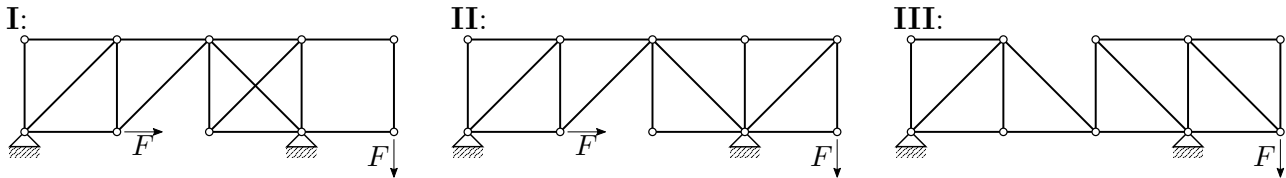


1. Aufgabe (ca. 27 % der Gesamtpunktzahl)

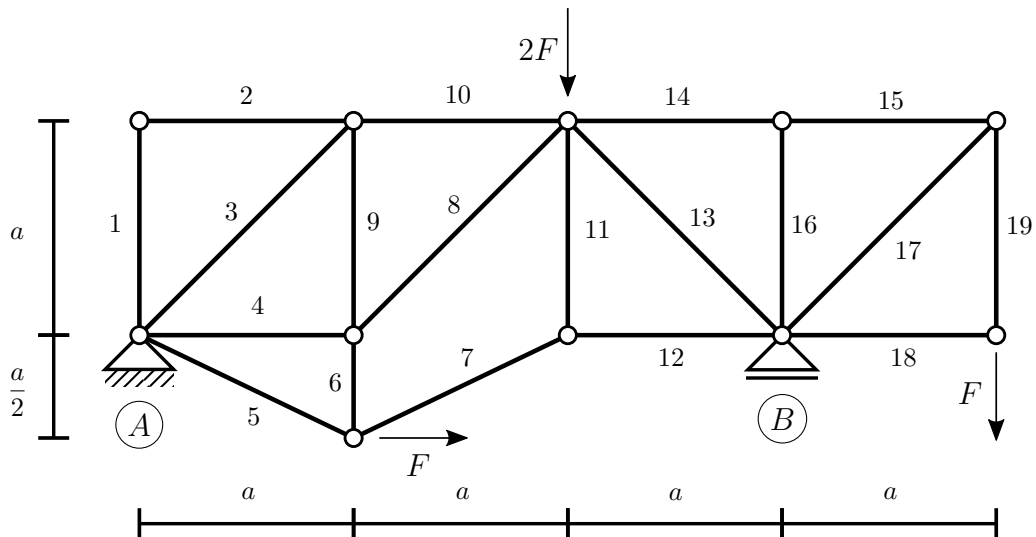
Aufgabe 1.1



Gegeben seien die dargestellten drei Fachwerke. Bearbeiten Sie folgende Aufgabenteile:

- Ermitteln Sie für welche(s) Fachwerk(e) die Abzählformel (notwendige Bedingung) für statische Bestimmtheit erfüllt ist.
- Welche(s) Fachwerk(e) sind statisch bestimmt? Begründen Sie Ihre Antwort ausführlich.
- Verschieben Sie in Fachwerk I **einen** Stab so, dass das System statisch bestimmt ist/bleibt und der verschobene Stab an neuer Stelle auf Zug belastet ist (Hinweis: Nullstäbe beachten, keine Rechnung erforderlich).

Aufgabe 1.2



Führen Sie am dargestellten System folgende Aufgabenteile durch:

- Beurteilen Sie das Tragwerk hinsichtlich statischer Bestimmtheit.
- Bestimmen Sie, falls vorhanden, alle Nullstäbe des Systems (mit Begründung).
- Bestimmen Sie alle Lagerreaktionen sowie die Stabkräfte in den Stäben 5-8.

Gegeben: a, F

Musterlösung - Aufgabe 1 Aufgabe 1.1

a) Es gilt

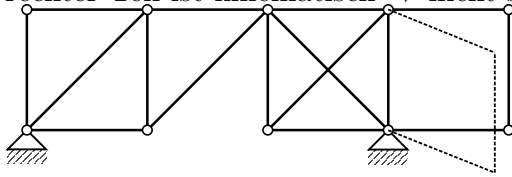
- Alle drei Tragwerke sind Fachwerke \Rightarrow Abzählformel für Fachwerke
- Für alle drei Tragwerke gilt:

$$\left. \begin{array}{l} a = 4 \quad (\text{Lager}) \\ k = 10 \quad (\text{Knoten}) \\ s = 16 \quad (\text{Stäbe}) \end{array} \right\} \Rightarrow 2k = 20 = a + s \quad \checkmark$$

\Rightarrow Notwendige Bedingung für alle 3 Tragwerke erfüllt

b) **System I:**

rechter Teil ist kinematisch \Rightarrow nicht statisch bestimmt



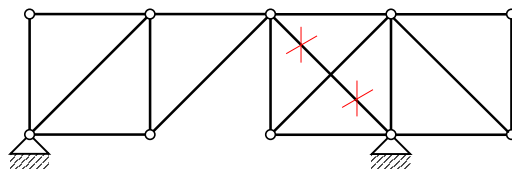
System II:

Zwei Teile nach Aufbauprinzip \rightarrow starre Körper.
Diese sind als Dreigelenkbogen zusammengesetzt.
 \Rightarrow statisch bestimmt

System III:

Siehe System II.
ABER: Dreigelenkbogen mit drei Gelenken auf einer Linie
 \Rightarrow kinematisch, also nicht statisch bestimmt.

