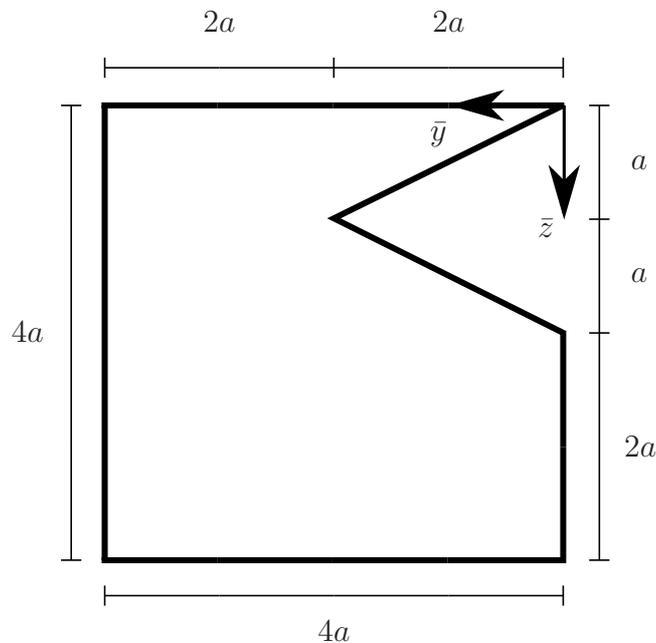


2. Aufgabe (ca. 20% der Gesamtpunktzahl)



Gegeben sei der oben abgebildete eingekerbte Querschnitt.

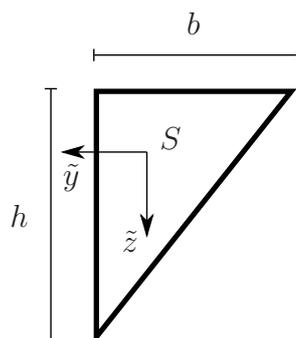
- a) Bestimmen Sie die Koordinaten des Flächenschwerpunktes (\bar{y}_s, \bar{z}_s) bezüglich des gegebenen Koordinatensystems (\bar{y}, \bar{z}) und skizzieren Sie den Schwerpunkt in die obige Abbildung.

Bitte rechnen Sie im Folgenden mit den Schwerpunktkoordinaten $\bar{y}_s = 2,20a$ und $\bar{z}_s = 2,15a$ weiter.

- b) Bestimmen Sie die Flächenträgheitsmomente I_y, I_z, I_{yz} in Bezug auf den Schwerpunkt.
 c) Bestimmen Sie die Hauptträgheitsmomente I_1, I_2 und die zugehörigen Winkel φ_1^* und φ_2^* .

Bitte runden Sie sämtliche Ergebnisse auf zwei Nachkommastellen.

Hinweis:



$$I_{\bar{y}} = \frac{bh^3}{36}$$

$$I_{\bar{z}} = \frac{b^3h}{36}$$

$$I_{\bar{y}\bar{z}} = -\frac{b^2h^2}{72}$$

Gegeben: a

Lösung 2. Aufgabe

a) Schwerpunkt

$$y_s = \frac{\sum y_{s_i} A_i}{\sum y_{s_i} A_i} = \frac{2a \cdot (4a)^2 - \frac{2}{3}a \cdot \frac{1}{2}(2a)^2}{16a^2 - 2a^2} = 2,19a$$
$$z_s = \frac{\sum z_{s_i} A_i}{\sum y_{s_i} A_i} = \frac{2a \cdot (4a)^2 - a \cdot \frac{1}{2}(2a)^2}{16a^2 - 2a^2} = 2,14a$$

b) Flächenträgheitsmomente

$$I_y = \sum \left(\frac{b_i h_i^3}{12} + z_i^2 A_i \right); \quad I_z = \sum \left(\frac{h_i b_i^3}{12} + y_i^2 A_i \right); \quad I_{yz} = \sum (I_{yz,i} - y_i z_i A_i)$$

Variante 1: Dreiecke direkt subtrahieren

$$I_y = \frac{4a \cdot (4a)^3}{12} + (-0,15a)^2 16a^2 - 2 \cdot \frac{2a \cdot a^3}{36} - (-1,48a)^2 a^2 - (-0,82a)^2 a^2$$
$$\approx \underline{18,72 a^4}$$

$$I_z = \frac{4a \cdot (4a)^3}{12} + (-0,2a)^2 16a^2 - 2 \cdot \frac{a \cdot (2a)^3}{36} - 2 \cdot (-1,53a)^2 a^2 \approx \underline{16,85 a^4}$$

$$I_{yz} = 0 - (-0,2a)(-0,15a) 16a^2 + \frac{a^2 \cdot (2a)^2}{72} + (-1,48a)(-1,53a) a^2$$
$$- \frac{a^2 \cdot (2a)^2}{72} + (-1,15a)(-1,53a) a^2 \approx \underline{3,04 a^4}$$

