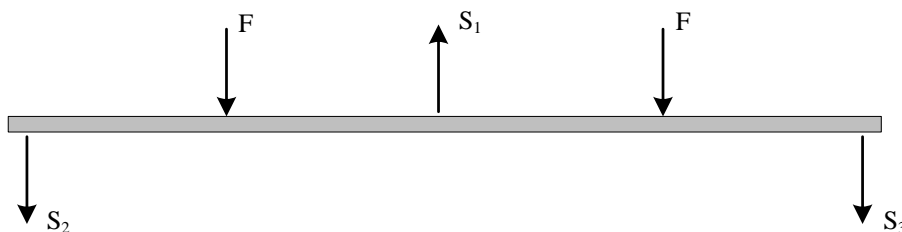


Baumechanik II

Musterlösung Modulprüfung 21.09.2017

Aufgabe 1: Stabgleichungen

a) Bestimmung der Stabkräfte



$$S_2 = S_3 \quad (\text{Symmetrie})$$

$$\uparrow: \quad -2S_2 - 2 \cdot 7000 + S_1 = 0 \quad \Rightarrow \quad S_1 = 14000 + 2S_2$$

$$\text{Bedingung:} \quad \Delta l_1 = -\Delta l_2 = -\Delta l_3$$

$$\Rightarrow \quad -\frac{S_2 \cdot 6}{3000 \cdot 1600} = \frac{S_1 \cdot 3}{21000 \cdot 200} = \frac{(14000 + 2S_2) \cdot 3}{21000 \cdot 200}$$

$$\Leftrightarrow \quad S_2 = -3733,33 \text{ kN} \quad \rightarrow \quad S_1 = 6533,33 \text{ kN}$$

$$\text{Verschiebung:} \quad \Delta l = \frac{6544,33 \cdot 3}{21000 \cdot 200} = 4,67 \cdot 10^{-3} \text{ m} \hat{=} 4,67 \text{ mm}$$

$$\text{Normalspannungen:} \quad \sigma_1 = \frac{6544,33}{200} = 32,67 \text{ kN/cm}^2$$

$$\sigma_{2,3} = \frac{-3733,33}{1600} = -2,33 \text{ kN/cm}^2$$

b) Bestimmung der Temperatur ΔT

$$\text{Bedingungen:} \quad |S_1| = |S_2| = |S_3| = \frac{1}{3} \cdot 2F = 4666,67 \text{ kN}$$

$$|\Delta l_1| = |\Delta l_2| = |\Delta l_3|$$

$$\Rightarrow \quad \Delta l_1 = \frac{4666,67 \cdot 3}{21000 \cdot 200} + \Delta T \cdot 1,2 \cdot 10^{-5} \cdot 3 \stackrel{!}{=} \Delta l_2 = \frac{4666,67 \cdot 6}{3000 \cdot 1600}$$

$$\Leftrightarrow \quad \Delta T = \frac{2,5 \cdot 10^{-3}}{1,2 \cdot 10^{-5} \cdot 3} = 69,44 \text{ K}$$

Aufgabe 2: Ebener Spannungszustanda) Maximale Normalspannung σ_x

$$\begin{aligned}\sigma_1 &= \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} \leq \sigma_{zul} \\ \Rightarrow &= \frac{\sigma_x - \sigma_x}{2} + \sqrt{\left(\frac{2\sigma_x}{2}\right)^2 + 100^2} \leq 235 \text{ N/mm}^2 \\ &= \sqrt{\sigma_x^2 + 100^2} \leq 235 \text{ N/mm}^2 \\ \Rightarrow &\quad \sigma_x \leq 212,66 \text{ N/mm}^2\end{aligned}$$

b) Hauptnormalspannung σ_2 und Winkel der Hauptnormalspannungen

$$\sigma_2 = 0 - \sqrt{\sigma_x^2 + 100^2} = -235 \text{ N/mm}^2$$

$$\begin{aligned}\tan(2\varphi^*) &= \frac{2\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y} = \frac{2 \cdot 100}{212,66 - (-212,66)} = 0,470 \\ \Rightarrow \quad \varphi^* &= \frac{1}{2} \arctan(0,470) = 12,59^\circ\end{aligned}$$

c) Hauptdehnungen

$$G = \frac{1}{2} \cdot \frac{E}{1 + \nu} = 80\,769,23 \text{ N/mm}^2$$

$$\begin{aligned}\varepsilon_x &= (\sigma_x - \nu \cdot \sigma_y) / E = 1,316 \cdot 10^{-3} \\ \varepsilon_y &= (\sigma_y - \nu \cdot \sigma_x) / E = -1,316 \cdot 10^{-3} \\ \gamma_{xy} &= \tau_{xy} / G = 1,238 \cdot 10^{-3}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\varepsilon_{1,2} &= \frac{\varepsilon_x + \varepsilon_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\varepsilon_x - \varepsilon_y}{2}\right)^2 + \left(\frac{1}{2}\gamma_{xy}\right)^2} \\ \varepsilon_1 &= 1,454 \cdot 10^{-3} \\ \varepsilon_2 &= -1,454 \cdot 10^{-3}\end{aligned}$$