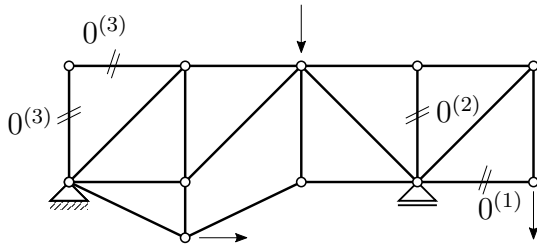
c) Verschiebe durchgekreuzten Stab:



Aufgabe 1.2

- a)
- $a = 3, \quad s = 19, \quad k = 11 \quad \Rightarrow \quad 2k = 22 = a + s \quad \checkmark$
 - Zwei Teile nach Aufbauprinzip, mit 3 Stäben, die sich nicht in einem Punkt schneiden verbunden \Rightarrow insgesamt ein starrer Körper.
 - Nicht kinematisch gelagert.
- \Rightarrow statisch bestimmt.

b) Nullstäbe:



- (1) belasteter Zweischlag mit Kraft in Richtung eines Stabes \Rightarrow anderer Stab ist Nullstab.
- (2) unbelasteter Knoten mit 3 Stäben. 2 Stäbe parallel \Rightarrow 3. Stab Nullstab.
- (3) unbelasteter Zweischlag \Rightarrow beide Stäbe sind Nullstäbe.

c) Lagereaktionen:

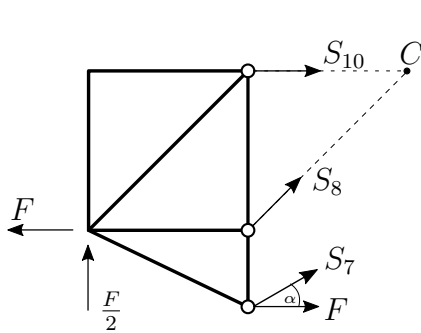
$$\sum F_{ix} \stackrel{!}{=} 0: A_x = -F$$

$$\sum M_i^A \stackrel{!}{=} 0: F \frac{a}{2} - 2F2a - F4a + B3a = 0 \Leftrightarrow B = \frac{5}{2}F$$

$$\sum F_{iy} \stackrel{!}{=} 0: A_y + B - 2F - F = 0 \Leftrightarrow A_y = \frac{1}{2}F$$

Stabkräfte:

Ritterschnitt:

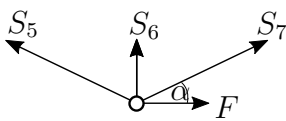


$$\sin(\alpha) = \frac{1}{\sqrt{5}}, \quad \cos(\alpha) = \frac{2}{\sqrt{5}}$$

$$\begin{aligned} \sum M_i^C \stackrel{!}{=} 0: & F \frac{3}{2}a - Fa - \frac{1}{2}F2a + S_7 \frac{8}{\sqrt{5}} \frac{3}{8}a - S_7 \frac{1}{\sqrt{5}}a = 0 \\ \Rightarrow & S_7 = \frac{\sqrt{5}}{4}F \end{aligned}$$

$$\sum F_{iy} \stackrel{!}{=} 0: A_z + S_8 \frac{1}{\sqrt{2}} + S_7 \frac{1}{\sqrt{5}} \Rightarrow S_8 = -\frac{3\sqrt{2}}{4}F$$

Knotenpunktverfahren:

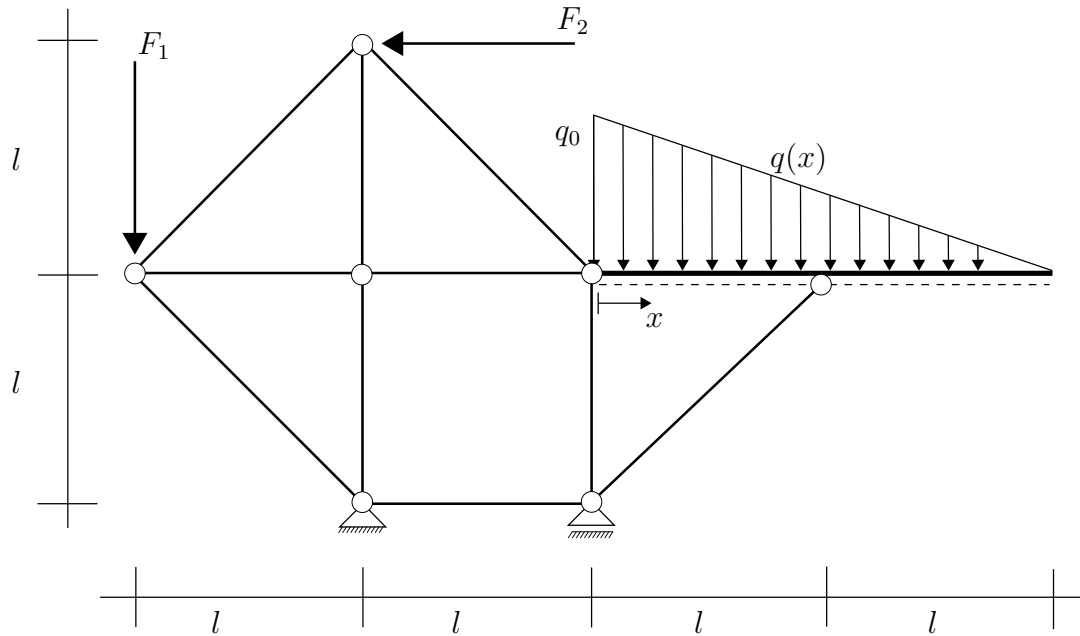


$$\sum F_{ix} \stackrel{!}{=} 0: S_7 \frac{2}{\sqrt{5}} - S_5 \frac{2}{\sqrt{5}} + F = 0$$