Variante 2: Dreiecke zusammenfassen und dann subtrahieren

$$I_{y,\Delta} = \frac{2a \cdot a^3}{36} + \left(\frac{1}{3}a\right)^2 a^2 + \frac{2a \cdot a^3}{36} + \left(\frac{1}{3}a\right)^2 a^2 = \frac{1}{3}a^4$$

$$I_{z,\Delta} = \frac{a \cdot (2a)^3}{36} + (0a)^2 a^2 + \frac{a \cdot (2a)^3}{36} + (0a)^2 a^2 = \frac{4}{9}a^4$$

$$I_{yz,\Delta} = -\frac{a^2 \cdot (2a)^2}{72} - (0a) \left(-\frac{1}{3}a\right) a^2 + \frac{a^2 \cdot (2a)^2}{72} - (0a) \left(\frac{1}{3}a\right) a^2 = 0$$

$$I_y = \frac{4a \cdot (4a)^3}{12} + (-0,15a)^2 16a^2 - \frac{1}{3}a^4 - (-1,15a)^2 2a^2 \approx \underline{18,72 a^4}$$

$$I_z = \frac{4a \cdot (4a)^3}{12} + (-0,2a)^2 16a^2 - \frac{4}{9}a^4 - (-1,53a)^2 2a^2 \approx \underline{16,85 a^4}$$

$$I_{yz} = 0 - (-0,2a)(-0,15a) 16a^2 + 0 + (-1,15a)(-1,53) 2a^2 = \underline{3,04 a^4}$$

Variante 3: Mit vier positiven Teilflächen rechnen

$$I_y = \frac{4a \cdot (2a)^3}{12} + (0,85a)^2 8a^2 + \frac{2a \cdot (2a)^3}{12} + (-1,15a)^2 4a^2 \\ + 2 \cdot \frac{2a \cdot a^3}{36} + (-1,82a)^2 a^2 + (-0,48a)^2 a^2 \approx \underline{18,72 a^4}$$

$$I_z = \frac{2a \cdot (4a)^3}{12} + (-0,2a)^2 8a^2 + \frac{2a \cdot (2a)^3}{12} + (-0,8a)^2 4a^2 \\ + 2 \cdot \frac{a \cdot (2a)^3}{36} + 2 \cdot (-0,87a)^2 a^2 \approx \underline{16,85 a^4}$$

$$I_{yz} = 0 - (-0,2a)(0,85a)8a^2 - 0 - (0,8a)(-1,15a)4a^2 - 2 \cdot \frac{a^2 \cdot (2a)^2}{72} \\ - (-1,82a)(-0,87a)a^2 - (-0,48a)(-0,87a)a^2 \approx \underline{3,04 a^4}$$

c) Hauptträgheitsmomente und Winkel zu Hauptachsen

Hauptträgheitsmomente:

$$I_{1,2} = \frac{I_y + I_z}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{I_y - I_z}{2}\right)^2 + I_{yz}^2} = 17,78a^4 \pm 3,18a^4 = \begin{cases} 20,97a^4 = I_1 \\ 14,60a^4 = I_2 \end{cases}$$

Zugehörige Rotation:

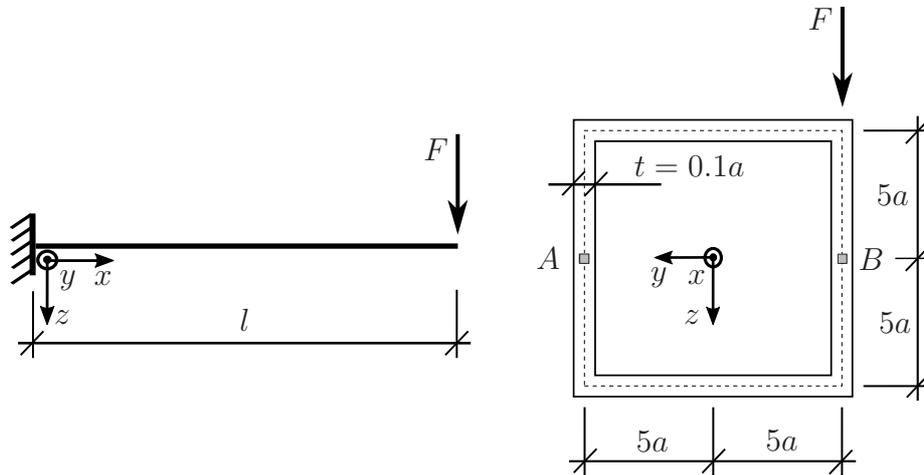
$$\implies \varphi^* = \frac{1}{2} \arctan\left(\frac{2 \cdot 3,04}{18,72 - 16,85}\right) = 36,45^\circ$$

