

**PN-EN 1993-1-3:2008/AC**

**czerwiec 2009**

**Wprowadza**  
EN 1993-1-3:2006/AC:2009, IDT

**Dotyczy**

PN-EN 1993-1-3:2008

Eurokod 3

Projektowanie konstrukcji stalowych

Część 1-3: Reguły ogólne

Reguły uzupełniające dla konstrukcji

z kształtowników i blach profilowanych na zimno

## 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 1993-1-3:2006/AC:2009 w zakresie korekty błędów, które zostały przeniesione do PN-EN z angielskiej wersji wprowadzonej EN.

Poprawki w zakresie Podrozdziałów: 3.2.1, 3.2.4, 6.1.9, 6.2.5 oraz 10.1.1 zostały wprowadzone na etapie opracowywania PN-EN 1993-1-3 i nie są ujęte w niniejszej poprawce.

Poprawki w zakresie Podrozdziałów: 8.3 oraz 10.1.4.2 ujęto częściowo.

W sprawach merytorycznych dotyczących treści normy można zwracać się do właściwego Komitetu Technicznego PKN, kontakt: [www.pkn.pl](http://www.pkn.pl)

## Treść poprawki

### 1 Zmiana w Podrozdziale 1.1

*Akapit „(1)”, usunąć określenia „cienkich, cienkościennych”.*

### 2 Zmiana w Rozdziale 4

*Akapit „(1)”, „UWAGA”, zmienić „EN 1090/9.3.1” na „EN 1090-2/9.3.1”.*

### 3 Zmiana w Podrozdziale 5.5.2

*Akapit „(3)”, zmienić w dwóch miejscach „z Tablic 4.1 i 4.2” na „z EN 1993-1-5/Tablice 4.1 i 4.2”.*

### 4 Zmiana w Podrozdziale 5.5.3.2

*Akapit „(10)”, zmienić „5.5.2(5)” na „5.5.2(1)”.*

### 5 Zmiana w Podrozdziale 5.5.3.3

*Akapit „(9)”, zmienić „5.5.2(5)” na „5.5.2(1)”.*

### 6 Zmiana w Podrozdziale 5.5.3.4.4

*Akapit „(1)”, zastąpić „wyboczenie dystorsyjne (wyboczenie gięte usztywnień pasa i środника) przez „interakcję wyboczenia giętego usztywnień pasa i środnika”.*

### 7 Zmiana w Podrozdziale 6.1.2

*Akapit „(1)”, zmienić „wg 3.2.3” na „wg 3.2.2”.*

**8 Zmiana w Podrozdziale 6.1.3**

Akapit „(1)”, usunąć:

„ $\bar{\lambda}_{e \max}$  – względna smukłość ścianki, która odpowiada największemu stosunkowi  $\bar{\lambda}_e / \bar{\lambda}_{e0}$ ”.

**9 Zmiana w Podrozdziale 6.1.4.1**

Akapit „(1)”, usunąć:

„ Dla ścianek z usztywnieniami  $\bar{\lambda}_e = \bar{\lambda}_d$  i  $\bar{\lambda}_{e0} = 0,65$ , patrz 5.5.3.”

**10 Zmiana w Podrozdziale 6.1.7.2**

Akapit „(4)”, pod wzorem „(6.16d)”, wzory dotyczące „ $k_7$ ”, „ $k_8$ ” i „ $k_{10}$ ”, zmienić następująco:

- „ $k_7 = 1 + s_s / t / 750$ ” na „ $k_7 = 1 + h_w / (t \times 750)$ ”;
- „ $k_8 = (1,10 - s_s / t / 665) / k$ ” na „ $k_8 = (1,10 - h_w / (t \times 665)) / k$ ”;
- i „ $k_{10} = (0,98 - s_s / t / 865) / k$ ” na „ $k_{10} = (0,98 - h_w / (t \times 865)) / k$ ”.

**11 Zmiana w Podrozdziale 6.2.3**

Akapit „(6)”, zmienić:

„(6) W przypadku elementów o przekroju bisymetrycznym ( $y_o = z_o = 0$ ), siła krytyczna przy sprężystym wybo-  
czeniu giętno-skrętnym  $N_{cr,TF}$  wynosi:

$$N_{cr,TF} = N_{cr,T} \quad \dots(6.34)$$

i staje się miarodajna, gdy  $N_{cr,T} < N_{cr,y}$  oraz  $N_{cr,T} < N_{cr,z}$ .

na:

„(6) W przypadku elementów o przekroju bisymetrycznym ( $y_o = z_o = 0$ ), siła krytyczna przy wybo-  
czeniu sprężystym  $N_{cr}$  jest określona następująco:

$$N_{cr} = N_{cr,i} \quad \dots(6.34)$$

gdzie  $N_{cr,i}$  – najmniejsza spośród trzech wartości:  $N_{cr,y}$ ,  $N_{cr,z}$ ,  $N_{cr,T}$ .”

Akapit „(7)”, wzór „(6.35)”, pod pierwiastkiem kwadratowym, zmienić:

- „1 –” na „1 +”;
- i „+ 4” na „– 4”.