d) Maximale Schubspannung τ_{max} , Mittelspannung σ_M und zugehörige Richtung

$$\begin{aligned}\tau_{max} &= \pm \frac{1}{2} (\sigma_1 - \sigma_2) = \pm 235 \text{ N/mm}^2 \\ \sigma_M &= \frac{1}{2} (\sigma_1 + \sigma_2) = 0 \text{ N/mm}^2 \\ \varphi^{**} &= \frac{1}{2} \arctan\left(-\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2\tau_{xy}}\right) = -32,41^\circ\end{aligned}$$

Aufgabe 3: Differentialgleichung der Biegeliniea) Biegemomentenverlauf $M(x)$ und Biegelinie $w(x)$

- Differentialgleichung aufstellen und integrieren

$$EIw^{IV} = q(x) = \frac{10}{3}x + 20$$

$$EIw^{III} = \frac{5}{3}x^2 + 20x + C_1$$

$$EIw^{II} = \frac{5}{9}x^3 + 10x^2 + C_1x + C_2$$

$$EIw^I = \frac{5}{36}x^4 + \frac{10}{3}x^3 + \frac{1}{2}C_1x^2 + C_2x + C_3$$

$$EIw = \frac{1}{36}x^5 + \frac{5}{6}x^4 + \frac{1}{6}C_1x^3 + \frac{1}{2}C_2x^2 + C_3x + C_4$$

- Randbedingungen und Integrationskonstanten

$$1. w(x=0) = 0 \quad 2. EIw''(x=0) = -M(x=0) = -60$$

$$3. w(x=l) = 0 \quad 4. EIw''(x=l) = -M(x=l) = 0$$

$$\Rightarrow \quad \begin{array}{ll} C_1 = -70 & C_2 = -60 \\ C_3 = 384 & C_4 = 0 \end{array}$$

- $M(x)$ und $w(x)$

$$M(x) = -\frac{5}{9}x^3 - 10x^2 + 70x + 60$$

$$w(x) = \frac{1}{36}x^5 + \frac{5}{6}x^4 - \frac{35}{3}x^3 - 30x^2 + 384x$$

b) Maximales Feldmoment

- Ort des maximalen Biegemomentes

$$EIw^{III} = \frac{5}{3}x^2 + 20x - 70 \stackrel{!}{=} 0$$

$$\Rightarrow \quad x_{max} = 2,832 \text{ m}$$

- Maximales Feldmoment

$$M_{max} = M(x = x_{max}) = 165,42 \text{ kNm}$$

Aufgabe 4: Schiefe Biegung

a) Querschnittswerte

$$\begin{aligned}\bar{y}_s &= 4,661 \text{ cm} & \bar{z}_s &= 11,214 \text{ cm} \\ I_y &= 7500,1 \text{ cm}^4 & I_z &= 1599,8 \text{ cm}^4 & I_{yz} &= 583,4 \text{ cm}^4\end{aligned}$$

b) Biegespannung im Punkt D

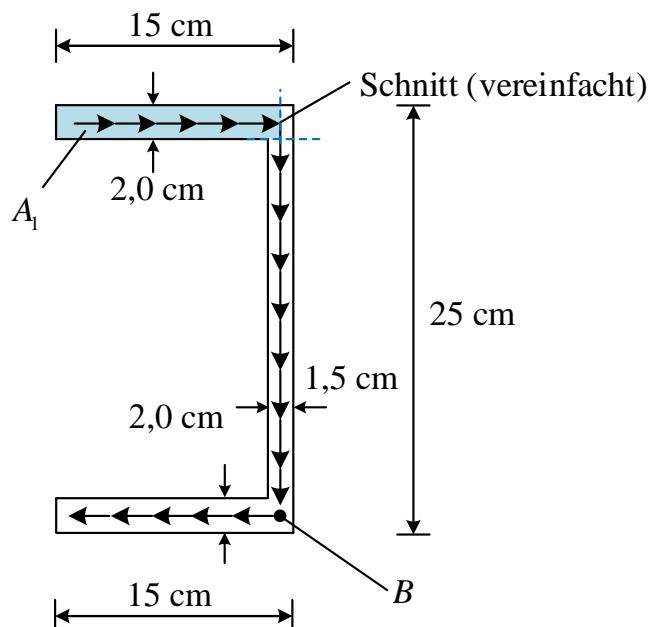
$$\begin{aligned}\sigma &= \frac{1}{\Delta} \left[(M_y \cdot I_z - M_z \cdot I_{yz}) \cdot z - (M_z \cdot I_y - M_y \cdot I_{yz}) \cdot y \right] \\ \sigma_D &= \frac{1}{11658304,4} \left[(9000 \cdot 1599,8 - (-3000 \cdot 583,4)) \cdot 12,786 \right. \\ &\quad \left. - (-3000 \cdot 7500,1 - 9000 \cdot 583,4) \cdot 7,339 \right] \\ &= 35,18 \text{ kN/cm}^2 \hat{=} 351,8 \text{ N/mm}^2\end{aligned}$$

