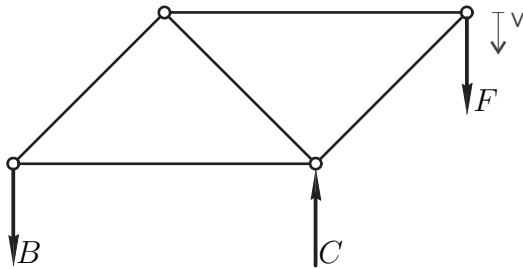


# Aufgabe 1 - Lösung

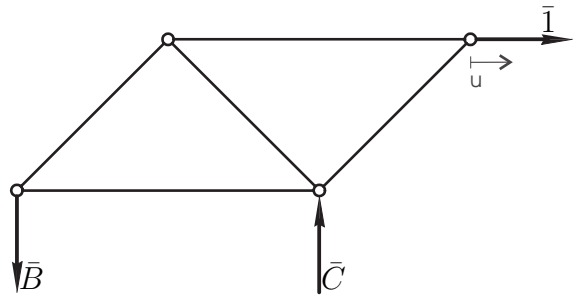
a) Arbeitssatz:

“Nullsystem”:



$$v = \frac{1}{F} \sum_i \frac{S_i^2 l_i}{EA_i}$$

“1-System”:



$$u = \sum_i \frac{S_i \bar{S}_i l_i}{EA_i}$$

mit  $EA_i = EA = \text{const.}$

$i$	$S_i$	$\bar{S}_i$	$l_i$	$S_i^2 l_i$	$S_i \bar{S}_i l_i$
1	$\frac{\sqrt{2}}{2} F$	$\frac{\sqrt{2}}{2}$	$\frac{\sqrt{2}}{2} a$	$\frac{\sqrt{2}}{4} F^2 a$	$\frac{\sqrt{2}}{4} F a$
2	$-\frac{1}{2} F$	$-\frac{1}{2}$	$a$	$\frac{1}{4} F^2 a$	$\frac{1}{4} F a$
3	$-\frac{\sqrt{2}}{2} F$	$-\frac{\sqrt{2}}{2}$	$\frac{\sqrt{2}}{2} a$	$\frac{\sqrt{2}}{4} F^2 a$	$\frac{\sqrt{2}}{4} F a$
4	$F$	$1$	$a$	$F^2 a$	$F a$
5	$-\sqrt{2} F$	$0$	$\frac{\sqrt{2}}{2} a$	$\sqrt{2} F^2 a$	$0$
$\sum$				$\frac{1}{4} (6\sqrt{2} + 5) F^2 a$	$\frac{1}{4} (2\sqrt{2} + 5) F a$

Damit ergibt sich

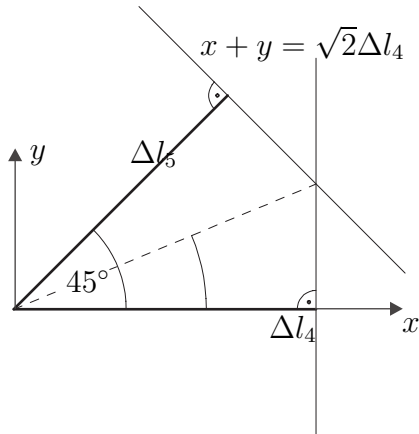
$$u = \frac{1}{4} \frac{F a}{EA} (2\sqrt{2} + 5)$$

$$v = \frac{1}{4} \frac{F a}{EA} (6\sqrt{2} + 5)$$

b) Verschiebungsplan:

$$\Delta l_i = l_i \alpha_T \Delta T_i$$

$$\Delta l_4 = \Delta l_5 = a \alpha_T \Delta T$$



$$u = \Delta l_4 = a \alpha_T \Delta T$$

$$x + y = \sqrt{2} \Delta l_4$$

$$x = \Delta l_4 \quad \longrightarrow \quad v = y = (\sqrt{2} - 1) \Delta l_4$$

## Lösung: Aufgabe 2

a)

$$l_1 = 100 r$$

$$I_{p1} = \frac{\pi}{2}(R^4 - r^4) = \frac{15}{2}\pi r^4$$

$$\vartheta_{a1}(x = l_1) = \alpha = \frac{M_E^* 100 r}{G \frac{15}{2} \pi r^4}$$

