

PN-EN 1993-1-2:2007/AC

czerwiec 2009

Wprowadza
EN 1993-1-2:2005/AC:2009, IDT

Dotyczy

PN-EN 1993-1-2:2007

Eurokod 3: Projektowanie konstrukcji stalowych
Część 1-2: Reguły ogólne – Obliczanie konstrukcji
z uwagi na warunki pożarowe

Przedmowa krajowa

Niniejsza poprawka została opracowana przez KT nr 128 ds. Projektowania i Wykonawstwa Konstrukcji Metalowych i zatwierdzona przez Prezesa PKN dnia 5 czerwca 2009 r.

Stanowi wprowadzenie poprawki EN 1993-1-2:2005/AC:2009 w zakresie korekty błędów, które zostały przeniesione do PN-EN z angielskiej wersji wprowadzonej EN.

Poprawka EN 1993-1-2:2005/AC:2005, włączona do EN 1993-1-2:2005/AC:2009, została wprowadzona na etapie opracowywania PN-EN 1993-1-2 i nie jest ujęta w niniejszej poprawce.

Poprawki w zakresie Podrozdziałów: 4.2.5.1, C.3.2, D.1.1.1, D.1.2.1, D.2.2 oraz Załącznika A zostały wprowadzone na etapie opracowywania PN-EN 1993-1-2 i nie są ujęte w niniejszej poprawce.

Poprawki w zakresie Podrozdziałów: 1.6 oraz 4.2.4 ujęto częściowo.

W sprawach merytorycznych dotyczących treści normy można zwracać się do właściwego Komitetu Technicznego PKN, kontakt: www.pkn.pl

Treść poprawki

1 Zmiana w Podrozdziale 1.2

Usunąć:

”

EN 10155 Structural steels with improved atmospheric corrosion resistance – Technical delivery conditions;

”

2 Zmiana w Podrozdziale 1.6

Zmienić wymiar A_p „[m²]” na: „[m²/m]”.

3 Zmiany w Podrozdziale 4.2.3.3

Akapit '(3)', wzór '(4.10)', zmienić „ $\kappa_1\kappa_2$ ” na: „ $(\kappa_1\kappa_2)$ ”.

Akapit '(3)', wzór '(4.10)', dodać warunek:

”

$$M_{fi,\theta,Rd} \leq M_{Rd}$$

”

4 Zmiany w Podrozdziale 4.2.3.4

Akapit '(2)', usunąć: ”, patrz Rozdział 3”.

Akapit '(2)', wzór '(4.18)', zmienić „ $\kappa_1\kappa_2$ ” na: „ $(\kappa_1\kappa_2)$ ”.

Akapit '(2)', wzór '(4.18)', dodać warunek:

”

$$M_{fi,\theta,Rd} \leq M_{Rd}$$

”

5 Zmiany w Podrozdziale 4.2.3.5

Akapit '(1)', zmienić formułę na „ μ_y ” we wzorze na k_y , jak następuje:

”

Zginanie względem osi y-y:

$$\mu_y = (2\beta_{M,y} - 5)\bar{\lambda}_{y,\theta} + 0,44\beta_{M,y} + 0,29 \leq 0,8 \text{ przy czym } \bar{\lambda}_{y,20^\circ C} \leq 1,1.$$

”

Akapit '(1)', zmienić formułę na „ μ_z ” we wzorze na k_z , jak następuje:

”

Zginanie względem osi z-z:

$$\mu_z = (1,2\beta_{M,z} - 3)\bar{\lambda}_{z,\theta} + 0,71\beta_{M,z} - 0,29 \leq 0,8$$

”

6 Zmiana w Podrozdziale 4.2.4

Akapit '(4)', zmienić odwołanie przy ' η_{fi} ' do „2.4.3(3)” na: „2.4.2(3)”.

7 Zmiana w Załączniku A

Wzór '(A.2b)', zmienić „ θ_a ” na: „ θ_a ”.

8 Zmiana w Podrozdziale B.4

Akapit '(1)', wzór '(B.18)', zastąpić następującym:

”

$$I_z = \frac{(I_{Z,1} + I_{Z,2}) \cdot d_1 + (I_{Z,3} + I_{Z,4}) \cdot d_2}{(C_1 + C_2) \cdot d_1 + (C_3 + C_4) \cdot d_2}$$

”

9 Zmiana w Podrozdziale B.5.1.1

Akapit '(5)', wzór '(B.21)', zastąpić następującym:

$$I_z = \frac{(I_{z,1} + I_{z,2}) \cdot d_1 + (I_{z,3} + I_{z,4}) \cdot d_2}{(C_1 + C_2) \cdot d_1 + (C_3 + C_4) \cdot d_2}$$

10 Zmiana w Podrozdziale B.5.3

Akapit '(1)', dodać po wzorze '(B.26)':

gdzie:

h – wysokość otworu (na Rysunku B.7.b oznaczona przez λ_1).

11 Zmiana w Podrozdziale C.2.2

Rysunek C.1, zmienić wyrażenie na 'Moduł styczny' dla ' $\varepsilon_{c,\theta} < \varepsilon \leq \varepsilon_{u,\theta}$ ':

$$\frac{d + (\varepsilon_{u,\theta} - \varepsilon)}{c \sqrt{c^2 - (\varepsilon_{u,\theta} - \varepsilon)^2}}$$

na:

$$\frac{d \cdot (\varepsilon_{u,\theta} - \varepsilon)}{c \sqrt{c^2 - (\varepsilon_{u,\theta} - \varepsilon)^2}}$$

12 Zmiany w Podrozdziale E.2

Akapit '(5)', zmienić „Współczynniki redukcyjne do granicy plastyczności stali nierdzewnych w stosunku do granicy plastyczności...” na: „Współczynniki redukcyjne do umownej granicy plastyczności stali nierdzewnych w stosunku do umownej granicy plastyczności...”

'Tablica E.1', zmienić w nagłówku tablicy: „ $k_{p0,2,\theta}$ ” na: „ $k_{0,2p,\theta}$ ”.

'Rysunek E.1', zmienić na rysunku „ $k_{p0,2,\theta}$ ” i „ $f_{p0,2,\theta}$ ” na: „ $k_{0,2p,\theta}$ ” i „ $f_{0,2p,\theta}$ ”.