

OBNOVA NKP, ÚZPF Č. 2354/0, ŽELEZIAREŇ, ZLIEVÁREŇ, STARÁ MAŠA, KROMPACHY

PROJEKT PRE STAVEBNÉ POVOLENIE V ÚROVNI REALIZAČNÉHO PROJEKTU

E DOKUMENTÁCIA STAVEBNÝCH OBJEKTOV ČASŤ STATIKA A STATICKE ZABEZPEČENIE OBJEKTU

- 1) TECHNICKÁ SPRÁVA
- 2) STATICKÝ VÝPOČET
- 3) PÔDORYS ZÁKLADOV S PRÍLOHAMI
- 4) PÔDORYS 1. N.Z. PODLAŽIA S PRÍLOHAMAMI
- 5) PÔDORYS 2. N.Z. PODLAŽIA S PRÍLOHAMAMI
- 6) PÔDORYS 3. N.Z. PODLAŽIA S PRÍLOHAMAMI
- 7) PÔDORYS A REZ FRAGMENTOM PÔVODNEHO
KROVU S PRÍLOHAMAMI
- 8) PÔDORYS A REZ NOVÉHO KROVU S PRÍLOHAMAMI



NOVEMBER 2014

REALIZOVANÉ S FINANČNOU PODPOROU MINISTERSTVA KULTÚRY SLOVENSKÉJ REPUBLIKY

OBJEDNÁVATEĽ
Mesto Krompachy
Námestie Slobody 1, 053 42 Krompachy
www.krompachy.sk

ZHOTOVITEĽ
AŽ PROJEKT s.r.o.,
Toplianska 28, 821 07 Bratislava
www.azprojekt.sk

A large, handwritten signature in black ink, appearing to read "Svetozár Černý", is positioned at the bottom right of the page.

Shop: / orientalische /

Zubereitung:

| | | |
|-------------|-----------------------------|-------------------------|
| - Käse u. | $4,0 \cdot 1,3$ | $= 5,2 \text{ kN/m}^2$ |
| - Zucchini | $1,8 \cdot 1,2$ | $= 2,16 \text{ kN/m}^2$ |
| - Zwiebel | $0,1 \cdot 0,4 \cdot 0,1$ | $= 0,16 \text{ kN/m}^2$ |
| - Kartoffel | $0,1 \cdot 1,1$ | $= 0,11 \text{ kN/m}^2$ |
| - Tomate | $0,83 \cdot 1,1 \cdot 0,9$ | $= 0,73 \text{ kN/m}^2$ |
| - Gurke | $0,025 \cdot 1,2 \cdot 1,2$ | $= 0,26 \text{ kN/m}^2$ |

Spalte

$10,8 \text{ kN/m}^2$

Summe aller Produkte $0,9 \cdot 10,8 = 9,72 \text{ kN/m}^2$

$$l = 6,3 \text{ m}$$

$$H = 0,125 \cdot 9,72 \cdot 6,3^2 = 48,32 \text{ kNm}$$

$$W_H = \frac{48,32}{20 \cdot 0,9 \cdot 10^3} = 2,5,6 \cdot 10^6 \text{ m}^3 \quad | \text{ dLO}$$

$$\text{Kraft, Zeit, } 8,797 = 4,8 \text{ kN/m}^2 \cdot 0,9 = 4,391 \text{ kNm/m}$$

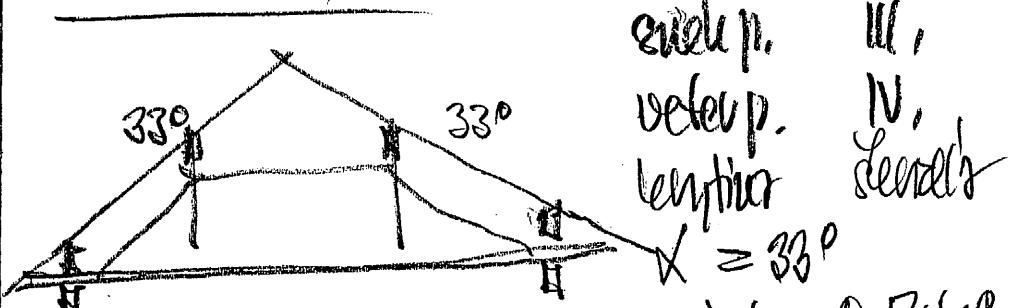
$$y_{\text{dor}} = \frac{6200}{200} = 21 \text{ mm}$$

