

**Eurokód 8: Navrhování konstrukcí odolných
proti zemětřesení –
Část 3: Hodnocení a zesilování pozemních staveb**

**ČSN
EN 1998-3
OPRAVA 1
73 0036**

idt EN 1998-3:2005/AC:2010-03

Corrigendum

Tato oprava ČSN EN 1998-3:2007 je českou verzí opravy EN 1998-3:2005/AC:2010-03. Překlad byl zajištěn Úřadem pro technickou normalizaci, metrologii a státní zkušebnictví. Má stejný status jako oficiální verze.

This Corrigendum to ČSN EN 1998-3:2007 is the Czech version of the Corrigendum of EN 1998-3:2005/AC:2010-03. It was translated by Czech Office for Standards, Metrology and Testing. It has the same status as the official version.

ČSN EN 1998-3 (73 0036) Eurokód 8: Navrhování konstrukcí odolných proti zemětřesení – Část 3: Hodnocení a zesilování pozemních staveb z května 2007 se opravuje takto:

V Předmluvě v článku Národní příloha k EN 1998-3 do tabulky pro národní volbu se doplňují následující dva řádky

”

A.4.4.2(5)	dílčí součinitele γ_{fd} pro soudržnost FRP
A.4.4.2(9)	dílčí součinitel γ_{fd} pro soudržnost FRP

“

V článku 2.1 v odstavci (2)P se text poznámky nemění. Oprava je již zahrnuta v české verzi.

V článku 4.4.2 v odstavci (1)P se text nemění. Oprava je již zahrnuta v české verzi.

V článku 4.6 v odstavci (1)P, v 6. sloupci a 3. řádce tabulky 4.3 pro nelineární model (kapacita) se text ruší a nahrazuje takto:

„Vyjádřená v deformacích. Použijí se průměrné hodnoty vlastností dělené CF.“

V článku A.3.2.2. v odstavci (1) se vztah (A.1) ruší a nahrazuje vztahem

$$\theta_{um} = \frac{1}{\gamma_{el}} 0,016 (0,3^v) \left[\frac{\max(0,01;\omega)}{\max(0,01;\omega)} f_c \right]^{-0,225} \left(\min \left(9; \frac{L_V}{h} \right) \right)^{0,35} 25^{\left(\alpha_{psx} \frac{f_{yw}}{f_c} \right)} (1,25^{100 \rho_d}) \quad (A.1)''$$

V článku A.3.2.2 v odstavci (1) v předposledním ustanovení před odstavcem (2), se text „...z výrazu (A.1) dělí 1,6“ ruší a nahrazuje zněním:

„...z výrazu (A.1) násobí 0,58“.

V článku A.3.2.2 v odstavci (2) se vztah (A.3) ruší a nahrazuje tímto zněním:

$$\theta_{um}^{pl} = \theta_{um} - \theta_y = \frac{1}{\gamma_{el}} 0,0145 \cdot (0,25') \left[\frac{\max(0,01\omega)}{\max(0,01\omega)} \right]^{-0,3} \cdot f_c^{0,2} \cdot \left(\min\left(9; \frac{L_V}{h}\right) \right)^{0,35} \cdot 25^{\left(\alpha_{psx} \frac{f_{yw}}{f_c} \right)} (1,275^{400 \rho_d}) \quad (A.3)''$$

V článku A.3.2.2 v odstavci (3) se text „... (A.1) a (A.3) násobí 0,825“ ruší a nahrazuje zněním: „... (A.1) a (A.3) dělí 1,2“.

V článku A.3.2.2 v odstavci (5) se text „... násobené 0,575, zatímco...“ ruší a nahrazuje zněním: „... násobené 0,8, zatímco...“.

V článku A.3.2.2 v odstavci (5) se text „a násobené 0,375 (těmito součiniteli včetně redukčního součinitele 0,825 z odstavce (3) se zohledňuje nedostatek konstrukční uspořádání z hlediska seizmické odolnosti)“ ruší a nahrazuje zněním:

„a násobené 0,75 (těmito součiniteli včetně redukčního dělitele 1,2 z odstavce (3) se zohledňuje nedostatek konstrukčního uspořádání z hlediska seizmické odolnosti)“.

V článku A.3.2.2 v odstavci (5) v 2. položce se text „... podle odstavce (1) a násobené 0,002 5 (180 + min(50, l_o/d_{bL}))(1 - l_o/L_V), zatímco...“ ruší a nahrazuje zněním:

„... podle odstavců (1) a (3) a násobené 0,019 (10 + min(40, l_o/d_{bL})), zatímco...“

V článku A.3.2.2 v odstavci (5) v 2. položce se text „... podle odstavce (2) a násobené 0,003 5 (60 + min(50, l_o/d_{bL}))(1 - l_o/L_V)“ ruší a nahrazuje zněním:

„... podle odstavců (2) a (3) a násobené 0,019 min(40, l_o/d_{bL})“

V článku A.3.2.4 v odstavci (2) se vztah (A.10a) ruší a nahrazuje zněním:

$$\theta_y = \varphi_y \frac{L_V + a_V z}{3} + 0,0014 \left(1 + 1,5 \frac{h}{L_V} \right) + \frac{\varepsilon_y}{d - d'} \frac{d_{bL} f_y}{6 \sqrt{f_c}} \quad (A.10a)''$$

