

8111

$$N_d - \gamma_{pp} A_{p,min} \sigma_{p0} = \gamma_u A_{p,min} (\gamma_p R_{pd} - \gamma_{pp} \sigma_{p0})$$

$$A_{p,min} = \frac{N_d}{\gamma_u \gamma_p R_{pd} + \gamma_{pp} \sigma_{p0} (1 - \gamma_u)}$$

Navrhně se $A_p \geq A_{p,min}$. Plocha průřezu betonu se pak určí ze vztahu, platného pro stadium vnesení předpětí

$$\gamma_{pp} A_p \sigma_{p0} = \gamma_u A_b \gamma_b R_{bd}$$

tedy

$$A_b = \frac{\gamma_{pp} A_p \sigma_{p0}}{\gamma_u \gamma_b R_{bd}}$$

O B S A H

Strana :

Předmluva	1
K odst. 2.2 Význam kvality betonu a výztuže	3
K odst. 2.4.3 Konstruktivní uspořádání předpínací výztuže, kanálků a jejich injektování	3
K odst. 2.5.2 Závislost průřezových konstant na způsobu předpínání	3
K odst. 2.6.2 Zásady výpočtu podle ČSN 73 1201	4
K odst. 2.6.3 Ztráty předpětí	11
K odst. 2.6.6 Výpočet podle ČSN 73 1201	14
K odst. 2.6.6.1 Výpočet podle mezního stavu únosnosti	
A. Všeobecně	16
B. Mez porušení normálovou silou a ohybovým momentem	17
B.1 Podmínky spolehlivosti	17
B.2 Součinitel geometrie	17
B.3 Výstřednost normálové síly v tlačенých prvcích	17
B.4 Zásady výpočtu prvků z předpjatého betonu	22
B.5 Metoda mezních přetvoření vyztužených průřezů	22
B.6 Metoda mezní rovnováhy u vyztužených průřezů	29
B.7 Výpočet průřezů slabě vyztužených a průřezů z prostého betonu	30
C. Mez porušení posouvající silou	35
D. Mez porušení krouticím momentem	40
K odst. 2.6.6.2 Mezní stav přetvoření	40
K odst. 2.6.6.3 Mezní stav trhlin	42
A. Mezní stav vzniku trhlin	42
B. Mezní stav šířky trhlin	44
K odst. 2.6.7 Kotevní oblast	46
K odst. 2.7 Návrh průřezu	51