# HANSER



Leseprobe

Kai-Uwe Bletzinger, Falko Dieringer, Rupert Fisch, Benedikt Philipp

Aufgabensammlung zur Baustatik

Übungsaufgaben zur Berechnung ebener Stabtragwerke

ISBN (Buch): 978-3-446-44278-8

Weitere Informationen oder Bestellungen unter http://www.hanser-fachbuch.de/978-3-446-44278-8 sowie im Buchhandel.

# Inhalt

	Vorwort	ΧI
1	Einleitung und Definitionen	1
1.1	Zur Benutzung des Buchs	1
1.2	Definition der Auflagersymbole	2
1.3	Definition der Gelenkarten	4
1.4	Allgemeine Hinweise	5
2	Tragwerksbeurteilung	7
2.1	Grundlagen zur Tragwerksbeurteilung	7
2.2	Beispielaufgabe 1	10
2.3	Beispielaufgabe 2	12
	2.3.1 System 1	13
	2.3.2 System 2	14
	2.3.3 System 3	15
	2.3.4 System 4	16
2.4	Beispielaufgabe 3	16
2.5	Aufgaben	19
2.6	Lösungen	33
3	Schnittgrößen statisch bestimmter Systeme	35
3.1	Grundlagen zur Berechnung von Schnittgrößen an statisch	
	bestimmten Tragwerken	35
3.2	Beispielaufgabe 1	37
	3.2.1 Auflager- und Zwischenreaktionen	37
	3.2.2 Schnittgrößen: Moment	38

3.2.3	Schnittgrößen: Querkraft
3.2.4	Schnittgrößen: Normalkraft
3.2.5	Entfernen des Momentengelenks am Knoten 4
3.2.6	Lösen der Einspannung am Knoten 1
Beisp	ielaufgabe 2
3.3.1	Auflagerreaktionen
3.3.2	Schnittgrößen: Moment
3.3.3	Schnittgrößen: Querkraft
3.3.4	Schnittgrößen: Normalkraft
Aufga	aben
Lösui	ngen
Polp	lan, Kinematik
Grun	dlagen zu Polplänen und Kinematik
4.1.1	Begriffe zu Polplänen
4.1.2	Regeln zur Bestimmung der Haupt- und Nebenpole einer einzelnen Scheibe i
4.1.3	Ermittlung der Verschiebungsfigur für kinematische Systeme
4.1.4	Widersprüche im Polplan
Beisp	ielaufgabe 1
4.2.1	System 1
4.2.2	System 2
4.2.3	System 3
Beisp	ielaufgabe 2
4.3.1	System 1
4.3.2	System 2
4.3.3	System 3
Beisp	ielaufgabe 3
4.4.1	Verschiebungsfigur
4.4.2	Brauchbares System
Aufga	ıben
	ngen

6	Prinzip der virtuellen Verschiebungen	139
6.1	Grundlagen zum Prinzip der virtuellen Verschiebungen	139
6.2	Beispielaufgabe	142
	6.2.1 Vertikale Auflagerkraft $B_{\rm V}$ am Lager B	142
	6.2.2 Querkraft V <sub>a</sub> im Schnitt a	145
	6.2.3 Moment $M_{\rm a}$ im Schnitt a	149
	6.2.4 Normalkraft $N_{\rm b}$ im Schnitt b	152
6.3	Aufgaben	155
6.4	Lösungen	172
7	Kraftgrößenverfahren	173
7.1	Grundlagen zum Kraftgrößenverfahren	173
7.2	Beispielaufgabe 1	
	7.2.1 Tragwerk 1	
	7.2.2 Tragwerk 2	
	7.2.3 Tragwerk 3	179
	7.2.4 Tragwerk 4	180
7.3	Beispielaufgabe 2	182
	7.3.1 Lastfall 1: Einzellast P	182
	7.3.2 Lastfall 2: Temperaturdifferenz $\Delta T$	
	7.3.3 Lastfall 3: konstante Temperaturänderung $T_{\rm S}$	
	7.3.4 Lastfall 4: Auflagerverschiebung $\Delta u$	
7.4	Aufgaben	
7.5	Lösungen	207
8	Einflusslinien für Kraftgrößen	209
8.1	Grundlagen zu Einflusslinien für Kraftgrößen	209
8.2	Beispielaufgabe	
	8.2.1 Bestimmung der Einflusslinien	
	8.2.2 Extremwerte für das Moment M <sub>8</sub>	
	8.2.3 Maximale Momente im Tragwerk und Verformungen am Knoten 10	
8.3	Aufgaben	220
8.4	Lösungen	237
9	Einflusslinien für Verschiebungsgrößen	239
9.1	Grundlagen zu Einflusslinien für Verschiebungsgrößen	
9.1	Beispielaufgabe	244
7.2	9.2.1 Vertikale Verformung <i>w</i> <sub>3</sub>	244
	9.2.2 Einflusslinie für $w_3$	
	, -=-= =	_ 10