V článku A.3.2.4 v odstavci (2) se vztah (A.11a) ruší a nahrazuje zněním:

$$\theta_y = \varphi_y \frac{L_V + a_V z}{3} + 0,0013 + \frac{\varepsilon_y}{d - d'} \frac{d_{bL} f_y}{6 \sqrt{f_c}} \quad (11a)''$$

V článku A.3.2.4 v odstavci (2) se vztah (A.10b) ruší a nahrazuje zněním:

$$\theta_y = \varphi_y \frac{L_V + a_V z}{3} + 0,0014 \left(1 + 1,5 \frac{L_V}{h} \right) + \varphi_y \frac{d_{bL} f_y}{8 \sqrt{f_c}} \quad (A.10b)''$$

V článku A.3.2.4 v odstavci (2) se vztah (A.11b) ruší a nahrazuje zněním:

$$\theta_y = \varphi_y \frac{L_V + a_V z}{3} + 0,0013 + \varphi_y \frac{d_{bL} f_y}{8 \sqrt{f_c}} \quad (A.11b)''$$

V článku A.3.2.4 v odstavci (2) se text pod vztahem (A.11b) nemění. Opravy jsou již zahrnuty v české verzi.

V článku A.4.2.2 v odstavci (2) se text „pokud jsou pro spojení betonového pláště se starým betonem styčné plochy zdrsňeny:“ ruší bez náhrady.

V článku A.4.2.2 v odstavci (2) se text „pro ostatní typy opatření ke spojení betonového pláště se starým betonem, nebo pokud se žádná opatření nepřijmou:“

$$\theta_y^* = 1,2 \theta_y \quad (A.19b)''$$

ruší bez náhrady.

V článku v odstavci (2) se vztah (A.21) ruší a nahrazuje takto:

$$V_j = 0,5 \frac{2t_j b}{s} f_{y,d} (\cot\theta + \cot\beta) \sin\beta \quad (A.21)''$$

a doplňuje se popis tímto zněním:

„h je výška průřezu

θ úhel odklonu

β úhel mezi osou ocelových pásů a osou prvku (v případě spojitých ocelových desek $\beta = 90^\circ$)“

V článku A.4.4.3 v odstavci (4) se text na začátku 1. věty ruší a nahrazuje tímto zněním:
 „V případě obdélníkových průřezů, které mají rohy se zaoblením o poloměru R , aby ...“.

V článku A.4.4.3 v odstavci (4) se text 1. věty týkající se „ k_s “ nemění. Oprava je již zahrnuta v české verzi.

V článku A.4.4.4 v odstavci (3) v 2. položce se text ruší a nahrazuje tímto zněním:

„- $l_{ou,min}$ se vypočítá jako: $l_{ou,min} = d_{bL} f_{yL} / [(1,05 + 14,5 \alpha_{f,e} \rho_{f,e} / f_c) \sqrt{f_c}]$ na základě samotného FRP, kde $\alpha_{f,e} = \alpha(4/n_{tot})$
 a $\rho_{f,e}$, $f_{f,e}$, α , n_{tot} jsou definovány pro FRP v A.4.4.3(6).“

V článku B.5.1 v odstavci (1) se text nemění. Oprava je již zahrnuta v české verzi.

V článku B.5.3.4 v odstavci (3) v položce ii v obrázku B.1 se popis nemění. Opravy jsou již zahrnuty v české verzi.

V článku B.5.3.4 v odstavci (3) v položce vii se text nemění. Opravy jsou již zahrnuty v české verzi.

V článku B.5.4.2 v odstavci (3) se za vztah pro normálové síly $N_{pl,Rd} = (A_a f_{yd} + A_c f_{cd} + A_s f_{sd})$ doplňuje text:
 „(viz EN 1998-1:2004, 7.6.4(2))“

V článku B.6.2.3.1 v odstavci (5) se text nemění. Oprava je již zahrnuta v české verzi.

V článku C.4.2.1 v odstavci (3) se text 1. věty nemění. Opravy jsou již zahrnuty v české verzi.

V článku C.4.2.1 v odstavci (3) v poslední řádce se text „...pro příslušnou úroveň znalosti)“ ruší a nahrazuje zněním „...pro příslušnou úroveň znalosti m)“.

Vypracování opravy normy

Zpracovatel: České vysoké učení technické v Praze, Kloknerův ústav, IČ 68407700, doc. Ing. Jana Marková, Ph.D.

Technická normalizační komise: TNK 38 Spolehlivost stavebních konstrukcí

Pracovník Úřadu pro technickou normalizaci, metrologii a státní zkušebnictví: Ing. Eva Míková

U p o z o r n 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.

ČSN EN 1998-3 OPRAVA 1

Vydal Úřad pro technickou normalizaci, metrologii a státní zkušebnictví, Praha
Rok vydání 2011, 4 strany

87336 Cenová skupina 998

