

Musterlösung WS16

Aufgabe 1 WS16 24 Punkte

a) Auflagerreaktionen¹

(i) Momentenbilanz am Gesamtsystem

$$(1) \quad \sum M_{(A)} = 0 : -F \cdot 3a - G_6 \cdot 4a + B_y \cdot 5a + B_x \cdot h = 0$$

(ii) Momentenbilanz am Balken

$$(2) \quad \sum M_{(C)} = 0 : -G_6 \cdot a + B_y \cdot 2a + B_x \cdot 2h = 0$$

$$\left[\Rightarrow B_y = \frac{7}{8} G_6 + \frac{3}{4} F \right]$$

$$\left[\Rightarrow B_x = -\frac{3a}{4h} \left(\frac{1}{2} G_6 + F \right) \right]$$

(iii) Kräftebilanz am Gesamtsystem

$$(3) \quad \sum F_{ix} = 0 : A_x + B_x = 0$$

$$(4) \quad \sum F_{iy} = 0 : A_y + B_y = F + G_6$$

$$\left[\Rightarrow A_x = \frac{3a}{4h} \left(\frac{1}{2} G_6 + F \right) \right]$$

$$\left[\Rightarrow A_y = \frac{1}{8} G_6 + \frac{1}{4} F \right]$$

b) Gelenkkraft C

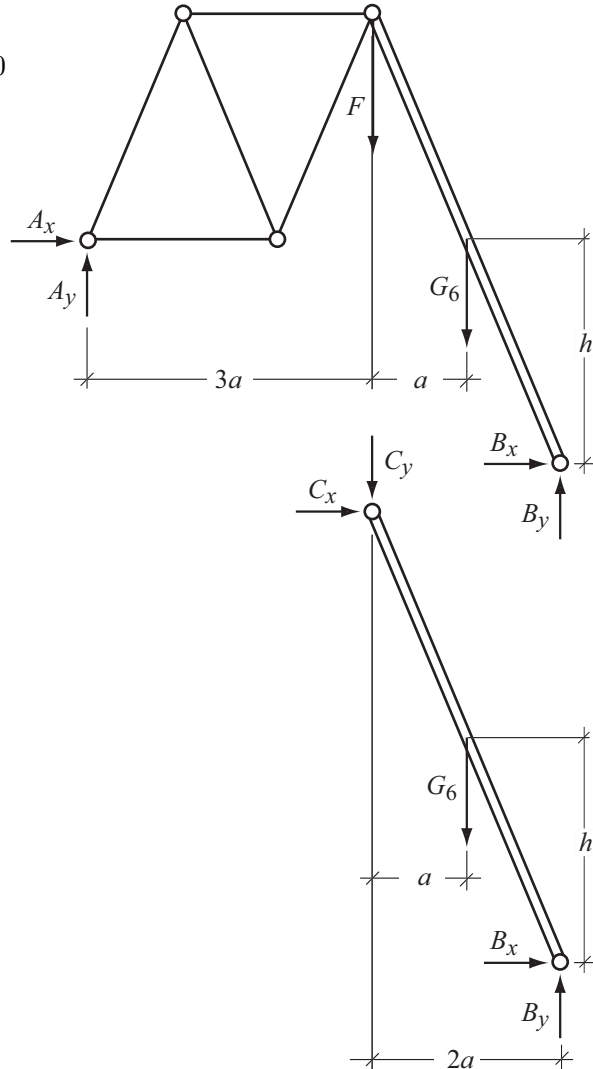
(iv) Kräftegleichgewicht am Balken

$$\sum F_{ix} = 0 : C_x + B_x = 0$$

$$\sum F_{iy} = 0 : C_y + B_y - G_6 = 0$$

$$\left[\Rightarrow C_x = \frac{3a}{4h} \left(\frac{1}{2} G_6 + F \right) \right]$$

$$\left[\Rightarrow C_y = \frac{1}{8} G_6 - \frac{3}{4} F \right]$$



¹Alternative Lösung für die Auflagerkräfte:

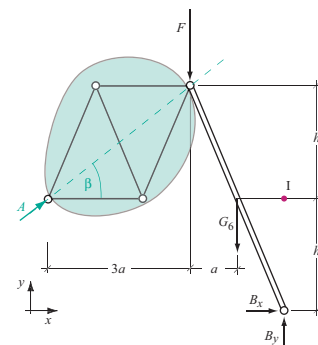
Da das Fachwerk aus den Stäben eine Pendelstütze darstellt, ist die Wirkungslinie und damit die Richtung (nicht der Richtungssinn) der Kraft bei A festgelegt. Die Kräfte an den Gelenken A und von der Pendelstütze auf das Gelenk C müssen nämlich auf einer gemeinsamen Wirkungslinie liegen. Man hat dann am Gesamtsystem nur die drei Unbekannten A , B_x und B_y zu bestimmen, wobei wegen der im nebenstehenden Lageplan für \vec{A} getroffenen Annahme $A_x = A \cos \beta$, $A_y = A \sin \beta$ mit $\beta = \arctan\left(\frac{h}{3a}\right)$ gilt.

Es reichen also die drei zur Verfügung stehenden Gleichgewichtsbedingungen am Gesamtsystem zur Berechnung der Auflagerkräfte. Zum Beispiel die Folgenden:

$$(1') \quad \sum M_{(B)} = 0 : A \cos \beta \cdot h + A \sin \beta \cdot 5a - F \cdot 2a - G_6 \cdot a = 0 \quad \Rightarrow A$$

$$(2') \quad \sum M_{(I)} = 0 : B_x \cdot h - A \sin \beta \cdot 5a - F \cdot 2a - G_6 \cdot a = 0 \quad \Rightarrow B_x$$

$$(3') \quad \sum F_y = 0 : B_y + A \sin \beta - F - G_6 = 0 \quad \Rightarrow B_y$$



c) Stabkräfte in den Stäben 1,2,3

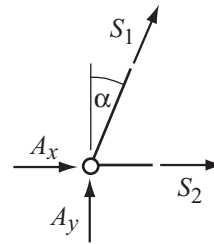
(v) Freischnitt um Lager A, Kräftegleichgewichte

$$\sum F_{ix} = 0: A_x + S_1 \sin \alpha + S_2 = 0$$

$$\sum F_{iy} = 0: A_y + S_1 \cos \alpha = 0$$

$$\left[\Rightarrow S_1 = -\frac{A_y}{\cos \alpha} = -\frac{1}{4 \cos \alpha} \left(\frac{1}{2} G_6 + F \right) \right]$$

$$\left[\Rightarrow S_2 = -A_x + \frac{\sin \alpha}{\cos \alpha} A_y = \left(-\frac{3a}{4h} + \frac{\sin \alpha}{4 \cos \alpha} \right) \left(\frac{G_6}{2} + F \right) \right]$$

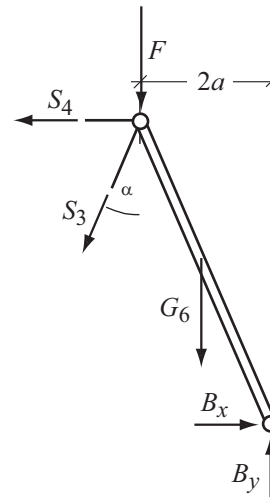


(vi) Freischnitt Balken durch Stab 3 und oberen Stab

Kräftegleichgewicht

$$\sum F_{iy} = 0: B_y - G_6 - F - S_3 \cos \alpha = 0$$

$$\left[\Rightarrow S_3 = -\frac{1}{\cos \alpha} \left(\frac{G_6}{8} + \frac{F}{4} \right) = S_1! \right]$$



d) Schnittreaktionen

Gleichgewicht

$$\sum F_{ix'} = 0: -L + B_x \sin \alpha - B_y \cos \alpha + \frac{G_6}{2} \cos \alpha = 0$$