$$\Rightarrow S_5 = S_7 + \frac{\sqrt{5}F}{2} = \frac{3\sqrt{5}}{4}F$$

$$\sum F_{iy} \stackrel{!}{=} 0: S_6 = -\frac{1}{\sqrt{5}}(S_5 + S_7) = -F$$

2. Aufgabe (ca. 29 % der Gesamtpunktzahl)



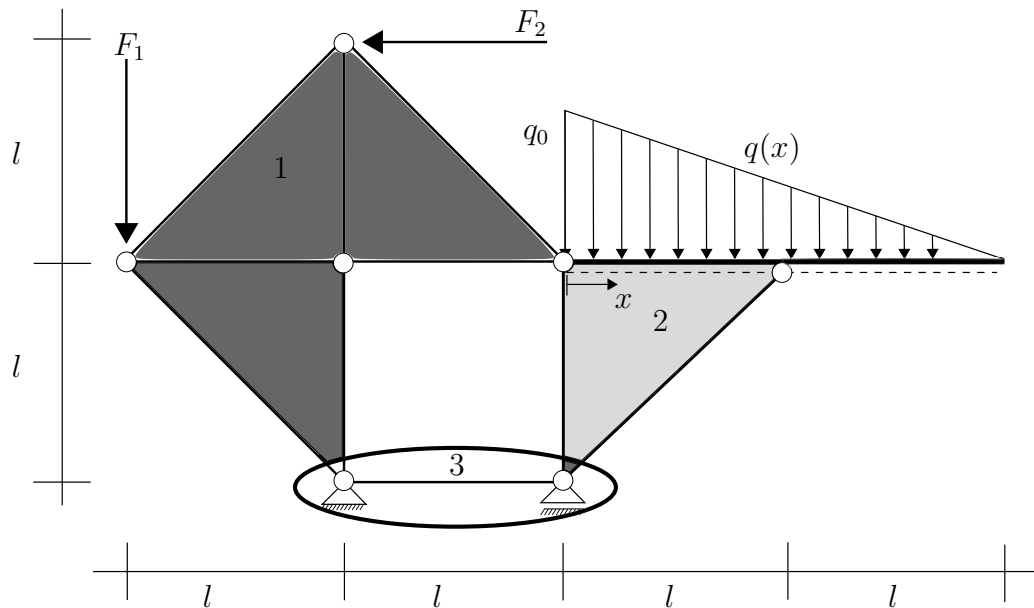
Das dargestellte Tragwerk wird durch zwei Einzellasten F_1 und F_2 sowie eine linear veränderliche Streckenlast $q(x)$ belastet.

- Beurteilen Sie das Tragwerk hinsichtlich der statischen Bestimmtheit.
- Bestimmen Sie die Schnittgrößenverläufe $Q(x)$ sowie $M(x)$ des Balkens unter Verwendung des gegebenen Koordinatensystems.
- Bestimmen Sie den Normalkraftverlauf $N(x)$ des Balkens.
- Skizzieren Sie die Funktionsverläufe $M(x)$, $Q(x)$ und $N(x)$ des Balkens unter Angabe der Ordinaten an den Bereichsrändern.

Gegeben: l , q_0 , F_1 , F_2

Musterlösung - Aufgabe 2

a) Prüfe statische Bestimmtheit..



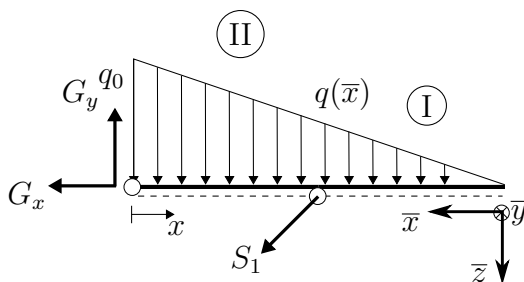
Körper 1 gemäß 1. Bildungsgesetz.

Körper 3 starr und ebenfalls statisch bestimmt.

Entfernen von Stab 3 und Behinderung der entstehenden Kinematik durch zweiwertiges Auflager B. → statisch bestimmt und nicht kinematischer Dreigelenkbogen.

⇒ Das System ist statisch bestimmt.

b) Variante 1: Integration von rechts



Streckenlast als Funktion von \bar{x} : $q(\bar{x}) = \frac{1}{2}q_0 \frac{\bar{x}}{L}$

Bereichseinteilung und Integration

Ⓘ für $0 < \bar{x} < L$:

$$\frac{dQ}{d\bar{x}} = -q(\bar{x})$$

$$Q^I(\bar{x}) = \frac{1}{4}q_0 \frac{\bar{x}^2}{L} + C_1$$

$$M^I(\bar{x}) = \frac{1}{12}q_0 \frac{\bar{x}^3}{L} + C_1\bar{x} + C_2$$

Ⓡ für $L < \bar{x} < 2L$:

$$Q^{II}(\bar{x}) = \frac{1}{4}q_0 \frac{\bar{x}^2}{L} + C_3$$

$$M^{II}(\bar{x}) = \frac{1}{12}q_0 \frac{\bar{x}^3}{L} + C_3\bar{x} + C_4$$

Übergangs- und Randbedingungen

$$\begin{array}{ccc}
 M^{II} = 0 & M^{II} = M^I & M^I = 0 \\
 \circ \text{-----} \text{-----} \text{-----} \circ & & \\
 & & Q^I = 0
 \end{array}$$

Randbedingungen einfordern

$$M^I(0) \stackrel{!}{=} 0 \rightarrow C_2 = 0$$

$$Q^I(0) \stackrel{!}{=} 0 \rightarrow C_1 = 0$$

Übergangs- und Randbedingungen einfordern

$$M^{II}(2L) = \frac{8}{12}q_0L^2 + C_32L + C_4 \stackrel{!}{=} 0$$

$$\rightarrow C_4 = -2C_3 - \frac{2}{3}q_0L^2$$

$$M^I(L) \stackrel{!}{=} M^{II}(L)$$

$$\frac{1}{12}q_0L^2 = \frac{1}{12}q_0L^2 + C_3L - 2C_3L - \frac{2}{3}q_0L^2$$

$$C_3 = -\frac{2}{3}q_0L$$

$$\rightarrow C_4 = \frac{4}{3}q_0L^2 - \frac{2}{3}q_0L^2 = \frac{2}{3}q_0L^2$$

Funktionsverläufe (als Funktion von \bar{x} zunächst)

$$Q^I(\bar{x}) = \frac{1}{4}q_0\frac{\bar{x}^2}{L}$$

$$Q^{II}(\bar{x}) = \frac{1}{4}q_0\frac{\bar{x}^2}{L} - \frac{2}{3}q_0L$$

$$M^I(\bar{x}) = \frac{1}{12}q_0\frac{\bar{x}^3}{L}$$

$$M^{II}(\bar{x}) = \frac{1}{12}q_0\frac{\bar{x}^3}{L} - \frac{2}{3}q_0L\bar{x} + \frac{2}{3}q_0L^2$$

