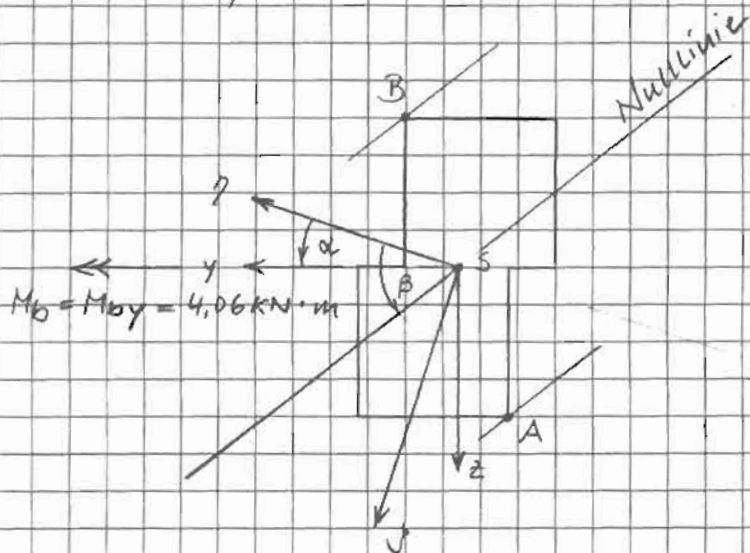


zu 1) $\alpha = -\varphi^* = 18,44^\circ$

$$\tan \beta = \frac{936 \text{ cm}^4}{216 \text{ cm}^4} \cdot \tan 18,44^\circ = 1,4449$$

$$\beta = 55,31^\circ$$



zu 2)

$$M_{\eta\eta} = M_b \cdot \cos \alpha = 4,06 \text{ kN} \cdot \text{m} \cdot \cos(18,44^\circ) = 3,852 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

$$M_{\xi\xi} = M_b \cdot \sin \alpha = 4,06 \text{ kN} \cdot \text{m} \cdot \sin(18,44^\circ) = 1,284 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

Punkt A: $y_A = -2 \text{ cm}$; $z_A = 6 \text{ cm}$

$$\eta_A = 6 \text{ cm} \cdot \sin(-18,44^\circ) - 2 \text{ cm} \cdot \cos(-18,44^\circ) = -3,80 \text{ cm}$$

$$\xi_A = 6 \text{ cm} \cdot \cos(-18,44^\circ) + 2 \text{ cm} \cdot \sin(-18,44^\circ) = 5,06 \text{ cm}$$

Punkt B: $y_B = 2 \text{ cm}$; $z_B = -6 \text{ cm}$

$$\eta_B = 3,80 \text{ cm}; \xi_B = -5,06 \text{ cm}$$

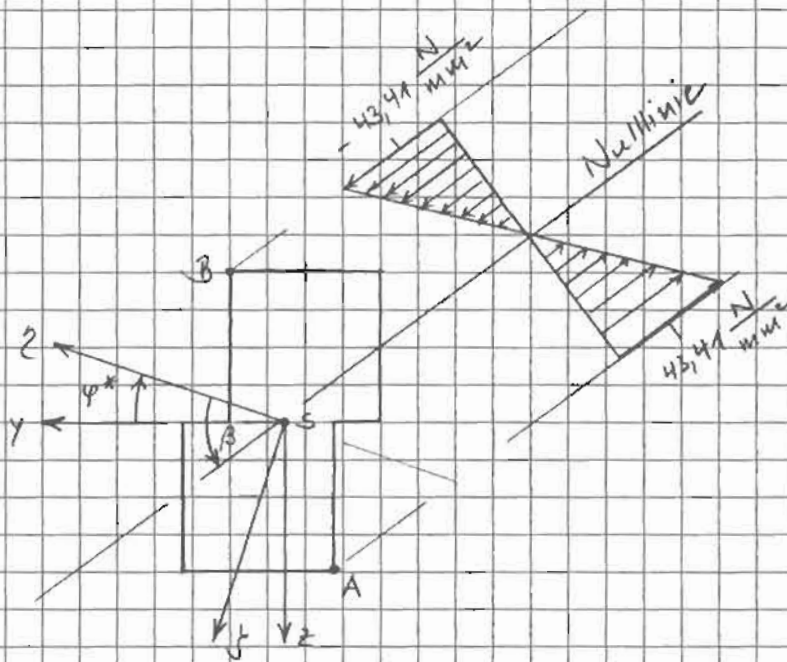
$$\sigma_B^A = \frac{3,852 \text{ kN} \cdot \text{m} \cdot 100 \frac{\text{cm}}{\text{m}}}{936 \text{ cm}^4} \cdot 5,06 \text{ cm}$$

$$- \frac{1,284 \text{ kN} \cdot \text{m} \cdot 100 \frac{\text{cm}}{\text{m}}}{216 \text{ cm}^4} \cdot (-3,80 \text{ cm}) = 4,341 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} = 43,41 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}$$