Zugehörige Achse

$$I_\xi(2 \cdot \varphi^*) = \frac{I_y + I_z}{2} + \frac{I_y - I_z}{2} \cos(2 \cdot \varphi^*) + I_{yz} \sin(2 \cdot \varphi^*) \\ = 20,97 = I_1$$

$$\implies \varphi_1 = \varphi^* = 36,45^\circ; \quad \varphi_2 = \varphi^* + 90^\circ = 126,45^\circ$$

3. Aufgabe (ca. 26% der Gesamtpunktzahl)



Ein Kragträger der Länge l besitzt den in der Zeichnung rechts dargestellten Querschnitt und wird durch eine Einzellast F belastet. Bearbeiten Sie folgende Teilaufgaben:

- Dimensionieren Sie die Wandstärke t des Hohlkastenprofils so, dass an keiner Stelle eine zulässige Normalspannung $\sigma_{zul} = 10 \frac{N}{mm^2}$ überschritten wird.
- Berechnen Sie für $a = 20mm$ die Schubspannung in den Punkten A und B .
- Bestimmen Sie die Hauptspannungen σ_1 und σ_2 in dem Punkt A .

Hinweis: Die Verwölbung soll nicht behindert sein. Es kann von einem dünnwandigen Querschnitt ausgegangen werden ($t = 0.1a$).

Gegeben: $F = 1kN, l = 1m, \sigma_{zul} = 10 \frac{N}{mm^2}, I_y = I_z = 66,7a^4$

Lösung 3. Aufgabe

a) Normalspannung:

$$\begin{aligned}\sigma(x, z) &= \frac{M(x)}{I_y} z & ; & & M_{max} = M(x=0) = Fl \\ I_y &= 66,7a^4 \\ z_{max} &= 5a + \frac{t}{2} = 5,05a \\ \Rightarrow \sigma^{max} &= \frac{Fl}{66,7a^4} 5,05a \leq 10 \frac{N}{mm^2} = \sigma_{zul} \\ \Rightarrow a &\geq \sqrt[3]{\frac{1000N \cdot 1000mm}{66,7 \cdot 10 \frac{N}{mm^2}} \cdot 5,05} \\ \Rightarrow a &\geq 19,63mm\end{aligned}$$

b) Schubspannung infolge Querkraft:

$$\begin{aligned}\tau^Q(x, z) &= \frac{Q_z(x)S(z)}{I_y b(z)} \\ Q_z(x) &= F \\ S(z) &= \sum_i A_i^* z_i; & A_1^* &= 5,05a * 10,1a = 51,005a^2; & z_1 &= 2,525a \\ & & A_2^* &= 4,95a * 9,9a = 49,005a^2; & z_2 &= 2,475a \\ \Rightarrow S(z) &= 7,50025a^3 \\ I_y &= 66,7a^4 \\ b(z) &= 0,2a \\ \Rightarrow \tau^Q &= \frac{1000N \cdot 7,50025a^3}{66,7a^4 \cdot 0,2a} = \frac{1000N \cdot 7,50025}{66,7 \cdot 400mm^2 \cdot 0,2} \\ \Rightarrow \tau^Q &= 1,41 \frac{N}{mm^2}\end{aligned}$$

Schubspannung infolge Torsion:

$$\tau^T(x, z) = \frac{M^T}{2A_m t} \quad ; \quad M_T = F \cdot 5a$$

$$A_m = 100a^2$$

$$t = 0,1a$$

$$\Rightarrow \tau^T = \frac{1000N \cdot 5a}{2 \cdot 100 \cdot a^2 \cdot 0,1a}$$

$$\Rightarrow \tau^T = 0,625 \frac{N}{mm^2}$$

Schubspannung gesamt:

Punkt A:

$$\tau = \tau^Q - \tau^T = 0,785 \frac{N}{mm^2}$$

Punkt B:

$$\tau = \tau^Q + \tau^T = 2,035 \frac{N}{mm^2}$$

c) Hauptspannungen:

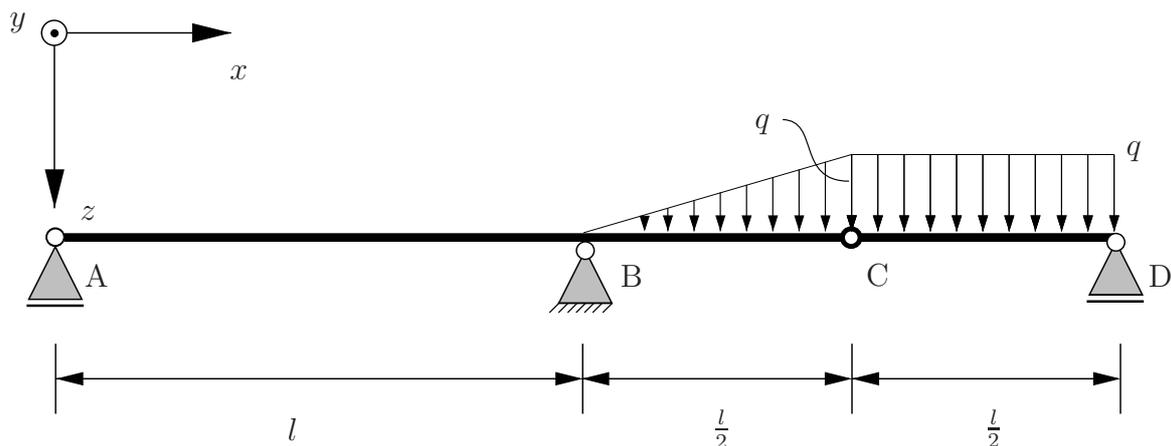
Punkt A:

$$\sigma_z = \sigma_x = 0$$

$$\tau_{xz} = \tau_{zx} = 0,785 \frac{N}{mm^2}$$

$$\sigma_{1/2} = \pm 0,785 \frac{N}{mm^2}$$

4. Aufgabe: (ca. 20% der Gesamtpunktzahl)



Das dargestellte System wird in Bereich $B - C$ durch eine linear verlaufende Streckenlast sowie in Bereich $C - D$ durch eine konstante Streckenlast q belastet.

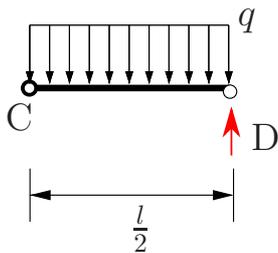
- Bestimmen Sie die Lagerreaktionen in den Punkten A und D .
- Zur Integration der Differentialgleichung der Biegelinie werden Rand- und Übergangsbedingungen benötigt.
Geben Sie alle Bedingungen an, welche Null sind.
- Bestimmen Sie durch Integration den Verlauf der Biegelinie in Bereich $B - C$.
Eine Berechnung der Integrationskonstanten ist nicht erforderlich.
- Ermitteln Sie den exakten Verlauf der Biegelinie in Bereich $A - B$.
- Ermitteln Sie den Ort der größten Durchbiegung in Bereich $A - B$.

Gegeben: l, q

Lösung 4. Aufgabe

a) Lagerreaktionen

Freischnitt Bereich C-D



$$\sum M^C = 0 : \quad \underline{D = \frac{ql}{4}}$$

Freischnitt des Gesamtsystem liefert

$$\begin{aligned} \sum M^B = 0 : \quad & -Al - \frac{ql}{4} \frac{l}{3} - \frac{ql}{2} \frac{3l}{4} + Dl = 0 \\ \Rightarrow \underline{A = -\frac{5}{24}ql} \end{aligned}$$