Transformation auf Koordinate x unter Verwendung von $\bar{x} = 2L - x$

$$\rightarrow Q^I = \frac{1}{4}q_0\frac{(2L-x)^2}{L} = \frac{1}{4}q_0\frac{x^2}{L} - q_0x + q_0L$$

$$M^I = \frac{1}{12}q_0\frac{\bar{x}^3}{L} = \frac{1}{12}q_0\frac{(2L-x)(4L^2-4Lx+x^2)}{L}$$

$$= \frac{1}{12}q_0\frac{x^3}{L} - \frac{1}{2}q_0x^2 + q_0Lx - \frac{2}{3}q_0L^2$$

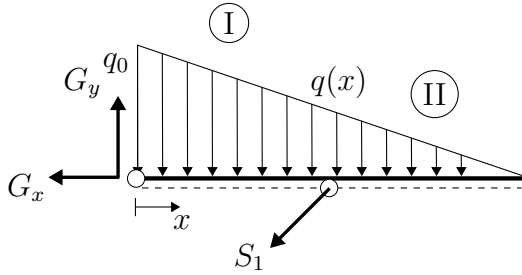
$$Q^{II}(x) = Q^I(x) - \frac{2}{3}q_0L = \frac{1}{4}q_0\frac{x^2}{L} - q_0x + \frac{1}{3}q_0L$$

$$M^{II}(x) = M^I(x) + \frac{2}{3}q_0L(2L-x) - \frac{2}{3}q_0L^2 \quad \text{Vorzeichenwechsel wegen der Transformation}$$

$$= \frac{1}{12}q_0\frac{x^3}{L} - \frac{1}{2}q_0x^2 + q_0Lx - \frac{2}{3}q_0L^2 + \frac{4}{3}q_0L^2 - \frac{2}{3}Lxq_0 - \frac{2}{3}q_0L^2$$

$$= \frac{1}{12}q_0\frac{x^3}{L} - \frac{1}{2}q_0x^2 + \frac{1}{3}q_0Lx$$

Variante 2: Integration von links



Streckenlast als Funktion von x : $q(x) = q_0 - \frac{x}{2L}q_0$

Bereichseinteilung und Integration

Ⓘ für $0 < x < L$:

$$\frac{dQ}{dx} = -q(x)$$

$$Q^I(x) = \frac{x^2}{4L}q_0 - q_0x + C_1$$

$$M^I(x) = \frac{x^3}{12L}q_0 - \frac{x^2}{2}q_0 + C_1x + C_2$$

Ⓜ für $L < x < 2L$:

$$Q^{II}(x) = \frac{x^2}{4L}q_0 - q_0x + C_3$$

$$M^{II}(x) = \frac{x^3}{12L}q_0 - \frac{x^2}{2}q_0 + C_1x + C_2$$

Übergangs- und Randbedingungen

$$\begin{array}{ccc}
 M^{II} = 0 & M^{II} = M^I & M^I = 0 \\
 \circ \text{---} \text{---} \text{---} \circ \text{---} \text{---} \text{---} \circ & & \\
 & & Q^I = 0
 \end{array}$$

Übergangs- und Randbedingungen einfordern

$$M^I(x=0) \stackrel{!}{=} 0$$

$$C_2 = 0$$

$$Q^I(x=2L) \stackrel{!}{=} 0$$

$$\frac{4L^2}{4L}q_0 - 2q_0L + C_3 = 0$$

$$\rightarrow C_3 = q_0L$$

$$M^{II}(x=2L) \stackrel{!}{=} 0$$

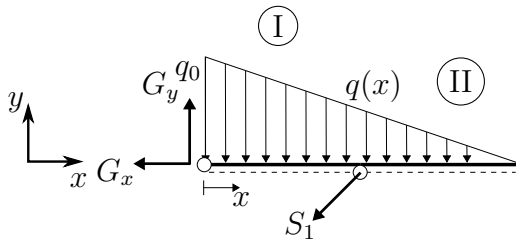
$$\frac{8}{12}L^2q_0 - q_02L^2 + q_02L^2 + C_4 = 0$$

$$\rightarrow C_4 = -\frac{2}{3}q_0L^2$$

$$M^{II}(x=L) \stackrel{!}{=} M^I(x=L) \quad \frac{1}{12}q_0L^2 - \frac{1}{2}q_0L^2 - \frac{2}{3}q_0L^2 + q_0L^2 = \frac{1}{12}q_0L^2 - \frac{1}{2}q_0L^2 + C_1L$$

$$\rightarrow C_1 = -\frac{1}{3}q_0L$$

Variante 3: Kräftegleichgewicht



Mit den Gelenkkräften G_x, G_y und der Stabkraft S_1

$$\begin{aligned} \sum M_{iy}^A \stackrel{!}{=} 0 : \frac{S_1}{\sqrt{2}}L - \frac{1}{2}2Lq_0 \frac{1}{3}2L &= 0 & \rightarrow S_1 &= -\sqrt{2} \frac{2}{3}q_0L \\ \sum F_{ix} \stackrel{!}{=} 0 : -G_x - \frac{S_1}{\sqrt{2}} &= 0 & \rightarrow G_x &= \frac{2}{3}q_0L \\ \sum F_{iy} \stackrel{!}{=} 0 : G_y - \frac{S_1}{\sqrt{2}} - q_0L &= 0 & \rightarrow G_y &= q_0L + \frac{S_1}{\sqrt{2}} = \frac{1}{3}q_0L \end{aligned}$$

Bereich (I) für: $0 < x < L$:

The free body diagram for section I shows the beam from x=0 to x=L. It is subjected to reaction forces Gx (left) and Gy (up) at the origin. A distributed load q(x) = q0 - (x/2L)q0 is applied downwards. At the cut at x=L, there are internal forces: normal force NI (right), shear force QI (down), and bending moment MI (clockwise).

$$\begin{aligned} \sum F_{iz} \stackrel{!}{=} 0 : \quad Q^I(x) + \frac{1}{2}x(q_0 + q_0 - \frac{x}{2L}q_0) - G_y &= 0 \\ \rightarrow Q^I(x) &= G_y - q_0x + \frac{x^2}{4L}q_0 = \frac{1}{4}q_0 \frac{x^2}{L} - q_0x + \frac{1}{3}q_0L \\ \sum M_{iy}^x \stackrel{!}{=} 0 : \quad M^I(x) - G_yx + (q_0 - \frac{x}{2L}q_0)\frac{1}{2}x + \frac{1}{2} \frac{x}{2L}q_0x \frac{2}{3}x &= 0 \\ \rightarrow M^I(x) &= \frac{q_0x^3}{4L} - \frac{q_0x^3}{6L} - \frac{q_0x^2}{2} + \frac{1}{3}q_0Lx \\ \rightarrow M^I(x) &= \frac{1}{12L}q_0x^3 - \frac{1}{2}q_0x^2 + \frac{1}{3}q_0Lx \end{aligned}$$