	9.2.3 Auswertung für Lastfall <i>p</i>	249
	9.2.4 Ersetzen der Feder durch ein Auflager – Berechnung mit Stiff	249
	9.2.5 Minimale bzw. maximale Durchsenkung von $w_3$ - Berechnung mit Stiff	250
9.3	Aufgaben	
9.4	Lösungen	272
10	Verschiebungsgrößenverfahren nach	
	Theorie I. Ordnung	273
10.1	Grundlagen zum Verschiebungsgrößenverfahren	273
10.2	Beispielaufgabe 1	281
	10.2.1 System 1	282
	10.2.2 System 2	290
10.3	Beispielaufgabe 2	297
10.4	Beispielaufgabe 3	302
	10.4.1 Kinematische Abhängigkeiten	303
	10.4.2 Steifigkeiten mit dem PvV	
	10.4.3 Berechnung mit Stiff	
10.5	Beispielaufgabe 4	
	10.5.1 kinematische Abhängigkeiten	
	10.5.2 Steifigkeiten mit dem PvV	
	10.5.3 Berechnung mit Stiff	
10.6	Aufgaben	
10.7	Lösungen	330
44		
11	Elastisch gebetteter Balken	331
11.1	Grundlagen zum elastisch gebetteten Balken	331
11.2	Beispielaufgabe	
	11.2.1 Verformungen am idealisierten 2D-System	
	11.2.2 Verankerung des Balkens 2	343
11.3	Aufgaben	
11.4	Lösungen	361
12	Verschiebungsgrößenverfahren nach	
	Theorie II. Ordnung	363
12.1	Grundlagen zum Verschiebungsgrößenverfahren nach	
14.1	Theorie II. Ordnung	363
12.2	Beispielaufgabe	
<b>-</b>	12.2.1 Verformungen ohne Berücksichtigung einer Vorverformung	
	12.2.2 Verformungen mit Berücksichtigung einer Vorverformung	

12.3 12.4	Aufgaben Lösungen	
13	Stabilität	403
13.1 13.2	Grundlagen zur Stabilität  Beispielaufgabe	
	13.2.1 Berechnung der Knotenverformungen nach Theorie I. und II. Ordnung für $\gamma$ = 1,0	111
	13.2.2 Berechnung des kritischen Lastfaktors $\gamma_{krit}$	
	13.2.3 Knickfigur für $\gamma_{krit}$	
	13.2.4 Überprüfung der Ergebnisse mit <i>Stiff</i>	
	13.2.5 Bestimmung der Euler'schen Knicklast und der jeweiligen Knicklänge	
	der einzelnen Stäbe	419
13.3	Aufgaben	420
13.4	Lösungen	437
14	Grundformeln und Tafeln	439
14.1	Integraltafein	439
14.2	ω-Tafeln	441
14.3	Grundformeln des Verschiebungsgrößenverfahrens (VV) nach Theorie I. Ordnung	442
14.4	•	
14.5	Grundformeln des Verschiebungsgrößenverfahrens (VV)	
	nach Theorie I. Ordnung und elastisch gebetteter Balken	459
l iter	aturverzeichnis	463

#### Vorwort

Die Idee für dieses Übungsbuch ist in einem Teamgespräch zum Stand der Lehre am Lehrstuhl für Statik der Technischen Universität München im Jahr 2011entstanden. Die Autoren haben beschlossen, den Studierenden mehr Übungsmaterial zu den Handrechenverfahren der Statik an Stabtragwerken zur Verfügung zu stellen.

Friedrich Dürrenmatt schreibt in *Die Physiker:* "Was einmal gedacht wurde, kann nicht mehr zurückgenommen werden". So findet sich im Erlernen von Statik die Parallele darin, dass ein statisches System, welches bereits einmal durchdacht wurde, nicht wieder vergessen werden kann. Das mehrmalige Rechnen ein und derselben Aufgabe stellt somit nur einen geringen Mehrwert dar, da der zentrale Baustein, das Tragwerks- bzw. Systemverständnis, bereits beim ersten Mal durchdacht wurde.

So ist die Motivation gewachsen eine umfangreiche Aufgabensammlung aufzubauen, in der eine ausreichende Anzahl an Übungsaufgaben zur Verfügung gestellt wird.