$$y = \frac{5}{384} \cdot \frac{634 \cdot 4,92}{210 \cdot 10^6 \cdot 25,5 \cdot 10^6} = 903 \text{ m}$$

$$\frac{\text{M} \quad | \quad 8,60}{y} = 0,03 \cdot 25,5 : 34,6 = 0,082 \text{ m}$$

d

Krov / orientacie /



such p. III,
veter p. IV,
lenfier Leidloß
 $x = 33^\circ$

~~$$\begin{array}{ccccccc}
 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 \\
 \hline
 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 \\
 \hline
 + & 710 & + & & & &
 \end{array}$$~~

$\sin x = 0,5446$
 $\cos x = 0,8387$

Leidloß 2 1,15 m
pl. výšky 2 4,6 m

Kolárenie:

- such $1,0 \cdot 1,4 \cdot 0,77 = 1,08 \text{ kN/m}^2$
- veter $-0,5 \cdot 0,6 \cdot 1,2 = -0,36 \text{ kN/m}^2$
- Leidloß $0,45 \cdot 1,1 : 0,839 = 0,59 \text{ kN/m}^2$
- laty $0,06 \cdot 0,04 \cdot \sqrt{1,1 \cdot 3,5} : 0,839 = 0,06 \text{ kN/m}^2$
- leontra $0,06 \cdot 0,04 \cdot \sqrt{1,1 \cdot 1,15} : 0,839 = 0,02 \text{ kN/m}^2$
- folia $0,03 \cdot 1,2 \cdot 1,2 : 0,839 \cdot 2 = 0,10 \text{ kN/m}^2$
- Cerdos $0,12 \cdot 0,16 \cdot \sqrt{1,1 \cdot 1,15} : 0,839 = 0,08 \text{ kN/m}^2$

-
- zatepl. $1,3 \cdot 0,2 \cdot 1 : 0,839 = 0,31 \text{ kN/m}^2$
 - obkl. $0,015 \cdot 1,0 \cdot 1,2 : 0,839 = 0,16 \text{ kN/m}^2$
-

Spolu

$$\begin{aligned}
 & 0,5 \cdot 1,15 = 2,875 \text{ kN/m}^2 \\
 & \overline{\Phi_{kk}} = 2,875 \cdot 1,1^2 \cdot 0,95 = 1,729 \text{ kN/m}^2
 \end{aligned}$$

~~1,11 + 1,15 + 1,15~~

3

$$\overline{H_{RA}} = 0,125 \cdot 2,875 \cdot 2,1^2 = 2,125 \text{ kNm}$$

$$\overline{H_{RC}} = 0,125 \cdot 2,875 \cdot 1^2 = 0,319 \text{ kNm}$$

| | | | | |
|--------|--------|--------|--------|---|
| | 0,1 | 1 | 2,1 | |
| -1,739 | +1,739 | -2,125 | +0,319 | 1 |
| | +0,146 | +0,87 | +0,73 | |
| | -0,146 | +0,292 | | |
| | +1,739 | -0,073 | +0,072 | |
| | +0,02 | | | |
| | -1,144 | 1,144 | | |

$$H_{SP_{AB}} = 2,125 - \frac{1,739 + 1,14}{2} =$$

$$= 0,81 \text{ kNm}$$

$$H_{SP_{BC}} = 0,319 - 1,14 \cdot 0,5 =$$

$$= -0,81 \text{ kNm}$$

$$A = (1,1 + 1,25) \cdot 2,875 + \frac{1,739 - 1,14}{2,125} = 8,99 \text{ kN}$$

$$B = (1,25 + 0,5) \cdot 2,875 - \frac{1,739 - 1,14}{2,125} + \frac{1,14}{1} = 5,93 \text{ kN}$$

$$C = 0,5 \cdot 2,875 - \frac{1,14}{1} = 0,296 \text{ kN}$$

Uvoleva:

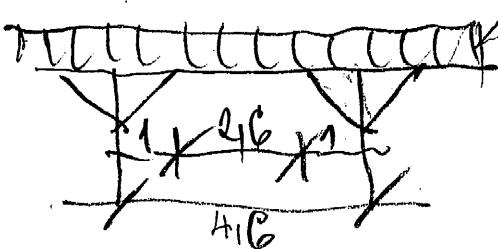
$$H_{\max} = 1,739 \text{ kNm} \quad W = 0,296 \cdot 0,544 \cdot 10^{-6} = \text{Nm} - 0,154$$

$$W = 426,66 \cdot 10^6 \text{ m}^3 \quad A = 160 \cdot 10^{-6} \text{ m}^2 \quad i = 46,2 \text{ mm}$$

$$\gamma = 3500 : 46,2 = 75,7 \quad \varphi = 0,14$$

$$\sigma = \frac{1,739 \cdot 10^3}{426,66} + \frac{0,154 \cdot 10}{160 \cdot 0,14} = 4,14 \text{ MPa} < 12$$

Växelvico:



$$q_1 = 5,93 + 0,296 +$$

$$0,1 \text{ kN} \cdot 0,12 \cdot 1,1 \cdot 1,1 = 0,416 \text{ kN}$$

(4)

$$l_{\text{red}} = 4,6^2 \cdot (2,46 - 0,6) = 3,8 \text{ m}$$

$$\text{korrig } H = l,5^2 \cdot 6,4 \cdot 0,5 = 7,2 \text{ kNm}$$

$$\text{beräknings } H = 0,125 \cdot 3,12^2 \cdot 6,4 = 8,19 \text{ kNm}$$

$$W = 923 \cdot 10^6 \text{ m}^3$$

$$\sigma = 8,19 : 923 \cdot 10^3 = 8,78 \text{ MPa} < 12$$

Odelningsvärde: / v skvede godkvert /

$$q_f = 6,99 + 0,14 \cdot 0,2 \cdot 5,5 \cdot 1,1 = 7,16 \text{ kN/m}$$

$$\text{korrig } H = l,5^2 \cdot 7,16 \cdot 0,5 = 10,07 \text{ kNm}$$

$$\text{beräkn } H = 0,125 \cdot 7,16 \cdot 0,3^2 = 4,83 \text{ kNm}$$

$$W = 923 \cdot 10^6 \text{ m}^3$$

$$\sigma = 8,07 : 923 \cdot 10^3 = 8,63 \text{ MPa} < 12$$

Göreläge:

$$\begin{aligned} T = & 4,6 \cdot 6,4 + 0,16^2 \cdot 5,5 \cdot 1,1 \cdot 1 + \\ & 0,16^2 \cdot 2 \cdot 5,5 \cdot 1,1 + 0,16^2 \cdot 1,3 \cdot 5,5 \cdot 1,1 = \\ & = 30,1 \text{ kNm}. \end{aligned}$$

$$A = 256 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2 \quad t = 46,2 \text{ mm} \quad \lambda = \frac{18}{0,0462} = 39$$

$$\sigma = \frac{30,1 \cdot 10}{256 \cdot 0,88} = 1386 \text{ MPa}$$

Silkes värde:

$$N = 30,1 \cdot 0,7446 = 22,37 \text{ kN}$$

$$\lambda = \frac{0,5}{0,044} = 11,82 \Rightarrow q = 0,74 \quad A = 196 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2$$

200
140
eff 180/180

160/200
eff 180/180

160/160

160/160

(5)

$$\sigma = \frac{47107 \cdot 10}{196 \cdot 0.74} = 381 \text{ MPa} < 12$$

Ropeva:

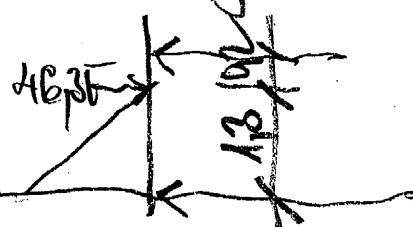
$$N = 47107 \cdot 0,887 = 42,35 \text{ kN}$$

$$l_{\text{rope}} = 2,0 \text{ m} \quad f = 196 \cdot 10^6 \text{ N/m}^2$$

$$\gamma = \frac{f}{0,044} = 45,45 \Rightarrow \psi = 0,887$$

$$\sigma = \frac{42,35 \cdot 10}{196 \cdot 0,887} = 2246 \text{ MPa} < 12$$

Flowersztig na streliploade



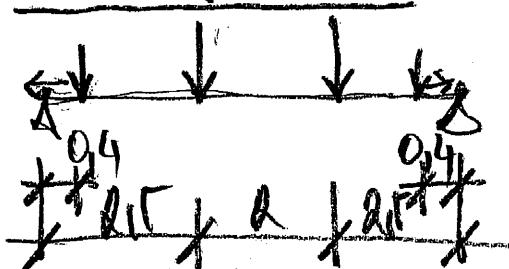
$$M = 46,35 \cdot 0,2 \cdot 1,5 \cdot 1,3 = 8,03 \text{ kNm}$$

$$W = 622,6 \cdot 10^6 \text{ cm}^3$$

$$\sigma = \frac{8,03 \cdot 10^3}{622,6} = 12,96 \text{ MPa} < 12$$

W selecte $12,96 + 1,386 = 13,096 \text{ MPa}$
je morze telecard.

Wazne' formy:



W. lewa, 0,2,0,2,1,1,1,1 =
celiniowy
waznicy
celulory
strop, p.t.

140/140

200/200

⑧

STREČKA : SAKOODY

$$\begin{array}{l} \text{krytice } 0,8 \cdot 1,1 \\ \text{osafud } 2,85 \end{array} = 0,88 \text{ kN/m}^2$$

$$\begin{array}{l} \text{spolu} \\ b = \text{šířka}, 1,5 \text{ m} \end{array} = 2,85 \text{ kN/m}^2$$

$$= 3,23 \text{ kN/m}^2$$

$b = \text{šířka}, 1,5 \text{ m}$

GROPNICE $\times' 0,6 - 0,74$

$$q_e = 0,125 \cdot 3,23 \cdot 0,4 \cdot 1,5^2 = 0,836 \text{ kN/m}$$

$$W_h = 0,836 \cdot 12 \cdot 0,9 \cdot 10^3 = 11,6 \cdot 10^6 \text{ m}^3$$

$$\text{FOSÍNE HR. } 40, V. 180 \text{ m} \quad W = 140 \cdot 10^6 \text{ m}^3$$

NOSNICE :

$$q = 3,23 \cdot 1,5 = 4,85 \text{ kN/m} \quad \text{spolu}$$

$$\text{vle. hmot } 1,1 \cdot 0,18 = 0,198 \text{ kN/m} \quad 1,05 \text{ kN/m}$$

$$q_e = 0,125 \cdot 1,05 \cdot 1^2 = 15,43 \text{ kNm}$$

$$W_h = 15,43 \cdot 210 \cdot 0,8 \cdot 10^3 = 93,92 \cdot 10^6 \text{ m}^3 \quad I 160$$

(7)

$$\sigma = \frac{15176 \cdot 10^3}{216} + \frac{58175}{43 \cdot 0.98} = 74176$$

~~unkenntlich.~~

- Tischlo:

$$N = 28, 26, 6 N$$

$$R = 210, 0, 8 = 168 \text{ MPa}$$

$$f_i = \frac{26124}{168 \cdot 10^3} = 1,56 \cdot 10^{-4} \Rightarrow \underline{\phi \text{ dO}}$$

