

TEKOUŠKA NOSNÉ KONSTRUKCE 2 (16. 12. 2010)

1 smrštování

objemové změny betonu vlivem vlhkosti (nezávisí na zatížení)

hodnoty 0,5 % až 0,06 %

smrštování (suché prostředí)

prostří

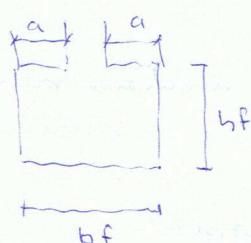
zB

stáří betonu

bobtnání (vlhké prostředí, vyjimečně)

\Rightarrow čím více výztužním betonu, tím méně se smrštíuje (barevným uvažem výztuž, vznikají v ní napětí)

2 tvar základové patky u prostého betonu



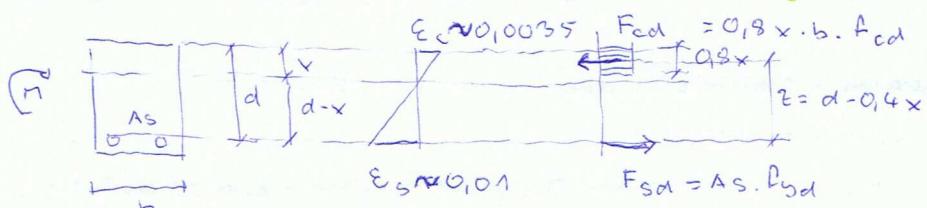
musí platit $h_f \geq 2a$ resp. $a \leq 0,5 h_f$

h_f - výška základu

a - sírka základu

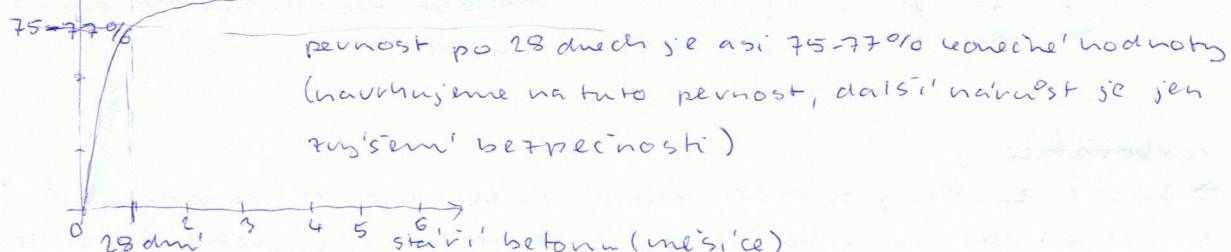
a - výškou základu od lice stejný nebo sloupu

3 přetvoření obdélníkového průřezu jednostranně vyzdvíhaného



4 vliv stáří betonu na pevnost

pevnost v % asi 130 % 28denní pevnosti

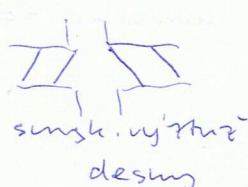


5 co to je půlhradova analogie a když se uplatní?

půlhradový nosník

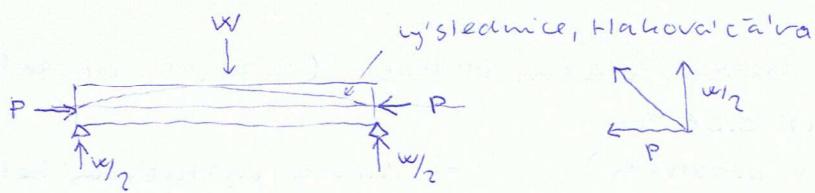


symetrické výztuži
nosníku



symetrická výztuž se umisťuje tak, že je beton namáhan na tah \Rightarrow analogie s taženými puntými půlhradové lince

- 6) podstata původního betonu + kde se umisťuje původní každý
 - vnesení dvojice protisměrných sil



\Rightarrow odstranění tahoucích vrstev pomocí původní

\Rightarrow kompenzace nedostatečné pevnosti betonu v tahu

- původní každý se umisťuje do tazenej oblasti,
 sledují jiné hodnoty ohnivých momentů