b) Rand- und Übergangsbedingungen gleich Null

$$EI_1 w_1(x=0) = 0$$

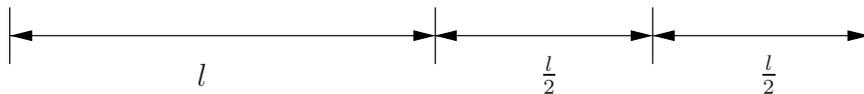
$$EI_1 w_1''(x=0) = 0$$

$$EI_2 w_2''(x = \frac{3}{2}l) = EI_3 w_3''(x = \frac{3}{2}l) = 0$$



$$EI_1 w_1(x=l) = EI_2 w_2(x=l) = 0 \quad EI_3 w_3(x=2l) = 0$$

$$EI_3 w_3''(x=2l) = 0$$



c) Qualitativer Biegelinienverlauf Bereich B-C

$$EI w^{IV}(\bar{x}) = \frac{2q}{l} \bar{x}$$

$$EI w'''(\bar{x}) = \frac{q}{l} \bar{x}^2 + C_1$$

$$EI w''(\bar{x}) = \frac{q}{3l} \bar{x}^3 + C_1 \bar{x} + C_2$$

$$EI w'(\bar{x}) = \frac{q}{12l} \bar{x}^4 + \frac{1}{2} C_1 \bar{x}^2 + C_2 \bar{x} + C_3$$

$$EI w(\bar{x}) = \frac{q}{60l} q \bar{x}^5 + \frac{1}{6} C_1 \bar{x}^3 + \frac{1}{2} C_2 \bar{x}^2 + C_3 \bar{x} + C_4$$

d) Exakter Biegelinienverlauf Bereich A-B

Variante 1: Mittels Integration

$$EIw^{IV}(x_1) = 0$$

$$EIw'''(x_1) = C_1$$

$$EIw''(x_1) = C_1x_1 + C_2$$

$$EIw'(x_1) = \frac{1}{2}C_1x_1^2 + C_2x_1 + C_3$$

$$EIw(x_1) = \frac{1}{6}C_1x_1^3 + \frac{1}{2}C_2x_1^2 + C_3x_1 + C_4$$

Variante 2: Mittels Momentenverlauf

$$M(x_1) = A \cdot x_1 = -\frac{5}{24}ql x_1$$

$$EIw''(x_1) = -M(x_1) = \frac{5}{24}ql x_1$$

$$EIw'(x_1) = \frac{5}{48}ql x_1^2 + C_3$$

$$EIw(x_1) = \frac{5}{144}ql x_1^3 + C_3x_1 + C_4$$

RBen & ÜBen:

$$EIw'''(x_1) = -Q(x_1) \rightarrow \underline{C_1 = \frac{5}{24}ql}$$

$$EIw''(x_1 = 0) = 0 \rightarrow \underline{C_2 = 0}$$

$$EIw(x_1 = 0) = 0 \rightarrow \underline{C_4 = 0}$$

$$EIw(x_1 = l) = 0 \rightarrow \underline{C_3 = -C_1 \frac{l^2}{6} = -\frac{5}{144}ql^3}$$

Biegelinienverlauf:

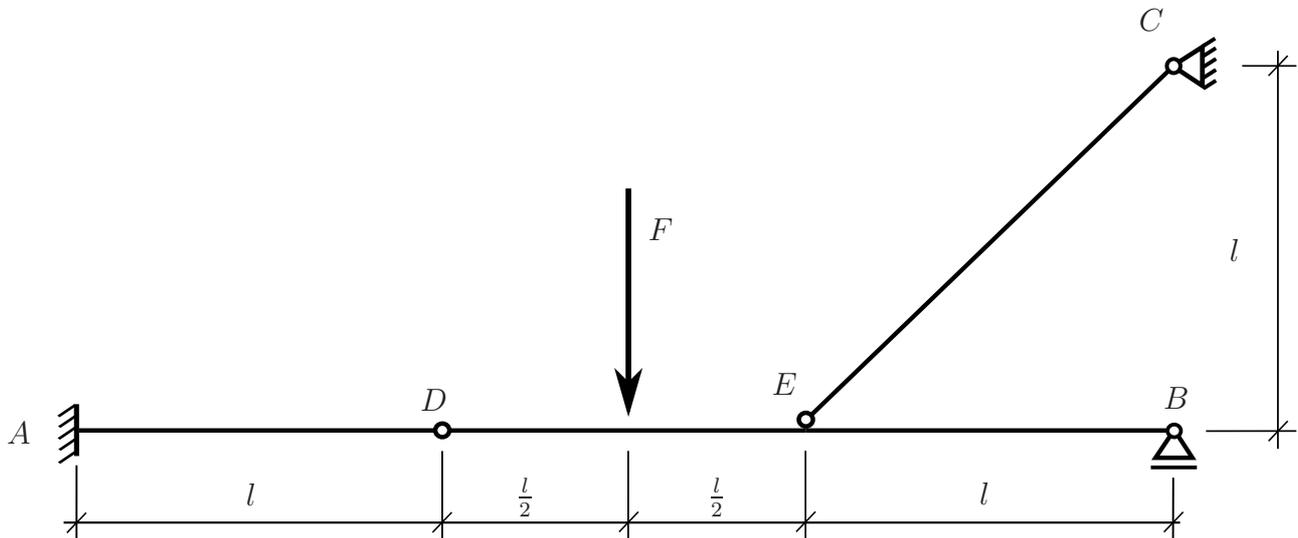
$$\Rightarrow EIw(x_1) = \frac{5}{144}qlx_1^3 - \frac{5}{144}ql^3x_1$$