Akapit „(7)”, na końcu akapitu dodać poniższy tekst:

„Wzór (6.35) odpowiada przypadkowi równych długości wybo-  
czeniowych  $l_y = l_T$ .”

**12 Zmiana w Podrozdziale 8.2**

Akapit „(2)”, zmienić „6.2.2.1(2)” na „6.2.2(1)”.

**13 Zmiana w Podrozdziale 8.3**

Akapit „(13)”, „Tablica 8.4”, w ósmym wierszu od góry, zmienić „3 mm > t ≥ 0,75 mm” na „0,75 mm ≤ t < 3 mm”.

**14 Zmiana w Podrozdziale 8.5.3**

Akapit „(5)”, wyliczenie „(i)”, zmienić w dwóch miejscach „ $F_{w,Sd}$ ” na „ $F_{w,Rd}$ ”.

**15 Zmiana w Podrozdziale 10.1.4.2**

Akapit „(7)”, zmienić „Do formuły (10.10a)” na „Do formuły (10.9)”.

**16 Zmiana w Podrozdziale 10.1.6**

Akapit „(2)”, „Tablica 10.5”, czwarty wiersz „Płatew typu C-, obciążenie grawitacyjne”, druga kolumna „Reakcja w płaszczyźnie pasa dolnego  $R_1$ ”, zmienić „ $-(1 - \varsigma) k_h q_{Ed} L/2$ ” na „ $(1 - \varsigma) k_h q_{Ed} L/2$ ”.

Akapit „(2)”, „Tablica 10.5”, czwarty wiersz „Płatew typu C-, obciążenie grawitacyjne”, trzecia kolumna „Reakcja w płaszczyźnie pasa górnego  $R_2$ ”, zmienić „ $(1 - \varsigma) k_h q_{Ed} L/2$ ” na „ $-(1 - \varsigma) k_h q_{Ed} L/2$ ”.

Akapit „(2)”, „Tablica 10.5”, piąty wiersz „Płatew typu C-, obciążenie unoszące”, druga kolumna „Reakcja w płaszczyźnie pasa dolnego  $R_1$ ”, zmienić „ $(1 - \varsigma) k_h q_{Ed} L/2$ ” na „ $-(1 - \varsigma) k_h q_{Ed} L/2$ ”.

Akapit „(2)”, „Tablica 10.5”, piąty wiersz „Płatew typu C-, obciążenie unoszące”, trzecia kolumna „Reakcja w płaszczyźnie pasa górnego  $R_2$ ”, zmienić „ $-(1 - \varsigma) k_h q_{Ed} L/2$ ” na „ $(1 - \varsigma) k_h q_{Ed} L/2$ ”.

Akapit „(3)”, zmienić istniejący akapit na poniższy:

„(3) Współczynnik  $\varsigma$  oblicza się według wzoru  $\varsigma = 1 - \sqrt[3]{\kappa_R^2}$  gdzie  $\kappa_R$  – współczynnik korekcyjny według Tablicy 10.1, a parametr  $\xi$  – według wzoru  $\xi = 1,5\varsigma$ .”

**17 Zmiana w Podrozdziale 10.2.1**

Akapit „(1)”, zastąpić w drugim zdaniu „profilowaną blachą stalową” przez „profilowaną blachą stalową, płaciwą stalową lub podobnym elementem”.

**18 Zmiana w Podrozdziale 10.4**

Akapit „(2)”, zmienić w pierwszym zdaniu „wg 5.1” na „wg 5”.

Akapit „(2)”, wzór „(10.25)”, zmienić „ $t_{a,eff} = 1,18 t \left( 1 - \frac{d}{0,9a} \right)$ ” na: „ $t_{a,eff} = 1,18 t \left( 1 - 0,9 \frac{d}{a} \right)$ ”.

Akapit „(4)”, zmienić w pierwszym zdaniu „wg 6.1.9” na „wg 6.1.7”.

## 19 Zmiana w Podrozdziale A.4.1

*Akapit „(2)”, wiersz 6, zastąpić „rzadkiej” przez „charakterystycznej”*

## 20 Zmiany w Podrozdziale A.6.2

*Akapit „(5)”, zmienić „w której współczynnik dopasowania nośności” na „w której współczynnik dopasowania”.*

*Akapit „(7)”, dodać po uwadze jako podstawowy tekst akapitu:*

„Przy dopasowywaniu momentu bezwładności, gdy obserwuje się liniowe zachowanie się próbki pod obciążeniem odpowiadającym stanowi granicznemu użytkowalności, zalecane wartości wykładników w formule (A.9) wynoszą :  $\alpha = 0,0$  i  $\beta = 1,0$ .”

## 21 Zmiana w Załączniku E

*Akapit „(1)”, zastąpić „płatwie są stężone... i spełnione są warunki podane w Tablicy E.1” przez „płatwie są stężone... i spełnione są warunki podane w Tablicy 10.3”.*

*Akapit „(3)”, „UWAGA”, zmienić powołanie z „1.6.4” na „1.5.4”.*