Bereich (II) für: $L < x < 2L$:

The free body diagram for section II shows the beam from x=L to x=2L. It is subjected to internal forces at the cut at x=L: normal force NII (left), shear force QII (up), and bending moment MII (counter-clockwise). A distributed load q(x) = q0 - (x/2L)q0 is applied downwards.

$$\begin{aligned} \sum F_{iz} \stackrel{!}{=} 0 : \quad -Q^{II}(x) + \frac{1}{2}(q_0 - \frac{x}{2L}q_0)(2L - x) &= 0 \\ \rightarrow Q^{II}(x) &= \frac{q_0x^2}{4L} - q_0x + q_0L \\ \sum M_{iy}^x \stackrel{!}{=} 0 : \quad -M^{II}(x) - (q_0 - \frac{x}{2L}q_0)\frac{1}{2}(2L - x)\frac{1}{3}(2L - x) &= 0 \\ \rightarrow M^{II}(x) &= \frac{1}{12L}q_0x^3 - q_0 \frac{x^2}{2} + q_0Lx - \frac{2}{3}q_0L^2 \end{aligned}$$

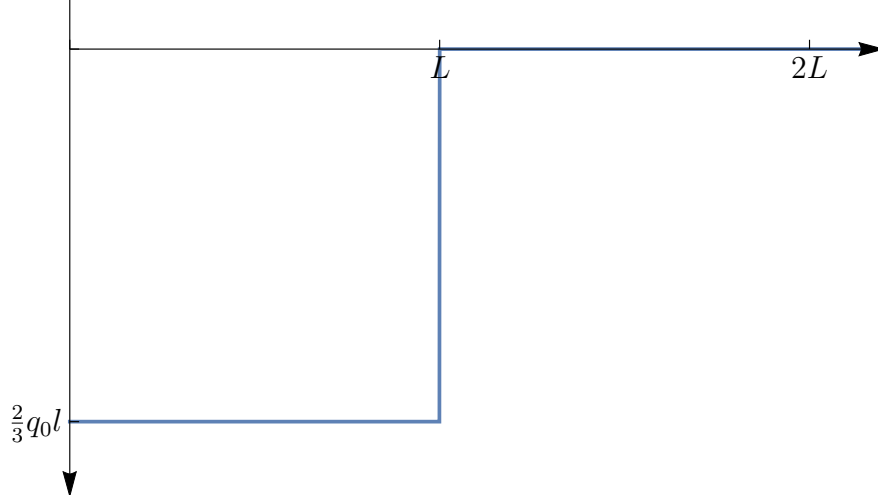
c) Normalkraftverlauf $N(x)$:

The diagram shows the internal forces at the cut at x=L. It includes the normal force NII (pointing left), the shear force QII(x=L) (pointing up), and the reaction force S1 (pointing down and left). The coordinate system has x and z axes.

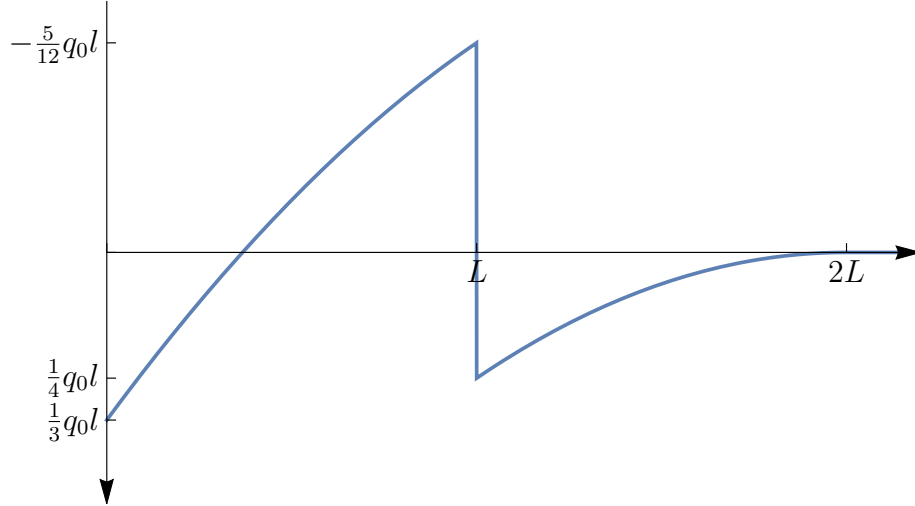
$$\begin{aligned} \sum F_{iz} \stackrel{!}{=} 0 : -Q^{II}(x=L) + \frac{S_1}{\sqrt{2}} + Q^I(x=L) &= 0 \\ \frac{2}{3}q_0L - \frac{S_1}{\sqrt{2}} &= 0 \\ \rightarrow S_1 &= -\sqrt{2} \frac{2}{3}q_0L & \rightarrow N^{II} &= \frac{2}{3}q_0L \end{aligned}$$

d) Schnittgrößenverläufe:

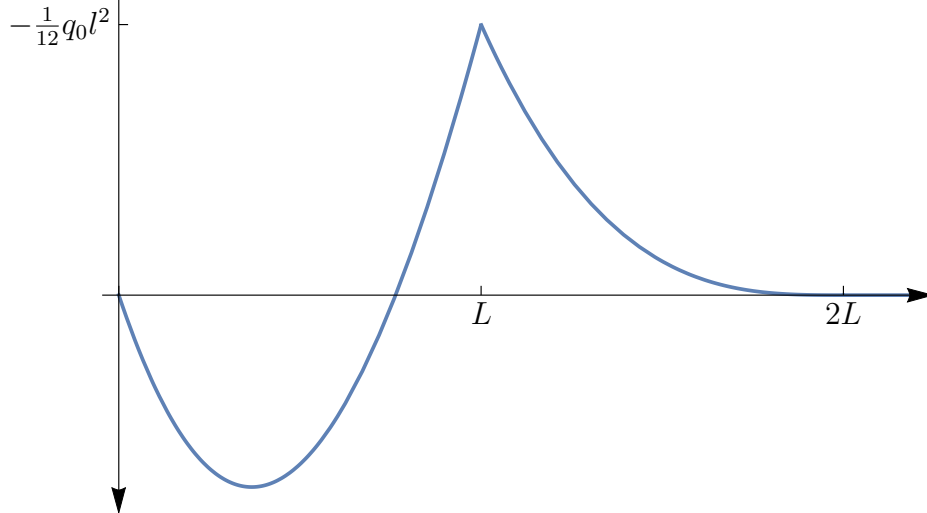
Normalkraftverlauf:



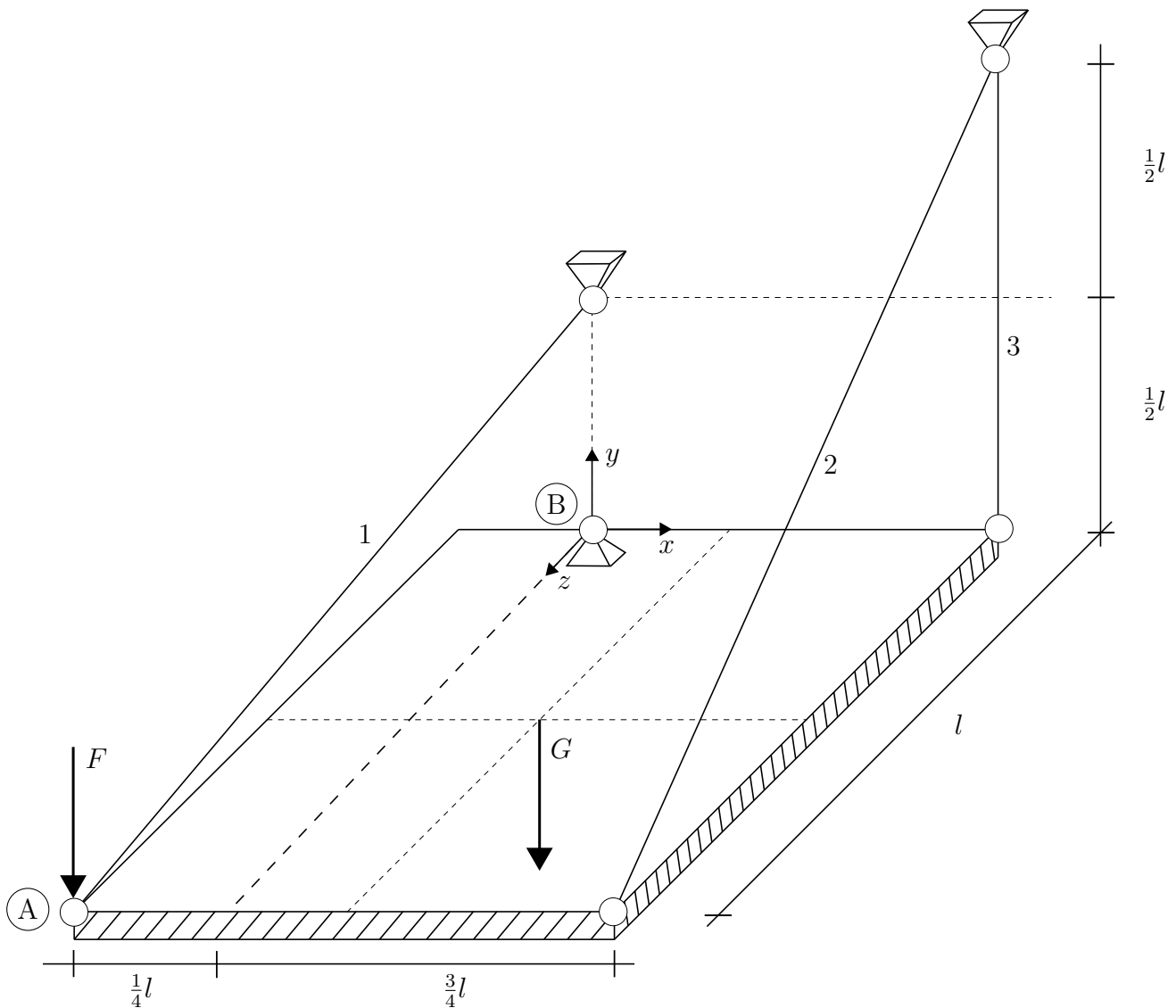
Querkraftverlauf:



Momentenverlauf:



3. Aufgabe (ca. 17 % der Gesamtpunktzahl)



Das dargestellte Vordach wird durch drei Seile abgespannt und ist im Punkt (B) gelenkig gelagert. Das Vordach wird durch sein Eigengewicht G sowie einer am Knoten (A) angreifenden Gewichtskraft F eines Blumentopfes belastet.

- Beurteilen Sie das Tragwerk hinsichtlich der statischen Bestimmtheit.
- Ermitteln Sie die Seilkräfte in den Seilen 1, 2 und 3.

Gegeben: l, F, G

Musterlösung - Aufgabe 3

a) Statische Bestimmtheit:

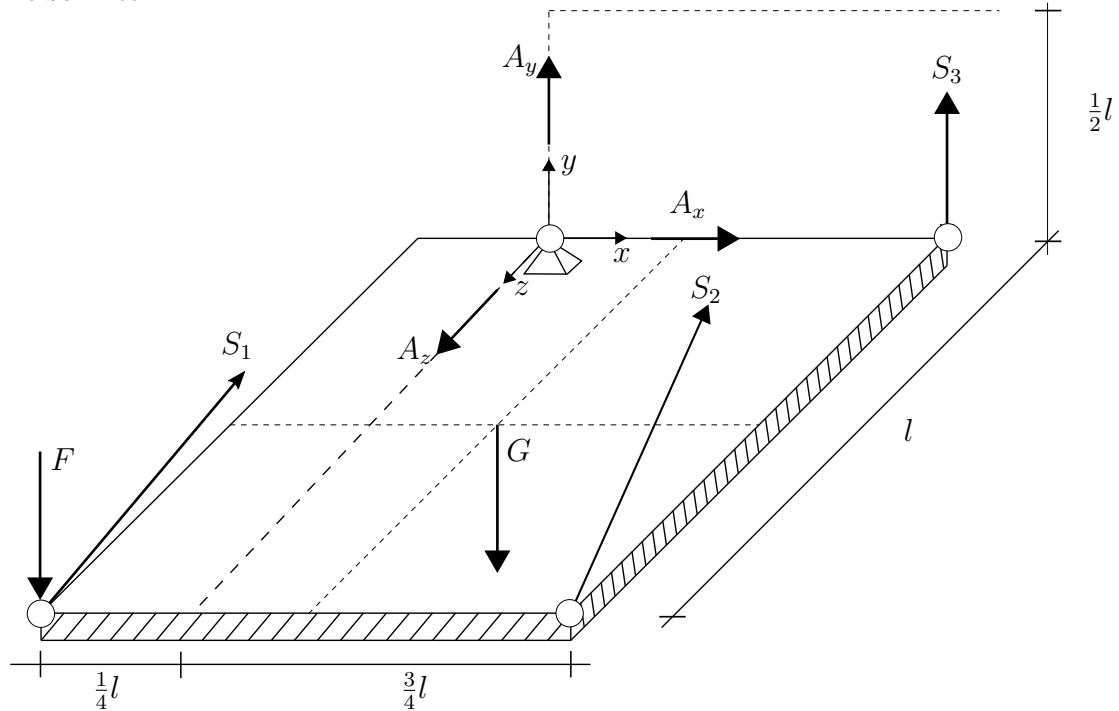
$6n = 6 = a + g = 6 + 0 \rightarrow$ Wahre Aussage.

Und: System ist nicht kinematisch gelagert.

\rightarrow System statisch bestimmt.

b) Stabkräfte:

Freischnitt:



$$\vec{S}_1 = S_1 \cos(\gamma_x) \vec{e}_x + S_2 \cos(\gamma_y) \vec{e}_y + S_3 \cos(\gamma_z) \vec{e}_z$$

$$\left. \begin{array}{l} L_x = \frac{1}{4}L \\ L_y = \frac{1}{2}L \\ L_z = -L \end{array} \right\} L = \sqrt{\left(\frac{1}{4}L\right)^2 + \left(\frac{1}{2}L\right)^2 + (L)^2} = \frac{\sqrt{21}}{4}L \rightarrow \begin{array}{l} \cos(\gamma_x) = \frac{1}{\sqrt{21}} \\ \cos(\gamma_y) = \frac{2}{\sqrt{21}} \\ \cos(\gamma_z) = -\frac{4}{\sqrt{21}} \end{array}$$

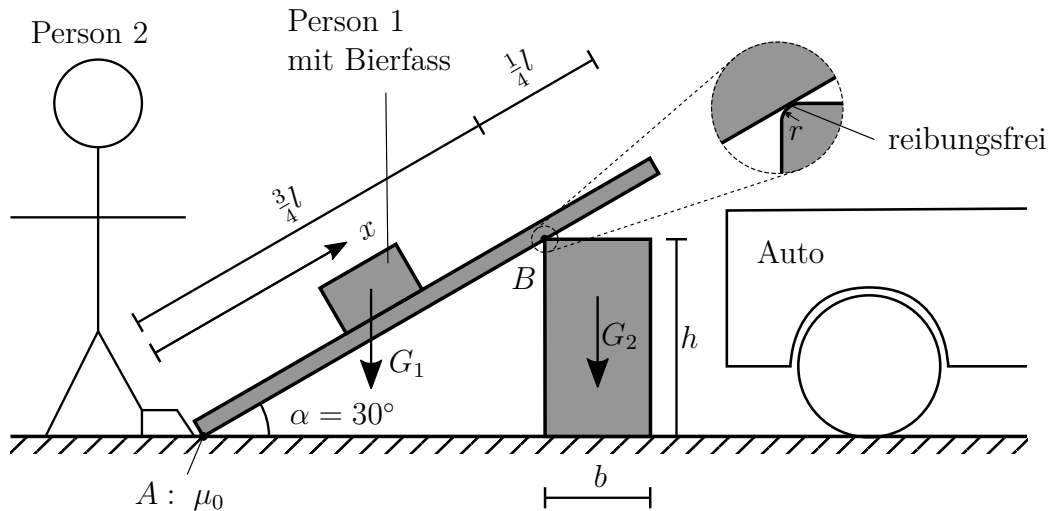
$$\sum M_{iy}^{\textcircled{B}} = 0 : \quad \frac{S_2}{\sqrt{2}} = 0 \rightarrow S_2 = 0$$

$$\sum M_{ix}^{\textcircled{B}} = 0 : \quad G \frac{L}{2} + FL - S_1 \frac{2}{\sqrt{21}} L = 0 \rightarrow S_1 = \frac{\sqrt{21}}{2} \left(\frac{G}{2} + F \right)$$

$$\sum M_{iz}^{\textcircled{B}} = 0 : \quad F \frac{L}{4} - G \frac{L}{4} - S_1 \frac{2L}{\sqrt{21} \cdot 4} + S_3 \frac{3}{4} L = 0$$

$$S_3 = \frac{4}{3} \left[\frac{G}{4} - \frac{F}{4} + \frac{S_1}{2\sqrt{21}} \right] = \frac{4}{3} \left[\frac{G}{4} - \frac{F}{4} + \frac{G}{8} + \frac{F}{4} \right] = \frac{4}{3} \frac{3}{8} G = \frac{G}{2}$$

4. Aufgabe (ca. 27 % der Gesamtpunktzahl)



Person 1 möchte nach der TM1 Klausur mit einer Konstruktion aus einem masselosen Brett (Länge l) und einem starren Quader (Gewicht G_2 , Höhe h , Breite b) ein Bierfass in ein Auto laden. Person 1 wird inkl. Bierfass als Klotz mit Gewicht G_1 idealisiert. Zwischen Brett und Boden wirkt der Haftkoeffizient $\mu_0 = 0.6$ (Punkt A) und in Punkt B liegt das Brett reibungsfrei auf. Zwischen Person 1 und Brett kann Haften angenommen werden. Der Quader steht auf dem Boden ohne zu rutschen.