7) stříkostní poměr

je omezený i poměrem rozpětí k učinné výšce

$$2/d \leq 2_d$$

$$2_d = K_{c_1} \cdot K_{c_2} \cdot K_{c_3} \cdot 2_d^{\text{bez}}$$

uváděné poměr
součinitel

součinitel tvárné pružnosti

totož se myslí na

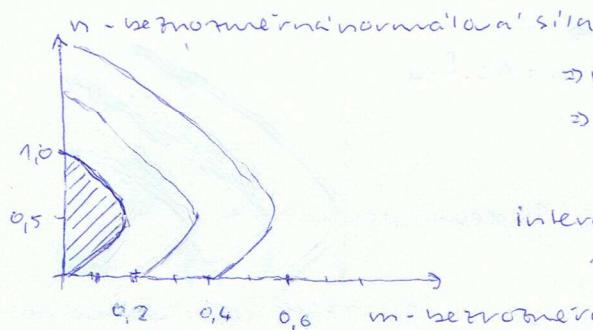
součinitel závislosti na rozpětí

hodnoty pro kontrolu

součinitel napětí tahové výztuže

a jednostranné průtok desek...

8) interakční diagrame - zakreslit prostý beton, popsat



\Rightarrow prvek je bezpečný vlevo od křivky

\Rightarrow význam posouva křivku směrem doprava

interakční diagram popisuje nosnost

pravoslovost obdélníkového profilu

9) karbonatace

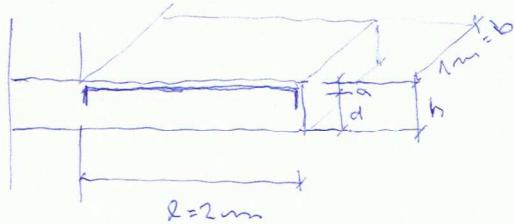
- \Rightarrow kyselé zplodiny ovzduší jenž je CO_2 reagují se zašedivými sloučeniny betonu a může vést k neutralizaci povrchových vrstev
- \Rightarrow tento proces postupně proniká konstrukci od povrchu k užitku a přišložení poskození betonových prvků

10) deska uložena v jednom a ve dvou směrech?

nejakej předpoklad, když deska působí ve dvou směrech?

... nemám jak ta otázka byla přesná, najdete si to přednáškách,
 já tam napsala nějakou karavinn =)

příklad ze zkoušky 16.12.2010



ocel S 500 $\gamma_s = 1,15$

1) odhadnout nosítku desky
využítat π_{max}

stále zatižení 2 kN/m $\gamma_c = 1,35$

průměrné zatižení 3 kN/m $\gamma_q = 1,5$

uvádzíme beton $\gamma = 25 \text{ kN/m}^3$

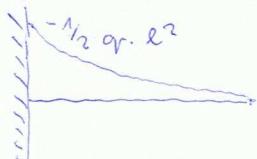
odhadneme H. desky \Rightarrow kontrola cca $l/10 \Rightarrow h = 0,2 \text{ m}$

vlastní zatižení / vlastní h. desky $\alpha_g = b \cdot h \cdot \gamma_g = 0,2 \cdot 0,2 \cdot 25 = 5 \text{ kN/m}$

průměrné zatižení $\alpha_q = 3 \cdot 1,5 = 4,5 \text{ kN/m}$

stále zatižení $\alpha_g = 2 \cdot 1,35 = 3,35 \text{ kN/m} \Rightarrow w = 5 + 4,5 + 3,35 = 12,85 \text{ kN/m}$
celkové spojité zatižení

přízeň momentu na konzole



$$M_{max} = 1/2 \cdot w \cdot l^2 = 1/2 \cdot 12,85 \cdot 2^2 = 25,7 \text{ kNm}$$

2) odhadnout plachu využití a využítat stupen využití

nejdřív odhadneme ležací vrstvu - cca 10 mm, plus 10 pro jištění,

trubka leží v betonu až na stříbru... navíc 10 mm na využití

základní vzdálenost až 30 mm (všechny průměry využití) $a = 30 \text{ mm}$

$$d = h - a = 0,200 - 0,030 = 0,170 \text{ m}$$

$$z \approx 0,5d \Rightarrow z = 0,5 \cdot 0,170 = 0,153 \text{ mm}$$

$$f_{yd} = f_{yk} / \gamma_s = 500 / 1,15 = 435 \text{ MPa}$$

$$A_s \approx \frac{M_{max}}{z \cdot f_{yd}}$$

$$A_s \approx \frac{M_{max}}{z \cdot f_{yd}} = \frac{0,0257}{0,153 \cdot 435} = 0,00038 \text{ m}^2$$

* pozor, moment dosud je v MN *

$$q = \frac{A_s}{b \cdot d} = \frac{0,00038}{1 \cdot 0,170} = 0,0022 > q_{min} = 0,0013 \quad \text{vyhovuje}$$

$$< q_{max} = 0,45 \quad \text{vyhovuje}$$

... tak nejdále to bylo, myslím = 0)