$$\longrightarrow M_E^* = \frac{3}{40} \pi G \alpha r^3$$

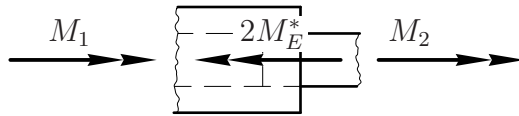
b)

$$\vartheta_{b1} = \vartheta_{b2} + \alpha$$

$$I_{p2} = \frac{1}{2} \pi r^4$$

$$\vartheta_{b1} = \frac{M_1 l_1}{G I_{p1}}$$

$$\vartheta_{b2} = \frac{M_2 l_2}{G I_{p2}}$$



$$M_1 + M_2 = 2M_E^*$$

$\implies$  4 Gleichungen und 4 Unbekannte:  $\vartheta_{b1}, \vartheta_{b2}, M_1, M_2$

$$M_2 = \frac{3}{160} \pi G \alpha r^3$$

$$M_1 = \frac{21}{160} \pi G \alpha r^3$$

$$\implies \vartheta_{b1} = \frac{7}{4} \alpha$$

c)

Hohlwelle

$$\tau_{max1} = \frac{M_1}{W_{T1}}$$

$$M_1 = \frac{21}{160} \pi G \alpha r^3$$

$$W_{T1} = \frac{\pi R^4 - r^4}{2R} = \frac{15\pi}{4} r^3$$

$$\implies \tau_{max1} = \frac{7}{200} G \alpha$$

Vollwelle

$$\tau_{max2} = \frac{M_2}{W_{T2}}$$

$$M_2 = \frac{3}{160} \pi G \alpha r^3$$

$$W_{T2} = \frac{\pi}{2} r^3$$

$$\implies \tau_{max2} = \frac{15}{400} G \alpha$$

### Aufgabe 3 - Lösung

a)

Lösung durch Integration der Dgl der Biegelinie.

mit  $\xi = x/l$  und der Ableitung  $( )^I = \frac{d}{dx}$

$$EIw^{IV} = q_0\xi^3$$

$$EIw^{III} = -Q = \frac{1}{4}q_0l\xi^4 + C_1$$

$$EIw^{II} = -M = \frac{1}{20}q_0l^2\xi^5 + C_1l\xi + C_2$$

$$EIw^I = \frac{1}{120}q_0l^3\xi^6 + \frac{1}{2}C_1l^2\xi^2 + C_2l\xi + C_3$$

$$EIw = \frac{1}{840}q_0l^4\xi^7 + \frac{1}{6}C_1l^3\xi^3 + \frac{1}{2}C_2l^2\xi^2 + C_3l\xi + C_4$$

Randbedingungen:

$$EIw(\xi = 0) = 0 \quad \Longrightarrow \quad C_4 = 0$$

$$EIw^{II}(\xi = 0) = 0 \quad \Longrightarrow \quad C_2 = 0$$

$$EIw^I(\xi = 1) = 0 : \quad \frac{1}{120}q_0l^3 + \frac{1}{2}C_1l^2 + C_3 = 0$$

$$EIw(\xi = 1) = 0 : \quad \frac{1}{840}q_0l^4 + \frac{1}{6}C_1l^3 + C_3l = 0$$

$$\Longrightarrow \quad C_1 = -\frac{3}{140}q_0l \quad ; \quad C_3 = \frac{1}{420}q_0l^3$$

Biegelinie:

$$EIw(\xi) = \frac{q_0l^4}{840}(\xi^7 - 3\xi^3 + 2\xi)$$

Absenkung an der Stelle  $x = l/2$ :

$$w(\xi = 1/2) = \frac{q_0l^4}{840EI} \left\{ \frac{1}{128} - \frac{3}{8} + 1 \right\} = \frac{27q_0l^4}{35840EI}$$

b)

lokales Maximum von M bei  $Q(\xi) = 0$ :

$$Q(\xi) = -\frac{1}{4}q_0l\xi^4 + \frac{3}{140}q_0l = 0$$

$$\implies \xi^4 = \frac{3}{35} \implies x_M = \sqrt[4]{\frac{3}{35}}l$$

Biegemomentenverlauf:

$$M(x) = -\frac{1}{20EI}q_0l^2 \left(\frac{x}{l}\right)^5 + \frac{3}{140EI}q_0l^2 \frac{x}{l}$$

Biegemoment an der Stelle ( $x = x_M$ ):

$$M(x = x_M) = 9,3 \cdot 10^{-3} \frac{q_0l^2}{EI}$$

Biegemoment an der Einspannung:

$$M(x = l) = -2,86 \cdot 10^{-2} \frac{q_0l^2}{EI}$$

Das Biegemoment wird bei  $x = l$  betragsmäßig maximal.

