uhol medzi úsekom spalínového ťahu pri vstupe a výstupe do/zo skráteného spalínového ťahu ($^{\circ}$)**“

sa nahrádza znením:

(neuvádza sa definícia α_3)

V článku 4.10.3 sa znenie opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„**Stupeň účinnosti spaľovania**“

sa nahrádza znením:

„**Účinnosť**“.

V článku 4.10.3 sa POZNÁMKA opravuje takto:

Pôvodné znenie:

„Na výpočet **stupňa účinnosti** sa vychádza z nasledujúcich predpokladov: obsah uhlíka v dreve 38 % podielu hmotnosti, obsah vodíka v dreve 5 % podielu hmotnosti, obsah vody v dreve **15 %** podielu hmotnosti, teplota v miestnosti 20 °C, koncentrácia oxidu uhoľnatého 0,1 % podielu objemu, koncentrácia oxidu uhličitého 7,05 % podielu objemu, výhrevnosť suchého dreva 18500 kJ/kg ako popolníkový prepad 0 % podielu hmotnosti.“

sa nahrádza znením:

„Na výpočet **účinnosti** sa vychádza z nasledujúcich predpokladov: obsah uhlíka v dreve 38 % podielu hmotnosti, obsah vodíka v dreve 5 % podielu hmotnosti, obsah vody v dreve **17 %** podielu hmotnosti, teplota v miestnosti 20 °C, koncentrácia oxidu uhoľnatého 0,1 % podielu objemu, koncentrácia oxidu uhličitého 7,05 % podielu objemu, výhrevnosť suchého dreva 18500 kJ/kg ako popolníkový prepad 0 % podielu hmotnosti.“

Upozornenie: Zmeny a opravy ako aj správy o nových vydaných slovenských technických normách sú uverejňované vo Vestníku Úradu pre normalizáciu, metrológiu a skúšobníctvo Slovenskej republiky.

STN EN 15544/O2

Vydal a vytlačil:

Úrad pre normalizáciu, metrológiu a skúšobníctvo SR

Štefanovičova 3, P. O. Box 76, 810 05 Bratislava 15

Rok vydania 2017, strán 8, č. publ. 125117