

**Eurokód 3: Navrhování ocelových konstrukcí –  
Část 1-8: Navrhování styčníků****ČSN  
EN 1993-1-8  
OPRAVA 2**

73 1401

Corrigendum

**ČSN EN 1993-1-8 (73 1401) Eurokód 3: Navrhování ocelových konstrukcí – Část 1-8: Navrhování styčníků** z prosince 2006 se opravuje takto:

V článku 1.5 v prvním odstavci Značky se v definici  $e_2$  doplňuje konec věty zněním „viz obrázek 3.1“.

V článku 3.4.1 v prvním odstavci b) Kategorie B: Spojie odolné prokluzu v mezním stavu použitelnosti se třetí věta nahrazuje zněním „Návrhová smyková síla při mezním stavu použitelnosti nemá překročit návrhovou únosnost v prokluzu podle 3.9.“

V článku 3.4.2 v prvním odstavci, v tabulce 3.2, se v sedmém řádku, třetího sloupce připojí text „ $B_{p,Rd}$  viz tabulka 3.4.“

V článku 3.6.1 v prvním odstavci v tabulce 3.4 se v třetím řádku ve druhém sloupci doplňuje horní index národní poznámky k textu: kolmo na směr zatížení<sup>NP4a)</sup>.

K článku 3.6.1 v prvním odstavci se k tabulce 3.4 doplňuje text národní poznámky pod čarou takto:

<sup>NP4a)</sup> NÁRODNÍ POZNÁMKA Při vystřídání řadách spojovacích prostředků s minimálními hodnotami roztečí podle obrázku 3.1b vychází nesprávná hodnota  $k_1$ .

V článku 3.6.1 v prvním odstavci, v tabulce 3.4 se v pátém řádku ve druhém sloupci nahrazuje vztah pro únosnost v protlačení zněním „ $B_{p,Rd} = 0,6 \pi d_m t_p f_u / \gamma_{M2}$ “.

V článku 3.6.2.2 v čtvrtém odstavci se první věta nahrazuje takto:

Návrhové zatížení ve smyku v mezním stavu použitelnosti ve spoji kategorie B a návrhové zatížení šroubů ve smyku v mezním stavu únosnosti ve spojích kategorie C nemá přesáhnout návrhovou únosnost šroubu v prokluzu, která se pro příslušný mezní stav získá jako součet hodnot únosnosti podle 3.9 a únosnosti pryskyřice v otláčení, získané pro příslušný mezní stav podle odstavce (5).

V článku 4.10 v pátém odstavci se výraz na konci odstavce opravuje na „ $b_p t_p f_{y,p} / \gamma_{M0}$ “.

V článku 5.1.5 v pátém odstavci se vztahy (5.1a) a (5.1b) nahrazují takto:

$$- -0,55 d_0 \leq e \leq 0,25 d_0 \quad (5.1a)$$

$$- -0,55 h_0 \leq e \leq 0,25 h_0 \quad (5.1b)$$

V článku 6.2.6.2 v prvním odstavci se ve vztahu (6.9) v nerovnosti doplňuje do čitatele zlomku redukční součinitel boulení stěny  $\rho$ , vztah (6.9) se nahrazuje takto:

$$F_{c,wc,Rd} = \frac{\alpha k_{wc} b_{eff,c,wc} t_{wc} f_{y,wc}}{\gamma_{M0}} \quad \text{ale} \quad F_{c,wc,Rd} \leq \frac{\alpha k_{wc} \rho b_{eff,c,wc} t_{wc} f_{y,wc}}{\gamma_{M1}} \quad (6.9)$$

V článku 6.2.8.3 v šestém odstavci se tabulka 6.7 nahrazuje takto:

**Tabulka 6.7 – Návrhová momentová únosnost kotvení sloupu  $M_{j,Rd}$**

Zatížení	Rameno z	Návrhová momentová únosnost $M_{j,Rd}$	
Levá strana v tahu a pravá strana v tlaku	$z = z_{T,l} + z_{C,r}$	$N_{Ed} > 0$ a $e > z_{T,l}$	$N_{Ed} \leq 0$ a $e \leq -z_{C,r}$
		menší z: $\frac{F_{T,l,Rd} z}{z_{C,r} / e + 1}$ a $\frac{-F_{C,r,Rd} z}{z_{T,l} / e - 1}$	
Levá strana v tahu a pravá strana v tahu	$z = z_{T,l} + z_{T,r}$	$N_{Ed} > 0$ a $0 < e < z_{T,l}$	$N_{Ed} > 0$ a $-z_{T,r} < e \leq 0$
		menší z: $\frac{F_{T,l,Rd} z}{z_{T,r} / e + 1}$ a $\frac{F_{T,r,Rd} z}{z_{T,l} / e - 1}$	menší z: $\frac{F_{T,l,Rd} z}{z_{T,r} / e + 1}$ a $\frac{F_{T,r,Rd} z}{z_{T,l} / e - 1}$
Levá strana v tlaku a pravá strana v tahu	$z = z_{C,l} + z_{T,r}$	$N_{Ed} > 0$ a $e \leq -z_{T,r}$	$N_{Ed} \leq 0$ a $e > z_{C,l}$
		menší z: $\frac{-F_{C,l,Rd} z}{z_{T,l} / e + 1}$ a $\frac{F_{T,r,Rd} z}{z_{C,l} / e - 1}$	
Levá strana v tlaku a pravá strana v tlaku	$z = z_{C,l} + z_{C,r}$	$N_{Ed} \leq 0$ a $0 < e < z_{C,l}$	$N_{Ed} \leq 0$ a $-z_{C,r} < e \leq 0$
		menší z: $\frac{-F_{C,l,Rd} z}{z_{C,r} / e + 1}$ a $\frac{-F_{C,r,Rd} z}{z_{C,l} / e - 1}$	menší z: $\frac{-F_{C,l,Rd} z}{z_{C,r} / e + 1}$ a $\frac{-F_{C,r,Rd} z}{z_{C,l} / e - 1}$
$M_{Ed} > 0$ je ve směru hodinových ručiček a $N_{Ed} > 0$ je tah $e = \frac{M_{Ed}}{N_{Ed}} = \frac{M_{Rd}}{N_{Rd}}$			

V článku 6.3.4 v prvním odstavci se tabulka 6.12 opravuje takto:

**Tabulka 6.12 – Rotační tuhost  $S_j$  kotvení sloupu**

Zatížení	Rameno z	Rotační tuhost $S_{j,ini}$	
Levá strana v tahu a pravá strana v tlaku	$z = z_{T,l} + z_{C,r}$	$N_{Ed} > 0$ a $e > z_{T,l}$	$N_{Ed} \leq 0$ a $e \leq -z_{C,r}$
		$\frac{Ez^2}{\mu(1/k_{T,l} + 1/k_{C,r})} \frac{e}{e + e_k}$ kde $e_k = \frac{z_{C,r}k_{C,r} - z_{T,l}k_{T,l}}{k_{T,l} + k_{C,r}}$	
Levá strana v tahu a pravá strana v tahu	$z = z_{T,l} + z_{T,r}$	$N_{Ed} > 0$ a $0 < e < z_{T,l}$	$N_{Ed} > 0$ a $-z_{T,r} < e \leq 0$
		$\frac{Ez^2}{\mu(1/k_{T,l} + 1/k_{T,r})} \frac{e}{e + e_k}$ kde $e_k = \frac{z_{T,r}k_{T,r} - z_{T,l}k_{T,l}}{k_{T,l} + k_{T,r}}$	
Levá strana v tlaku a pravá strana v tahu	$z = z_{C,l} + z_{T,r}$	$N_{Ed} > 0$ a $e \leq -z_{T,r}$	$N_{Ed} \leq 0$ a $e > z_{C,l}$
		$\frac{Ez^2}{\mu(1/k_{C,l} + 1/k_{T,r})} \frac{e}{e + e_k}$ kde $e_k = \frac{z_{T,r}k_{T,r} - z_{C,l}k_{C,l}}{k_{C,l} + k_{T,r}}$	
Levá strana v tlaku a pravá strana v tlaku	$z = z_{C,l} + z_{C,r}$	$N_{Ed} \leq 0$ a $0 < e < z_{C,l}$	$N_{Ed} \leq 0$ a $-z_{C,r} < e \leq 0$
		$\frac{Ez^2}{\mu(1/k_{C,l} + 1/k_{C,r})} \frac{e}{e + e_k}$ kde $e_k = \frac{z_{C,r}k_{C,r} - z_{C,l}k_{C,l}}{k_{C,l} + k_{C,r}}$	
$M_{Ed} > 0$ je ve směru hodinových ručiček, $N_{Ed} > 0$ je tah a $\mu$ viz 6.3.1(6). $e = \frac{M_{Ed}}{N_{Ed}} = \frac{M_{Rd}}{N_{Rd}}$			