c) Spannungsnulllinie

$$\begin{aligned}\frac{z}{y} &= \frac{M_z \cdot I_y - M_y \cdot I_{yz}}{M_y \cdot I_z - M_z \cdot I_{yz}} = \frac{-3000 \cdot 7500,1 - 9000 \cdot 583,4}{9000 \cdot 1599,8 - (-3000) \cdot 583,4} \\ \Rightarrow z(y) &= -1,718 \cdot y\end{aligned}$$

Aufgabe 5: Schubmittelpunkt

a) Schubspannungsverlauf im Querschnitt und Schnitte



b) Schubmittelpunkt

$$S_{y,1-1} = 14,25 \text{ cm} \cdot 2 \text{ cm} \cdot 11,5 \text{ cm} = 327,75 \text{ cm}^3$$

$$T_{1-1} = \frac{V_z \cdot S_y}{I_y} = \frac{V_z \cdot 327,75 \text{ cm}^3}{9112,63 \text{ cm}^4} = 0,03597 V_z / \text{cm}$$

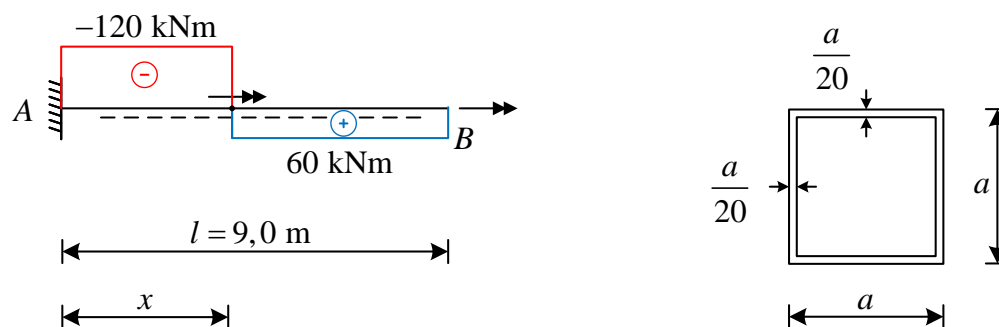
$$R_{1-1} = \frac{1}{2} T_{1-1} \cdot b = \frac{1}{2} \cdot 0,03597 V_z / \text{cm} \cdot 14,25 \text{ cm} = 0,2563 V_z$$

$$\overset{\curvearrowright}{B} : V_z \cdot e_m \stackrel{!}{=} -R_{1-1} \cdot z_{R-B} = -0,2563 V_z \cdot (25 - 1 - 1)$$

$$\Leftrightarrow e_m = -5,89 \text{ cm}$$

Aufgabe 6: Torsion

a) Torsionsmomentenverlauf



b) Dimensionierung des Querschnitts

$$\tau_{max} = \frac{M_T}{W_T} = \frac{12000 \text{ kNcm}}{2 \cdot \left(a - \frac{a}{20}\right)^2 \cdot \frac{a}{20}} \leq 13 \text{ kN/cm}^2$$