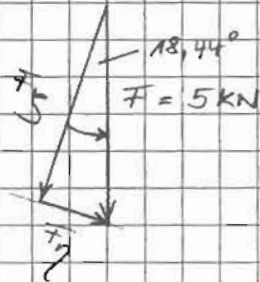
$$\sigma_B^B = -43,41 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}$$

zu 3/

41,2/2



zu 4/



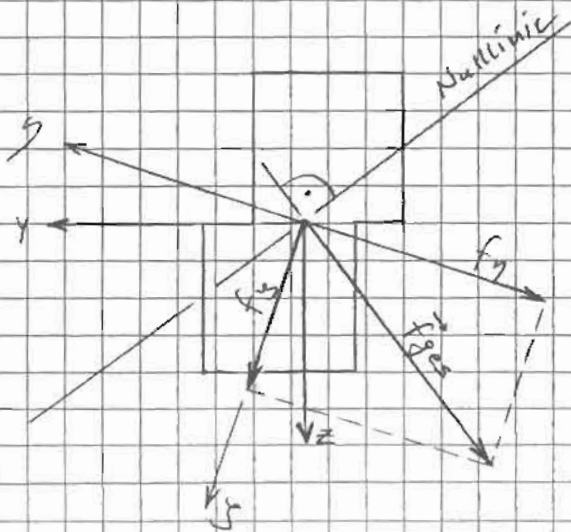
$$F_y = -5 \text{ kN} \cdot \sin 18,44^\circ = -1,582 \text{ kN}$$

$$F_x = 5 \text{ kN} \cdot \cos 18,44^\circ = 4,743 \text{ kN}$$

$$f_y = - \frac{3 \cdot 1582 \text{ N} \cdot (4000 \text{ mm})^3}{200 \cdot 2,1 \cdot 10^5 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2} \cdot 216 \cdot 10^4 \text{ mm}^4} = -3,348 \text{ mm}$$

$$f_x = \frac{3 \cdot 4743 \text{ N} \cdot (4000 \text{ mm})^3}{200 \cdot 2,1 \cdot 10^5 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2} \cdot 936 \cdot 10^4 \text{ mm}^4} = 2,316 \text{ mm}$$

$$|\vec{f}_{\text{ges}}| = \sqrt{(-3,348 \text{ mm})^2 + (2,316 \text{ mm})^2} = 4,071 \text{ mm}$$



zu 1/

Schnitt 1: $S_y = 0$

Schnitt 2: $S_y = 6 \text{ cm} \cdot 4 \text{ cm} \cdot 7,9 \text{ cm} = 189,6 \text{ cm}^3$

Schnitt 3: $S_y = 6 \text{ cm} \cdot 6 \text{ cm} \cdot 6,9 \text{ cm}$
 $- \frac{\pi \cdot (4 \text{ cm})^2}{8} \cdot \left(3,9 \text{ cm} + \frac{4 \cdot 2 \text{ cm}}{3 \cdot \pi} \right)$
 $S_y = 218,56 \text{ cm}^3$

Schnitt 4: $S_y = 6 \text{ cm} \cdot 8 \text{ cm} \cdot 5,9 \text{ cm}$
 $- \frac{\pi \cdot (4 \text{ cm})^2}{4} \cdot 3,9 \text{ cm}$
 $S_y = 234,19 \text{ cm}^3$

Schnitt 5: $S_y = 234,19 \text{ cm}^3 + 6 \text{ cm} \cdot 2 \text{ cm} \cdot 0,9 \text{ cm}$
 $S_y = 244,99 \text{ cm}^3$

Schnitt 6: $S_y = 244,99 \text{ cm}^3 + 6 \text{ cm} \cdot 3 \text{ cm} \cdot (-1,6 \text{ cm})$
 $+ 2 \cdot \frac{3 \text{ cm} \cdot 2 \text{ cm}}{2} \cdot (-2,1 \text{ cm})$
 $S_y = 203,59 \text{ cm}^3$

Schnitt 7: $S_y = 203,59 \text{ cm}^3 + 10 \text{ cm} \cdot 4 \text{ cm} \cdot (-5,1 \text{ cm})$
 $S_y = -0,41 \text{ cm}^3 \sim 0$