d) Ort der größten Durchbiegung in Bereich A-B

$$EIw'(x_1) = \frac{15}{144}qlx_1^2 - \frac{5}{144}ql^3 = 0$$

$$\rightarrow \underline{x_1 = \sqrt{\frac{1}{3}}l}$$

5. Aufgabe: (ca. 23% der Gesamtpunktzahl)



Zwei Balken (Biegesteifigkeit EI , Dehnsteifigkeit EA_1) sind im Punkt D durch ein Gelenk miteinander verbunden und werden in Punkt A und B gemäß Zeichnung gelagert. In Punkt E wird ein Stab (Dehnsteifigkeit EA_2) wie dargestellt angebracht. Das Tragwerk wird durch eine Einzellast F belastet.

Bearbeiten Sie folgende Teilaufgaben:

- Überprüfen Sie ob das System statisch bestimmt ist.
- Berechnen Sie die Lagerreaktion in Punkt B .
- Berechnen Sie die Dehnsteifigkeit EA_2 des Dehnstabes so, dass keine Kraft in Lager B wirkt.

Gegeben: EI, EA_1, EA_2, F, l , Koppeltafel (siehe Anhang)

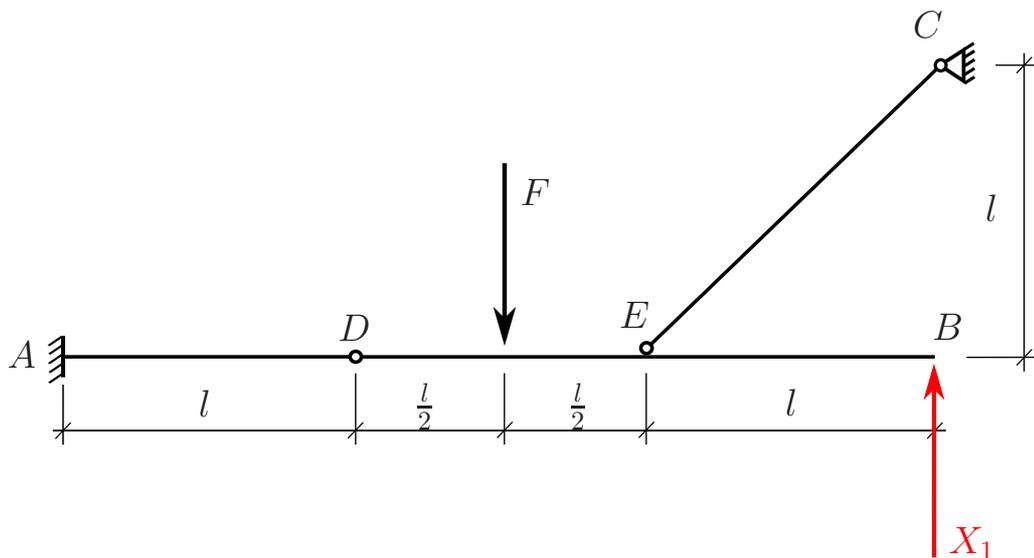
Lösung 5. Aufgabe

a) Statische Bestimmtheit:

$$r = 6; \quad v = 4; \quad n = 3$$

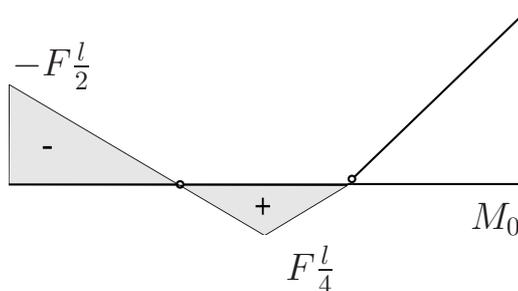
$$\Rightarrow r + v \neq 3 \cdot n \Rightarrow 1\text{-fach stat.unbest.}$$

b) Statisch bestimmtes Grundsystem (1 Bindung lösen)