V článku 7.4.2 ve čtvrtém odstavci v tabulce 7.5. se ve vztazích pro porušení prolomením smykem – styčníky K a N a všechny styčníky T, X a Y ve vzorcích pro  $M_{ip,1,Rd}$  a  $M_{op,1,Rd}$  zrušuje druhá mocnina u  $t_0$ , vztahy se opravují takto:

$$M_{ip,1,Rd} = \frac{f_{y0} t_0 d_1^2}{\sqrt{3}} \frac{1 + 3\sin\theta_1}{4\sin^2\theta_1} / \gamma_{M5}$$

$$M_{op,1,Rd} = \frac{f_{y0} t_0 d_1^2}{\sqrt{3}} \frac{3 + \sin\theta_1}{4\sin^2\theta_1} / \gamma_{M5}$$

V článku 7.5.2.2 v sedmém odstavci v tabulce 7.17, 2. sloupci, 6. a 8. řádcích se výraz „ $N_{i,Rd}$ “ opravuje na „ $N_{1,Rd}$ “.

V článku 7.5.2.2 v sedmém odstavci v tabulce 7.18, 2. sloupci, 3. a 5. řádku se výraz

$$„\ell_p \geq 1,5 \left( \frac{h_1}{\sin\theta_1} + g + \frac{h_2}{\sin\theta_1} \right)“ \text{ opravuje na } „\ell_p \geq 1,5 \left( \frac{h_1}{\sin\theta_1} + g + \frac{h_2}{\sin\theta_2} \right)“$$

V článku 7.6 ve čtvrtém odstavci v tabulce 7.21 se v poznámce <sup>)</sup> na konec přidává text „(viz též tab 7.20).“

### Vypracování opravy normy

Zpracovatel: Excon a. s., IČ 00506729, Ing. Pavel Háša

Technická normalizační komise: TNK 35 Ocelové konstrukce

Pracovník Úřadu pro technickou normalizaci, metrologii a státní zkušebnictví: Ing. Ilona Bařinová

U p o z o r ě n í : Změny a doplňky, jakož i zprávy o nově vydaných normách jsou uveřejňovány ve Věstníku Úřadu pro technickou normalizaci, metrologii a státní zkušebnictví.

Vaše názory, podněty a připomínky týkající se technických norem a zájem o možnou účast v procesech technické normalizace lze zaslat na e-mailovou adresu [info@unmz.cz](mailto:info@unmz.cz).

## **ČSN EN 1993-1-8 OPRAVA 2**

Vydal Úřad pro technickou normalizaci, metrologii a státní zkušebnictví, Praha  
Rok vydání 2013, 4 strany

**94233** Cenová skupina 998



8 590963 942339