Kreisrin. je Reihe:

$$l = 4,6 \text{ m} \quad q = 2,16 \text{ kN/m}^2$$

$$Al = 0,125 \cdot 0,16 \cdot 4,6^2 = 6,87 \text{ kNm}$$

$$W_u = \frac{6,87}{12 \cdot 0,98 \cdot 10^3} = 673 \text{ Pa} \cdot 10^6 \text{ m}^3$$

$$W = 498 \Rightarrow b = \frac{1}{673} \cdot 496 = \underline{0,81 \text{ m}}$$

x

$$H = \frac{15 \cdot 6,87}{210 \cdot 0,98 \cdot 10^3} = \underline{17,73}$$



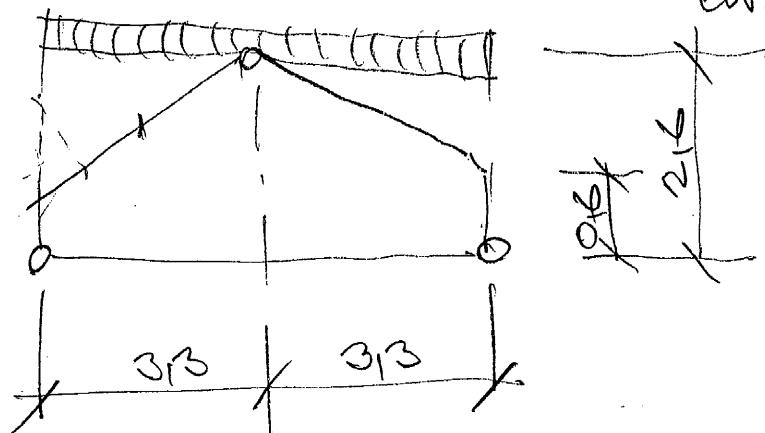
60/290

Scheine' Valley:

$$\kappa = 33^\circ$$

$$\sin \kappa 0,5446$$

$$\cos \kappa 0,8387$$



$$q = 4,6 \times 2,16 = 10,96 \text{ kN/m}$$

Werklast = $0,51 \text{ kN/m}$

Spanne 12,48 = 12,5 kN/m

$$A_1 = 12,5 \cdot 3,13 = 41,25 \text{ kN} \approx 35 \text{ kN}$$

$$\Delta u = (41,25 \cdot 3,13 - 12,48 \cdot 3,13 \cdot 1,6) : 2,16 =$$

$$= 26,24 \text{ kN}$$

$$M_1 = 26,24 \cdot 0,6 = 15,76 \text{ kNm}$$

$$M_2 = -26,24 \cdot 1,6 + 41,25 \cdot 1,65 - 12,48 \cdot 1,65 \cdot 1,6^2 =$$

$$= 9,1 \text{ kNm}$$

$$N = 41,25 \text{ kN}$$

$$N_c = 41,25 \cdot 0,5446 + 26,24 \cdot 0,8387 =$$

$$= 53,97 \text{ kN}$$

l. 20m, 4 m

$$a = \frac{4000}{50,74} = 79,9 \Rightarrow c =$$

$$W = 216 \cdot 10^6 \text{ m}^3 \quad A = 48 \cdot 10^4 \text{ m}^2$$

Zlievavé ľ v Štavej Hráz - lavoračné

Výpočet / filtrej / eil v súčasnosti
rozloha).