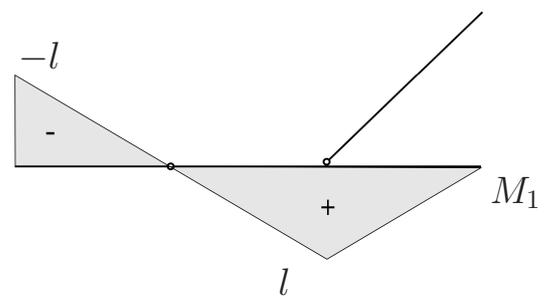


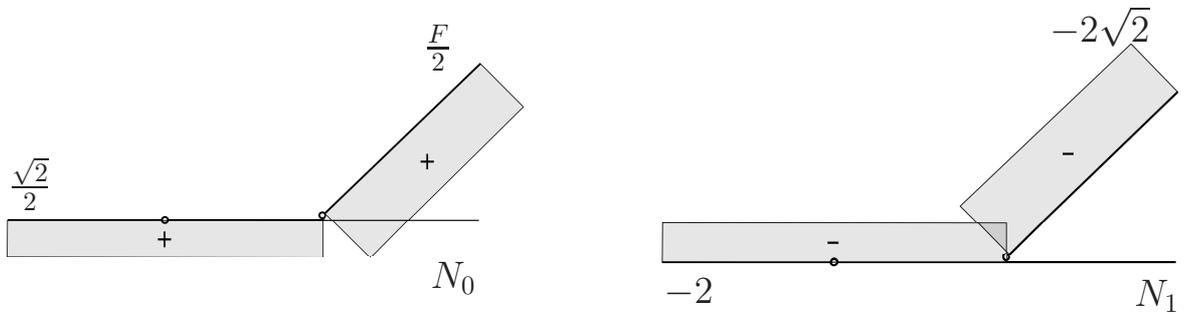
Schnittgrößen:

0-LASTFALL



1-LASTFALL





Einflusszahlen/Verschiebungen:

$$\begin{aligned}
 \alpha_{10} &= \frac{1}{EI} \frac{1}{3} (-l) \left(-F \frac{l}{2}\right) l + \frac{1}{EI} \frac{1}{4} \left(F \frac{l}{4}\right) (l) l \\
 &\quad + \frac{1}{EA_1} 1 (-2) \left(\frac{F}{2}\right) 2l + \frac{1}{EA_2} 1 (-2\sqrt{2}) \left(\frac{\sqrt{2}}{2} F\right) \sqrt{2} l \\
 \Rightarrow \alpha_{10} &= \frac{1}{EI} \frac{11}{48} F l^3 - \frac{1}{EA_1} 2 F l - \frac{1}{EA_2} 2\sqrt{2} F l \\
 \alpha_{11} &= \frac{1}{EI} \frac{1}{3} (-l) (-l) l + \frac{1}{EI} \frac{1}{3} (l) (l) 2l \\
 &\quad + \frac{1}{EA_1} 1 (-2) (-2) 2l + \frac{1}{EA_2} 1 (-2\sqrt{2}) (-2\sqrt{2}) \sqrt{2} l \\
 \Rightarrow \alpha_{11} &= \frac{1}{EI} l^3 - \frac{1}{EA_1} 8l - \frac{1}{EA_2} 8\sqrt{2} l
 \end{aligned}$$

Kompatibilität/Verträglichkeit:

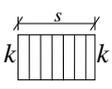
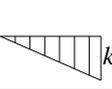
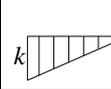
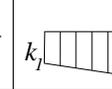
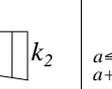
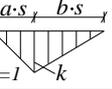
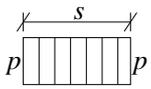
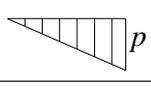
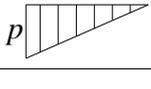
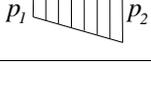
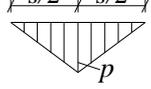
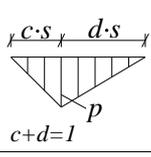
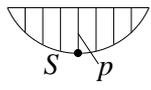
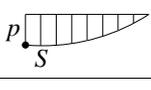
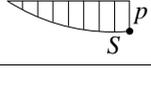
$$\begin{aligned}
 \alpha_{10} + X_1 \alpha_{11} &= 0 \\
 \Rightarrow X_1 &= -\frac{\alpha_{10}}{\alpha_{11}} = -\frac{\frac{1}{EI} \frac{11}{48} F l^3 - \frac{1}{EA_1} 2 F l - \frac{1}{EA_2} 2\sqrt{2} F l}{\frac{1}{EI} l^3 - \frac{1}{EA_1} 8l - \frac{1}{EA_2} 8\sqrt{2} l} \\
 B &= X_1
 \end{aligned}$$