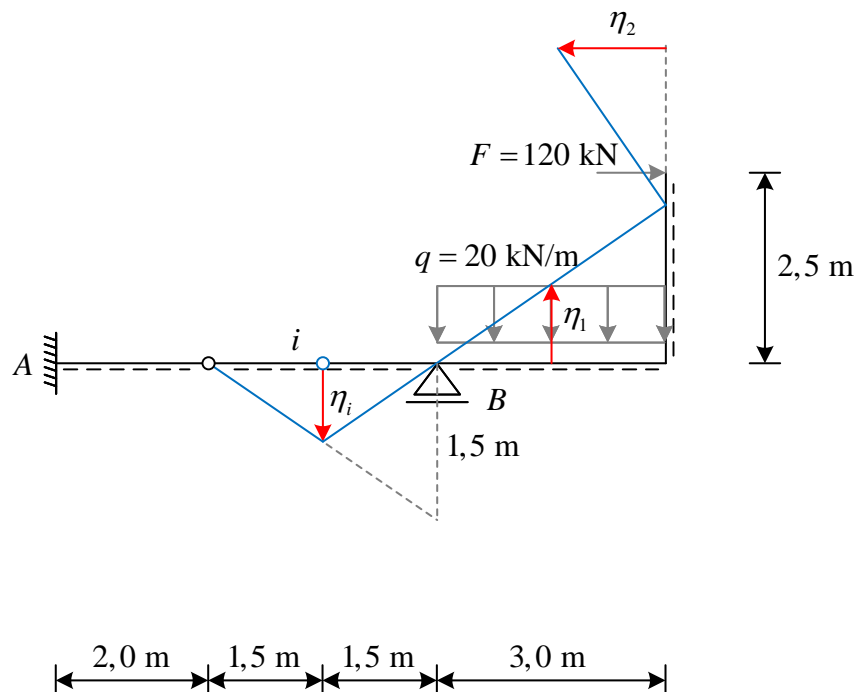
$$\Leftrightarrow \frac{361}{4000} a^3 \geq \frac{12000}{13} \quad \Rightarrow \quad a^3 \geq 10228 \text{ cm}^3$$

$$\Rightarrow a \geq 21,71 \text{ cm}$$

c) Verdrehung aus Torsion

$$\varphi_l = \frac{60 \cdot (9 - x)}{G \cdot I_T} + \frac{-120 \cdot x}{G \cdot I_T} \stackrel{!}{=} 0$$

$$\Leftrightarrow 180x = 540 \quad \Rightarrow \quad x = 3,0 \text{ m}$$

Aufgabe 7: Prinzip der virtuellen Verschiebungena) Bestimmung des Biegemomentes M_i an der Stelle i mithilfe des PvV

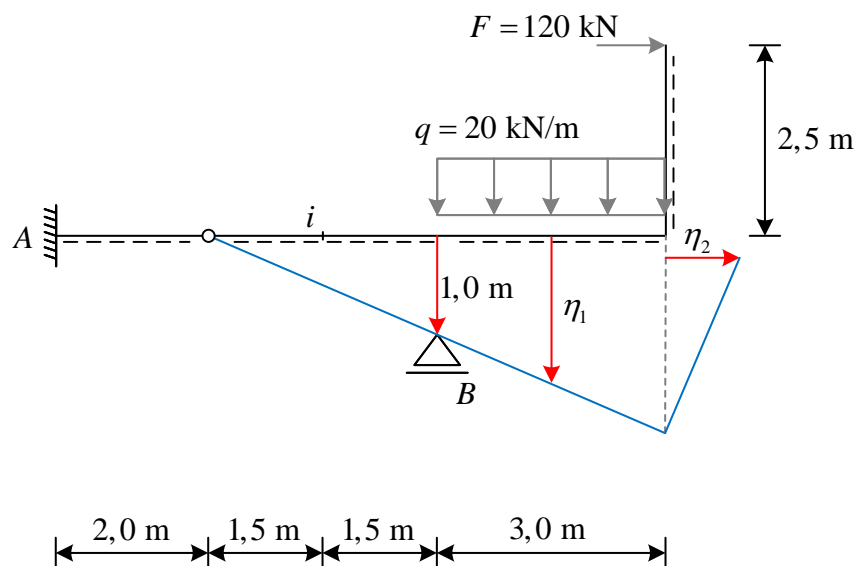
$$\frac{\eta_i}{1,5} = \frac{1,5}{3} \Rightarrow \eta_i = 0,75$$

$$\frac{\eta_1}{1,5} = \frac{\eta_i}{1,5} \Rightarrow \eta_1 = 0,75$$

$$\frac{\eta_2}{2,5} = \frac{\eta_i}{1,5} \Rightarrow \eta_2 = 1,25$$

$$M_i \cdot 1,0 = 20 \text{ kN/m} \cdot 3,0 \text{ m} \cdot (-0,75 \text{ m}) + 120 \text{ kN} \cdot (-1,25 \text{ m}) = -195 \text{ kNm}$$

b) Bestimmung der vertikalen Auflagerkraft B_v mithilfe des PvV



$$\frac{1}{3} = \frac{\eta_1}{4,5} \quad \Rightarrow \quad \eta_1 = 1,50$$

$$\frac{\eta_2}{2,5} = \frac{1}{3} \quad \Rightarrow \quad \eta_2 = \frac{5}{6}$$

$$B_v \cdot 1,0 \text{ m} = 20 \text{ kN/m} \cdot 3,0 \text{ m} \cdot 1,50 \text{ m} + 120 \text{ kN} \cdot \frac{5}{6} \text{ m} = 190 \text{ kNm}$$

$$\Rightarrow B_v = 190 \text{ kN}$$