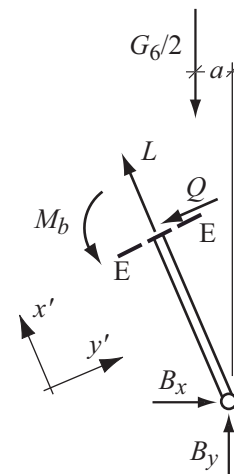
$$\sum F_{iy'} = 0: -Q + B_x \cos \alpha + B_y \sin \alpha - \frac{G_6}{2} \sin \alpha = 0$$

$$\sum M_{b(E)} = 0: M_b + B_x h + B_y a - \frac{G_6}{2} \frac{a}{2} = 0$$

$$\left[\Rightarrow L = B_x \sin \alpha + \left(\frac{G_6}{2} - B_y \right) \cos \alpha \right]$$

$$\left[\Rightarrow Q = B_x \cos \alpha + \left(B_y - \frac{G_6}{2} \right) \sin \alpha \right]$$

$$\left[\Rightarrow M_b = \frac{1}{4} a (G_6 - 4 B_y) - B_x h \right]$$



Ergänzung zu Stabkräften

Geometrie: $\frac{a}{h} = \tan \alpha = \frac{\sin \alpha}{\cos \alpha}$

$$\left[\Rightarrow S_2 = \left(\frac{G_6}{2} + F \right) \left(-\frac{3a}{4h} + \frac{1a}{4h} \right) = -\left(\frac{G_6}{2} + F \right) \frac{a}{2h} \right]$$

Aufgabe 2 21 Punkte

a) Nebenbedingungen:

$$(1), (2) \quad \sigma_{x,1} = \sigma_{x,2} = \sigma_x = -p_s$$

$$(3), (4) \quad \sigma_{y,1} = \sigma_{y,2} = 0$$

$$(5) \quad \sigma_{z,1} = -p_o$$

$$(6) \quad \sigma_{z,2} = 0$$

$$(7) \quad \varepsilon_{x,1} = \frac{1}{E_1} (\sigma_x - \nu_1 \sigma_{z,1})$$

$$(8) \quad \varepsilon_{y,1} = \frac{1}{E_1} (-\nu_1 (\sigma_{z,1} + \sigma_x))$$

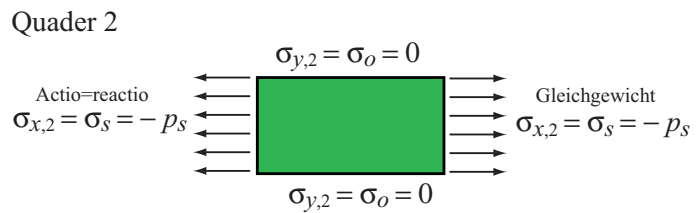
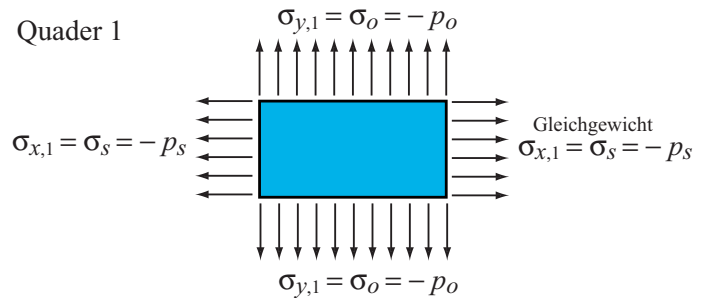
$$(9) \quad \varepsilon_{z,1} = \frac{1}{E_1} (\sigma_{z,1} - \nu_1 \sigma_x)$$

$$(10) \quad \varepsilon_{x,2} = \frac{1}{E_2} (\sigma_x)$$

$$(11) \quad \varepsilon_{y,2} = \frac{1}{E_2} (-\nu_2 \sigma_x)$$

$$(12) \quad \varepsilon_{z,2} = \frac{1}{E_2} (-\nu_2 \sigma_x)$$

Freischnitte (Ansicht auf x,z -Ebene)



Forderungen²:

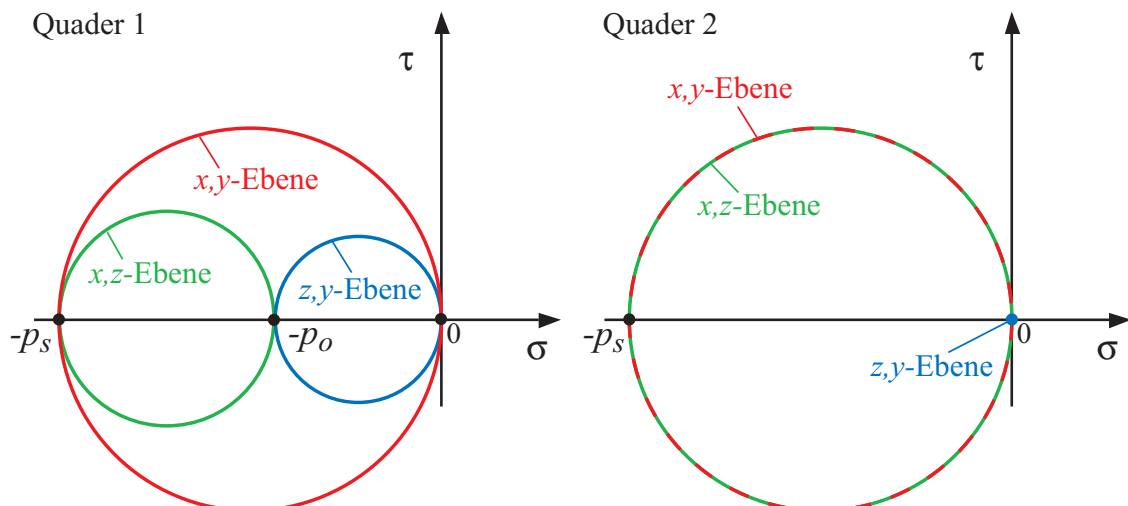
$$\Delta l = l_0 (\varepsilon_{y,1} - \varepsilon_{y,2}) \stackrel{!}{=} 0 \quad \Rightarrow \quad \frac{\nu_1}{E_1} (p_o + p_s) - \frac{\nu_2}{E_2} p_s \stackrel{!}{=} 0$$

$$\Delta h = h_0 (\varepsilon_{z,1} - \varepsilon_{z,2}) \stackrel{!}{=} 0 \quad \Rightarrow \quad \frac{1}{E_1} (-p_o + \nu_1 p_s) - \frac{\nu_2}{E_2} p_s \stackrel{!}{=} 0$$

$$b) \quad \Delta a + \Delta b = a \varepsilon_{x,2} + b \varepsilon_{x,2} = a \frac{1}{E_1} (\sigma_x - \nu_1 \sigma_{z,1}) + b \frac{1}{E_2} (\sigma_x) \left[= a \frac{1}{E_1} (-p_s + \nu_1 p_o) + b \frac{1}{E_2} (-p_s) \right]$$

$$\left[\Rightarrow \Delta a + \Delta b = p_o \nu_1 \frac{a}{E_1} - p_s \frac{b}{E_2} - p_s \left(\frac{a}{E_1} + \frac{b}{E_2} \right) \right]$$

c)

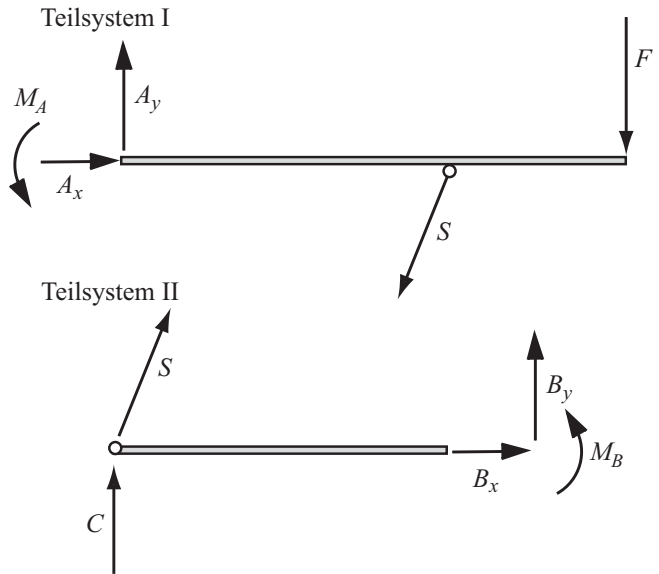


²Die Subtraktion der nachstehenden Gleichungen liefert als einzige Lösung $\nu_1 = -1$, falls $p_s \neq 0$. Diese Bedingung ist mit gewöhnlichen Stoffen nicht einzuhalten, für die $0 < \nu < 0,5$ ist.