Kalorie:

$$\text{stredos v miere } 5 \cdot 0,8 = 14,0 \text{ kJ/kg}$$

$$\text{skoky vode} \quad 3 \cdot 0,5 \cdot 1 = 1,5 \text{ kJ/kg}$$

$$3 \cdot 0,5 \cdot 2 = 3,0 \text{ kJ/kg}$$

$$\text{steny kamenné } 0,5 \cdot 1 \cdot 22,5 \cdot 1,1 = 12,37 \text{ kJ/kg}$$

$$0,6 \cdot 0,5 \cdot 22,5 \cdot 1,1 \cdot 0,8 = 31,19 \text{ kJ/kg}$$

$$0,9 \cdot 0,5 \cdot 22,5 \cdot 1,1 = 14,95 \text{ kJ/kg}$$

$$0,9 \cdot 0,5 \cdot 22,5 \cdot 1,1 \cdot 0,8 = 31,19 \text{ kJ/kg}$$

$$1,0 \cdot 1 \cdot 22,5 \cdot 1,1 = 24,75 \text{ kJ/kg}$$

Spôsob

$$209,42 \text{ kJ/kg}$$

$$\text{Dlier} \quad 4,7 \cdot 1,2 \cdot 5 \cdot 22,5 \cdot 1,1 = 627,95 \text{ kJ}$$

$$1,1 \cdot 0,6 \cdot 5 \cdot 22,5 \cdot 1,1 = 111,38 \text{ kJ}$$

$$1,3 \cdot 1,3 \cdot 1,2 \cdot 22,5 \cdot 1,1 = 50,19 \text{ kJ}$$

Spôsob

$$879,52 \text{ kJ}$$

$$\text{Sekund. eil } 10 \cdot 800,42 = 2094,20 \text{ kJ}$$

Spôsob

$$2953,72 \text{ kJ}$$

$$A = 1,2 \cdot 5 + 2 \cdot 0,8 = 7,6 \text{ m}^2$$

$$\rho = \frac{2953,72}{7,6} = 388,64 \text{ kPa} - \text{príkonie}$$

(2)

Predpohled s dala' lehovost' podložky R_3 600-1000Pa
v mývali šířka 63 - 470-1000Pa

Kolíada pod závare se dle:

$$\text{stěna pískovce } 1,2 \cdot 5 \cdot 0,2 \cdot 1,1 = 148,1 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{spolu s odc. st. } 209,42 + 148,1 = 357,92 \text{ kN/m}^2$$

$$\rho = \frac{357,92}{1,1} = 325,26 \text{ kPa} - \text{okorope}$$

Slečta - filiov

$$h = 43 \text{ cm} \quad b = 1,2 \text{ m} \quad \bar{z} = 900-1000 \text{ kPa}$$

$$\lambda = 1200 \quad \lambda = \frac{4,8}{1,2} \cdot \sqrt{\frac{1000}{1200}} = 3,17$$

vzápěv se neuplatňuje

$$A = 1,2 \cdot 4,16 + 1,1 \cdot 0,16 = 6,48 \text{ m}^2$$

$$\rho = \frac{2953,72}{6,48} = 460 \text{ kPa} < 900-1000$$

- výkorope-

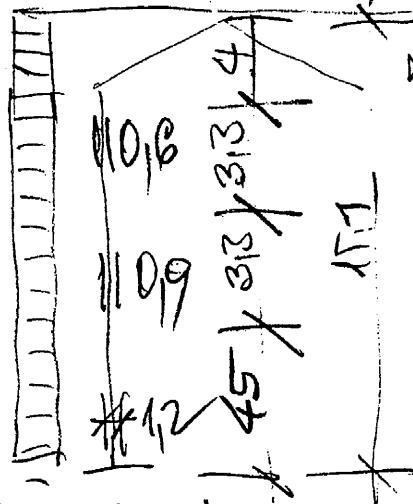
Slečta ferma': $b = 1,2 \text{ m}$

$$\rho = \frac{357,92}{1,1} = 325,27 \text{ kPa} - \text{okorope} -$$

Kolíada, když závare' může do několika posledních pozicovat.