c) Dehnsteifigkeit EA_2

$$\begin{aligned}
 B &= X_1 = 0 \\
 \Rightarrow \alpha_{10} &= \frac{1}{EI} \frac{11}{48} F l^3 - \frac{1}{EA_1} 2 F l - \frac{1}{EA_2} 2\sqrt{2} F l = 0 \\
 \Rightarrow EA_2 &= \frac{2\sqrt{2}}{\frac{11}{48} \frac{1}{EI} l^2 - \frac{2}{EA_1}}
 \end{aligned}$$

Anhang: Koppeltafel

Werte der Integrale $\int_0^s P(x) \cdot K(x) dx$

$P(x) \backslash K(x)$						
	$pk s$	$\frac{1}{2}pk s$	$\frac{1}{2}pk s$	$\frac{p}{2}(k_1 + k_2)s$	$\frac{1}{2}pk s$	$\frac{2}{3}pk s$
	$\frac{1}{2}pk s$	$\frac{1}{3}pk s$	$\frac{1}{6}pk s$	$\frac{p}{6}(k_1 + 2k_2)s$	$\frac{1}{6}pk(1+a)s$	$\frac{1}{3}pk s$
	$\frac{1}{2}pk s$	$\frac{1}{6}pk s$	$\frac{1}{3}pk s$	$\frac{p}{6}(2k_1 + k_2)s$	$\frac{1}{6}pk(1+b)s$	$\frac{1}{3}pk s$
	$\frac{k}{2}(p_1 + p_2)s$	$\frac{k}{6}(p_1 + 2p_2)s$	$\frac{k}{6}(2p_1 + p_2)s$	$[\frac{p_1}{6}(2k_1 + k_2) + \frac{p_2}{6}(k_1 + 2k_2)]s$	$[\frac{k}{6}[p_1(1+b) + p_2(1+a)]]s$	$\frac{k}{3}(p_1 + p_2)s$
	$\frac{1}{2}pk s$	$\frac{1}{4}pk s$	$\frac{1}{4}pk s$	$\frac{p}{4}(k_1 + k_2)s$	$\frac{pk}{12b}(3 - 4a^2)s$	$\frac{5}{12}pk s$
	$\frac{1}{2}pk s$	$\frac{pk}{6}(1+c)s$	$\frac{pk}{6}(1+d)s$	$\frac{p}{6}[k_1(1+d) + k_2(1+c)]s$	$\frac{pk}{6bc}(2c - c^2 - a^2)s$ für $c \geq a$	$\frac{pk}{3}(1+cd)s$
	$\frac{2}{3}pk s$	$\frac{1}{3}pk s$	$\frac{1}{3}pk s$	$\frac{p}{3}(k_1 + k_2)s$	$\frac{pk}{3}(1+ab)s$	$\frac{8}{15}pk s$
	$\frac{2}{3}pk s$	$\frac{1}{4}pk s$	$\frac{5}{12}pk s$	$\frac{p}{12}(5k_1 + 3k_2)s$	$\frac{pk}{12}(5 - a - a^2)s$	$\frac{7}{15}pk s$
	$\frac{2}{3}pk s$	$\frac{5}{12}pk s$	$\frac{1}{4}pk s$	$\frac{p}{12}(3k_1 + 5k_2)s$	$\frac{pk}{12}(5 - b - b^2)s$	$\frac{7}{15}pk s$
	$\frac{1}{3}pk s$	$\frac{1}{12}pk s$	$\frac{1}{4}pk s$	$\frac{p}{12}(3k_1 + k_2)s$	$\frac{pk}{12}(1 + b + b^2)s$	$\frac{1}{5}pk s$
	$\frac{1}{3}pk s$	$\frac{1}{4}pk s$	$\frac{1}{12}pk s$	$\frac{p}{12}(k_1 + 3k_2)s$	$\frac{pk}{12}(1 + a + a^2)s$	$\frac{1}{5}pk s$

$S \hat{=}$ Scheitel einer quadratischen Parabel