Bearbeiten Sie folgende Aufgabenteile:

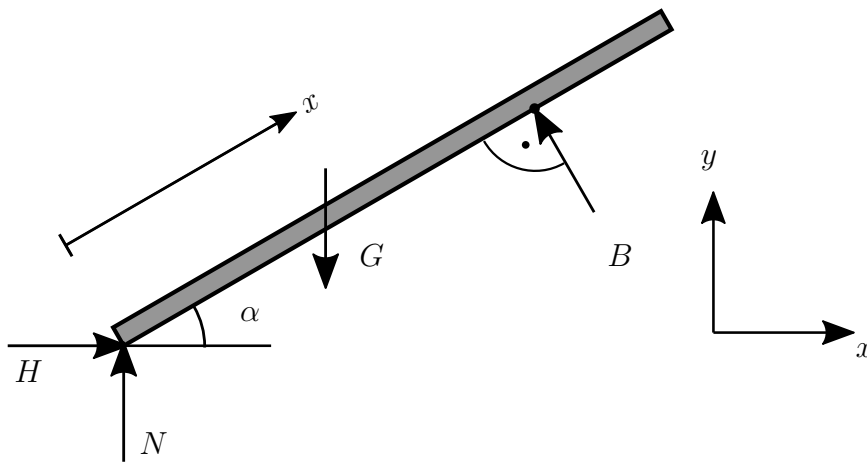
- Wie weit kann Person 1 mit Bierfass auf das Brett gehen, ohne dass das Brett in A rutscht? Bestimmen Sie die Position x .
- Da Person 1 die Berechnung in a) nicht durchgeführt hat, kam es zum Sturz und geschütteltem Bier. Deshalb wird Person 2 zur Hilfe geholt um mit dem Fuß Rutschen in Punkt A zu verhindern. Kann Person 1 das Bierfass nun bis $x = l$ tragen, ohne dass das Brett um B kippt?
- Wie groß muss die Breite b des Quaders sein, damit dieser für $x = l$ nicht kippt?

Hinweis: Für Aufgabenteile a) und b) darf angenommen werden, dass der Quader nicht kippen kann.

Gegeben: $l, h, \alpha = 30^\circ, \mu_0 = 0.6, G_1 = G, G_2 = 2G, G$

Musterlösung - Aufgabe 4

a) Freischnitt:



GGW:

$$\begin{aligned} \sum M_i^A \stackrel{!}{=} 0 : & \quad B \frac{3}{4}l - Gx \cos(\alpha) = 0 \\ & \quad \rightarrow B = \frac{3x}{4l} \cos(\alpha)G \\ \sum F_{iy} \stackrel{!}{=} 0 : & \quad N - G + B \cos(\alpha) = 0 \\ & \quad \rightarrow N = G - B \cos(\alpha) = \left(1 - \frac{3x}{4l} \cos^2(\alpha)\right)G \\ \sum F_{ix} \stackrel{!}{=} 0 & \quad H - B \sin(\alpha) = 0 \\ & \quad \rightarrow H = \frac{4x}{3l} \cos(\alpha) \sin(\alpha)G \end{aligned}$$

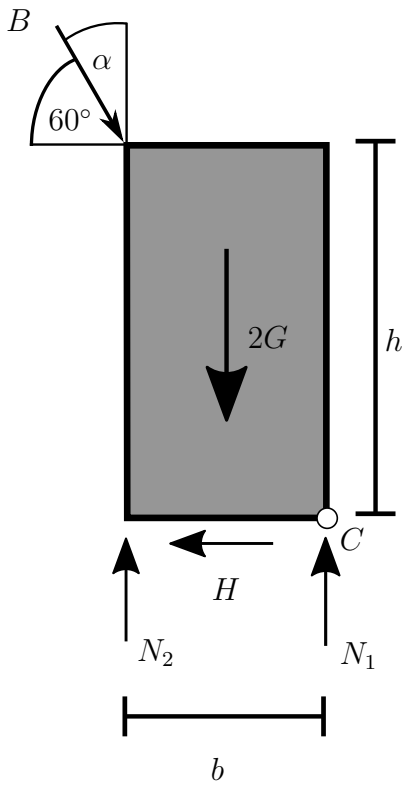
Haften:

$$\begin{aligned} |H| &\leq \mu_0 N \\ \xrightarrow{H \geq 0} \frac{4x}{3l} \cos(\alpha) \sin(\alpha)G &\leq \mu_0 G - \mu_0 \frac{4x}{3l} \cos^2(\alpha)G \\ \rightarrow x &\leq \frac{3}{4}l \frac{\mu_0}{\cos(\alpha) \sin(\alpha) + \mu_0 \cos^2(\alpha)} = 0,510l \\ \text{Mit: } \alpha &= 30^\circ, \mu_0 = 0,6 \end{aligned}$$

b) Jetzt: H beliebig groß. Kippen falls $N < 0$

$$\begin{aligned} N &= \left(1 - \frac{3x}{4l} \cos^2(\alpha)\right)G \\ N &= \left(1 - \frac{3l}{4l} \left(\frac{\sqrt{3}}{2}\right)^2\right)G = 0 \quad |\text{Mit: } x = l \\ &\rightarrow \text{Für } x = l \text{ kippt das Brett gerade nicht.} \end{aligned}$$

c) Freischnitt:



$$B(x=l) = \frac{4\sqrt{3}}{3} \frac{1}{2} G = \frac{2}{\sqrt{3}} G$$

$$\begin{aligned} \sum M_i^C \stackrel{!}{=} 0 : \quad & 2G \frac{b}{2} - Bh \sin(\alpha) + Bb \cos(\alpha) - N_2 b = 0 \\ \rightarrow & -\frac{2}{\sqrt{3}} \frac{1}{2} hG + (1+1)Gb - N_2 = 0 \\ \rightarrow & N_2 = -\frac{1}{\sqrt{3}} \frac{h}{b} G + 2G \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Kein Kippen: } N \stackrel{!}{\geq} 0 : \quad & \rightarrow +\frac{h}{\sqrt{3}b} G \leq 2G \\ \rightarrow & b \geq \frac{b}{2\sqrt{3}} \end{aligned}$$