Aufgabe 3 28 Punkte

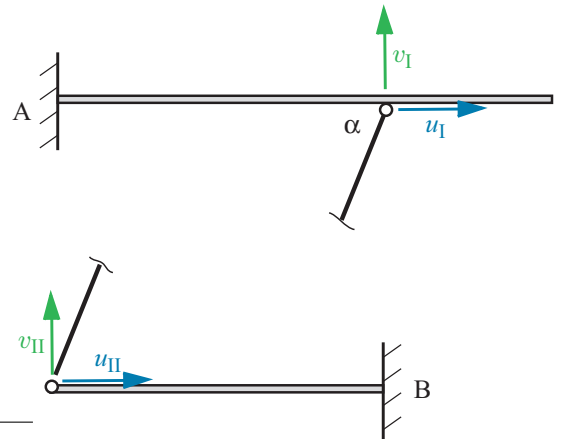
a) Gleichgewicht an den Freischnitten:

- (1) $\sum F_{x,I} = 0: \quad A_x - S \cos \alpha = 0$
- (2) $\sum F_{y,I} = 0: \quad A_y - F - S \sin \alpha = 0$
- (3) $\sum M_{(A),I} = 0: \quad M_A - F(a+b) - S a \sin \alpha = 0$
- (4) $\sum F_{x,II} = 0: \quad B_x + S \cos \alpha = 0$
- (5) $\sum F_{y,II} = 0: \quad B_y + S \sin \alpha + C = 0$
- (6) $\sum M_{(B),II} = 0: \quad M_B - (S \sin \alpha + C) a = 0$



b) Verschiebepläne:

- (b1) $\Delta c = u_I \cos \alpha - u_{II} \cos \alpha + v_I \sin \alpha - v_{II} \sin \alpha$
- (b2) $u_I \approx 0$
- (b3) $u_{II} \approx 0$
- (b4) $v_I = -\frac{(F + S \sin \alpha) a^3}{3IE} - \frac{F b a^2}{2IE}$
- (b5) $v_{II} = -\delta$
- (b6) $v_{II} = +\frac{(C + S \sin \alpha) a^3}{3IE}$
- (b7) $\Delta c = \frac{S c}{EA}$



$$\left[\Rightarrow (7) \quad \delta = -\frac{(C + S \sin \alpha) a^3}{3IE} \right]$$

$$\left[\Rightarrow (8) \quad \frac{S c}{EA} = \left(-\frac{(F + S \sin \alpha) a^3}{3IE} - \frac{F b a^2}{2IE} + \delta \right) \sin \alpha \right]$$

Gleichungen (7) und (8) sind 2 weitere Gleichungen für C , S , und mit a) insgesamt 8 Gleichungen für die 8 Unbekannten: A_x , A_y , M_A , B_x , B_y , M_B , C , S .

c) Für $F = F_{gr}$ gilt $C = C_{gr} \stackrel{!}{=} 0$ und $S = S_{gr}$. Aus Gl. (7) und (8) folgt damit:

$$\left[\Rightarrow (7_{gr}) \quad S_{gr} = -\frac{3IE \delta}{a^3 \sin \alpha} \right]$$

$$\left[\Rightarrow (8_{gr}) \quad \frac{S_{gr} c}{EA} = \left(-\frac{(F_{gr} + S_{gr} \sin \alpha) a^3}{3IE} - \frac{F_{gr} b a^2}{2IE} + \delta \right) \sin \alpha \Rightarrow F_{gr} \right]$$

Dies sind 2 Gleichungen für die 2 Unbekannten: F_{gr} , S_{gr} .

Kontrolle: Für den Spezialfall $\delta = 0$ ergibt sich daraus das zu erwartende Ergebnis: $S_{gr} = F_{gr} = 0$