(3)

~~Stress, resistance of soil~~



$\alpha = 18^\circ$ up to ν steady pressure

$$W = 0,17 \cdot 1,62 = 0,28 \text{ kN/m}^2$$

$$\Delta l_{III} = 0,86 \cdot 3,6 \cdot 1,62 = 3,79 \text{ kNm}$$

$$\Delta l_{II} = 0,66 \cdot 0,6 \cdot 3,3 = 14,37 \text{ kNm}$$

$$\Delta l_I = 0,66 \cdot 1,1 \cdot 1,1 = 40,293 \text{ kNm}$$

Unconfined stress III = 43,76 kN/m²

Unconfined stress II = 43,76 + 56,6 = 100,14 kN/m²

Unconfined stress I = 100,14 + 14,37 = 114,51 kN/m²

$$l_{III} = \frac{3,79}{43,76} = 0,0864 \text{ m} \quad l_{NP} = 6,6 \text{ m}$$

$$l_{II} = \frac{14,37}{100,14} = 0,143 \text{ m} \quad l_{NP} = 13,2 \text{ m}$$

$$l_I = \frac{40,293}{114,51} = 0,35 \text{ m} \quad l_{NP} = 18,6 \text{ m}$$

$$\lambda_{III} = \frac{6000}{800} \cdot \sqrt{\frac{100}{1200}} = 10,01 \Rightarrow \varphi = 0,85 \quad q = 0,18$$

$$\lambda_{II} = \frac{13,200}{800} \cdot \sqrt{\frac{100}{1200}} = 14,85 \Rightarrow \varphi = 0,77 \quad q = 0,33$$

$$\lambda_I = \frac{18,6}{1200} \cdot \sqrt{\frac{100}{1200}} = 16,84 \Rightarrow \varphi = 0,64 \quad q = 0,38$$

$$A_{III} = (0,3 - 0,0864) \cdot 2 = 0,426 \text{ m}^2$$

$$A_{II} = (0,14 - 0,143) \cdot 2 = 0,154 \text{ m}^2$$

$$A_I = (0,6 - 0,35) \cdot 2 = 0,88 \text{ m}^2$$

$$\sigma_3 = 43,76 : 0,426 : 0,85 : 0,82 = 143,34 \text{ kPa}$$

$$\sigma_2 = 100,14 : 0,154 : 0,77 : 0,85 = 447,52 \text{ kPa}$$

$$\sigma_1 = 114,51 : 0,88 : 0,64 : 0,82 = 418,15 \text{ kPa}$$

(4)

Ukončení můžeme říct, že pro výpočet je
1000 kPa je plné výkonnosti.

$$1000 > 143,74; 411,73; 412,15 \text{ kPa}$$

Stabilita:

Hv

$$H_{\text{vol III}} = 43,76 \cdot 0,3 = 13,06 \text{ kNm} > 3,19 \text{ kNm}$$

$$H_{\text{vol III}} = 100,17 \cdot 0,4 = 40,06 \text{ kNm} > 14,37 \text{ kNm}$$

$$H_{\text{vol III}} = 848,67 \cdot 0,6 = 149,20 \text{ kNm} > 40,29 \text{ kNm}$$

$$S_{III} = 13,06 : 3,19 = 3,164 > 1,1$$

$$S_{II} = 40,06 : 14,37 = 2,77 > 1,1 - \text{okouze-}$$

$$S_I = 149,20 : 40,29 = 3,7 > 1,1$$

Potřebné:

$$P_{VII} = 0,66 \cdot 3,13 = 2,178 \text{ kN} \quad \rightarrow = 0,65$$

$$P_{VI} = 0,66 \cdot 3,13 \cdot 2 = 4,356 \text{ kN}$$

$$P_{V} = 0,66 \cdot 14,37 = 7,326 \text{ kN}$$

$$P_{VIII} = 0,65 \cdot 43,76 = 28,31 \text{ kN}$$

$$P_{IX} = 0,65 \cdot 100,17 = 65,11 \text{ kN}$$

$$P_{X} = 0,65 \cdot 848,67 = 161,62 \text{ kN}$$

$$S_{III} = 28,31 : 2,178 = 12,99 > 2$$

$$S_{II} = 65,11 : 4,356 = 14,96 > 2 \quad \text{okouze-}$$

$$S_I = 161,62 : 7,326 = 22,06 > 2 \quad \underline{\text{okouze-}}$$

11/2012

Smotrdal