## Lösung - Aufgabe 4

### a) Dehnungen $\varepsilon_x, \varepsilon_y$ / Gleitung $\gamma_{xy}$

Aus den vorgegebenen Längen und Winkeländerungen ergibt sich:

$$\varepsilon_x = \frac{a - a_0}{a_0} \quad (1)$$

$$\varepsilon_y = \frac{b - b_0}{b_0} \quad (2)$$

$$\gamma_{xy} = \frac{e}{b_0} \quad (3)$$

### b) Bestimmen der Materialkonstanten $E, G$ und $\nu$

HOOKESches Gesetz:

$$\varepsilon_x = \frac{1}{E} [\sigma_x - \nu\sigma_y] \quad (4)$$

$$\varepsilon_y = \frac{1}{E} [\sigma_y - \nu\sigma_x] \quad (5)$$

$$\gamma_{xy} = \frac{1}{G} \tau_{xy} \quad (6)$$

Einsetzen liefert:

$$\frac{a - a_0}{a_0} = \frac{1}{E} [0 - \nu\sigma_y] \quad (7)$$

$$\frac{b - b_0}{b_0} = \frac{1}{E} [\sigma_y - 0] \quad (8)$$

$$\frac{e}{b_0} = \frac{1}{G} \tau_{xy} \quad (9)$$

Aus (9):

$$G = \frac{\tau_{xy} b_0}{e} \quad (10)$$

Aus (8):

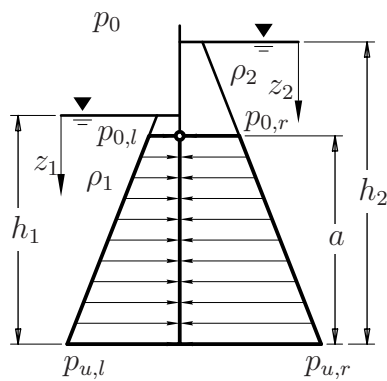
$$E = \frac{\sigma_y b_0}{b - b_0} \quad (11)$$

Eingesetzt in (7):

$$\nu = -\frac{(a - a_0) b_0}{(b - b_0) a_0} \quad (12)$$

## Lösung - Hydrostatik

a) Druckverlauf



$$p_{u,l} = p_0 + \rho_1 g h_1$$

$$p_{u,r} = p_0 + \rho_2 g h_2$$

b) Resultierende Druckkraft

$$F_1 = p(z_{1,S}) A, \quad F_2 = p(z_{2,S}) A$$

$$z_{1,S} = h_1 - \frac{2}{3} a, \quad z_{2,S} = h_2 - \frac{2}{3} a$$

$$A = \frac{1}{2} a^2$$

$$\Rightarrow F_1 = \left[ p_0 + \rho_1 g \left( h_1 - \frac{2}{3} a \right) \right] \frac{1}{2} a^2 = \left( p_0 + \rho_1 g \frac{1}{3} a \right) \frac{1}{2} a^2$$

$$\Rightarrow F_2 = \left( p_0 + \rho_2 g \frac{2}{3} a \right) \frac{1}{2} a^2$$

c) Öffnen der Klappe

Druckmittelpunkte

$$z_{1,D} = \frac{I_{x,1}}{S_{x,1}} = \frac{\frac{a^4}{36} + \left( h_1 - \frac{2}{3} a \right)^2 A}{\left( h_1 - \frac{2}{3} a \right) A} = \frac{1}{2} a$$

$$z_{2,D} = \frac{I_{x,2}}{S_{x,2}} = \frac{\frac{a^4}{36} + \left( h_2 - \frac{2}{3} a \right)^2 A}{\left( h_2 - \frac{2}{3} a \right) A} = \frac{3}{4} a$$

Momentengleichgewicht um Achse A-A nicht erfüllt, wenn Klappe geöffnet:

$$F_1 (z_{1,D} - (h_1 - a)) > F_2 (z_{2,D} - (h_2 - a))$$

$$\Rightarrow \frac{\rho_1}{\rho_2} > \frac{5}{2}$$