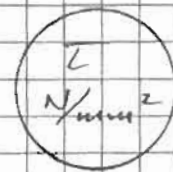
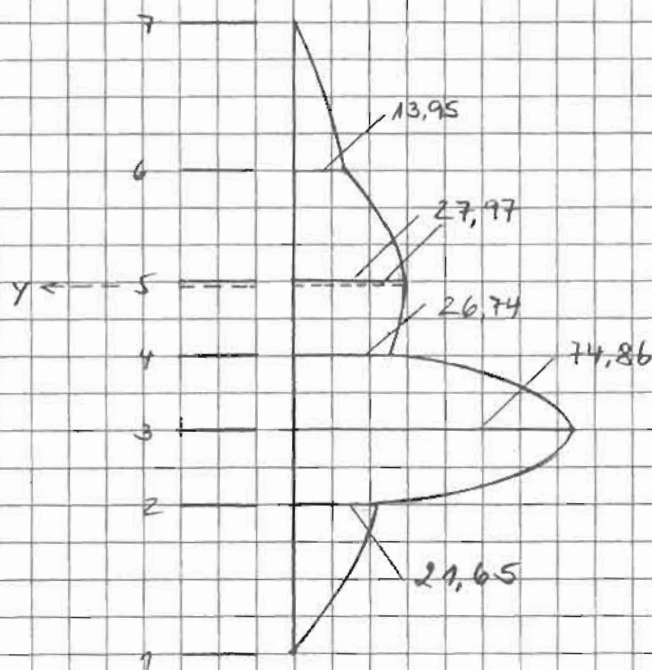
$$I = \frac{F_{92}}{I_y} \cdot \frac{S_y}{b} = \frac{200 \text{ kN}}{2920 \text{ cm}^3} \cdot \frac{S_y}{b} = 0,0685 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^4} \cdot \frac{S_y}{b}$$

Schnitt	S_y cm^3	b cm	τ $\frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$	τ $\frac{\text{N}}{\text{mm}^2}$
1	0	6	0	0
2	189,6	6	2,165	21,65
3	218,56	2	7,436	74,86
4	234,19	6	2,674	26,74
5	244,99	6	2,797	27,97
6	203,59	10	1,395	13,95
7	0	10	0	0

zu 2) $S_{y\max} = 234,19 \text{ cm}^3 + 6 \text{ cm} \cdot 1,9 \text{ cm} \cdot \frac{1,9 \text{ cm}}{2} = 245,02 \text{ cm}^3$

$\tau_s = 2,797 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} = 27,97 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}$

zu 3)



$$\text{zu 1) } S_K = 0,7 \cdot L = 0,7 \cdot 4000 \text{ mm} = 2800 \text{ mm}$$

$$F = E \cdot A \cdot \alpha_D \cdot \Delta T$$

$$v \cdot E \cdot A \cdot \alpha_D \cdot \Delta T = \frac{E \cdot I_z \cdot \pi^2}{S_K^2}$$

$$v \cdot 8 \cdot a^2 \cdot \alpha_D \cdot \Delta T = \frac{\frac{10}{3} \cdot a^4 \cdot \pi^2}{S_K^2}$$

$$a = \sqrt{\frac{3 \cdot v \cdot 8 \cdot \alpha_D \cdot \Delta T \cdot S_K^2}{10 \cdot \pi^2}}$$

$$a = \sqrt{\frac{3 \cdot 4 \cdot 8 \cdot 1,2 \cdot 10^{-5} \text{ K} \cdot 30 \text{ K} \cdot (2800 \text{ mm})^2}{10 \cdot \pi^2}}$$

$$a = 52,40 \text{ mm}$$

Überprüfen der Schlankheit:

$$i = \sqrt{\frac{10 \cdot a^4}{3 \cdot 8 \cdot a^2}} = 0,6455 \cdot a = 33,82 \text{ mm}$$

$$\lambda = \frac{S_K}{i} = \frac{2800 \text{ mm}}{33,82 \text{ mm}} = 82,79 < \lambda_{\text{grenz}} = 85$$

Berechnung nach Tetmajer

$$\sigma_K = 470 - 2,3 \cdot \lambda$$

$$v \cdot E \cdot \alpha_D \cdot \Delta T = 470 - 2,30 \cdot \frac{S_K}{i} = 470 - 2,3 \cdot \frac{S_K}{0,6455 \cdot a}$$

$$\frac{2,3 \cdot S_K}{0,6455 \cdot a} = 470 - v \cdot E \cdot \alpha_D \cdot \Delta T$$

$$a = \frac{2,3 \cdot S_K}{0,6455 \cdot (470 - v \cdot E \cdot \alpha_D \cdot \Delta T)}$$

$$a = \frac{2,3 \cdot 2800 \text{ mm}}{0,6455 \cdot (470 - 4,2 \cdot 10^5 \cdot 1,2 \cdot 10^{-5} \cdot 30)}$$

$$a = 59,5 \text{ mm}$$

$$\text{zu 2/ } a = 60 \text{ mm}$$

$$\sigma = E \cdot \left(\frac{\Delta L}{L_0} - \alpha \cdot \Delta T \right)$$

$$\sigma = 2,1 \cdot 10^5 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2} \cdot \left(\frac{0,4 \text{ mm}}{4000 \text{ mm}} - 1,2 \cdot 10^{-5} \text{ K}^{-1} \cdot 30 \text{ K} \right)$$

$$\sigma = -54,6 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}$$

$$\sigma_K = 470 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2} - 2,3 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2} \cdot \frac{2800 \text{ mm}}{0,6455 \cdot 60 \text{ mm}}$$

$$\sigma_K = 303,72 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}$$

$$\nu = \frac{\sigma_K}{\sigma} = \frac{303,72 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}}{54,6 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}}$$

$$\nu = 5,56$$