Durch die verfügbaren Kontrollmöglichkeiten ist ein selbstständiges Erlernen der Statik möglich. Zum besseren Einstieg in die verwendete Notation sind jedem Kapitel eine thematische Einführung und Musteraufgaben vorangestellt. Die mitgelieferte Stabwerkssoftware Stiff bietet einzigartige Kontroll- und Ergänzungsmöglichkeiten zur Bearbeitung des Buches und rundet somit das Gesamtpaket "Aufgabensammlung zur Baustatik" ab.

Nach mehrjährigem erfolgreichem Einsatz dieser Aufgabensammlung innerhalb der Technischen Universität München wird dieser Aufgabenschatz in überarbeiteter Fassung als Gesamtwerk in diesem Buch dem kompletten Publikum an Studierenden und Schülern im deutschsprachigen Raum bereitgestellt.

Wir wünschen Ihnen damit viel Erfolg!

Zuletzt gilt unser Dank allen Studenten und Helfern, die, vom Erstellen, über das Gegenrechnen, hin zur Fehleridentifikation der Aufgaben und Musterlösungen, einen maßgeblichen Beitrag zum Gelingen des Gesamtwerks geleistet haben.

Kai-Uwe Bletzinger Falko Dieringer Rupert Fisch Benedikt Philipp

### Prinzip der virtuellen Kräfte

# ■ 5.1 Grundlagen zum Prinzip der virtuellen Kräfte

Das Prinzip der virtuellen Kräfte (PvK) stellt eine Anwendung des Prinzips der virtuellen Arbeit dar. Es dient zur Bestimmung von realen Verformungsgrößen eines Systems, dessen Schnittgrößenverläufe bekannt sind (vgl. [Hir98], [WE97], [WK04], [Din12]). Ist ein System im Gleichgewicht, so ergeben die virtuellen Arbeiten der inneren und äußeren Kräfte in der Summe Null:

$$\delta W = \delta W_{\rm ext} + \delta W_{\rm int} = 0$$

Virtuelle Kraftgrößen – Schnittgrößen, Auflagerreaktionen, äußere Kräfte – verrichten zusammen mit realen Verformungsgrößen – Verschiebungen, Verdrehungen, Krümmungen, Dehnungen – virtuelle Arbeit.

$$\delta W = \delta W_{\text{ext}} + \delta W_{\text{int}} = \left\{ \int_{\ell} \delta q \cdot w \, dx + \sum_{i} \delta F_{i} \cdot d_{i} + \sum_{j} \delta M_{j} \cdot \varphi_{j} \right\} - \left\{ \int_{\ell} \delta N \cdot \varepsilon \, dx + \int \delta M \cdot \kappa \, dx \right\} = 0$$

Die innere virtuelle Arbeit ist grundsätzlich negativ, da innere virtuelle Kraftgrößen den realen Verschiebungsgrößen entgegenwirken. Die Arbeit der äußeren Kräfte ist dagegen grundsätzlich positiv. Die Arbeiten verteilter virtueller Kraftgrößen (virtuelle Linienlast  $\delta q$ , virtuelle Schnittgrößen  $\delta N$ ,  $\delta M$ ) sind entlang des Balkens zu integrieren. Hierfür können Integraltafeln verwendet werden (siehe Kapitel 14.1). Weitere Anteile der virtuellen inneren Arbeit ergeben sich aus der Arbeit der virtuellen Querkräfte auf den realen Schubverzerrungen. Für dünne Balken können diese Anteile aus Querkräften vernachlässigt werden. Hier und im Weiteren sollen dünne Balken behandelt werden.

Krümmungen und Dehnungen setzen sich im Rahmen dieses Kapitels aus Momentenbzw. Normalkrafteinflüssen und Temperatureinfluss zusammen.

$$\begin{split} \kappa &= \frac{M}{EI} + \alpha_{\mathrm{T}} \cdot \frac{\Delta T}{h} \\ \varepsilon &= \frac{N}{EA} + \alpha_{\mathrm{T}} \cdot T \end{split}$$

Zur Begriffs- und Symbolklärung der Formeln wird auf Kapitel 1 verwiesen.

Innere und äußere virtuelle Kraftgrößen können im Grunde beliebig gewählt werden, müssen aber am virtuellen System im Gleichgewicht sein. Für virtuelle Kraftgrößen gelten dieselben Gleichgewichtsbeziehungen wie für reale Kraftgrößen.

Virtuelle Lagerkräfte sind ebenfalls als äußere virtuelle Kräfte zu behandeln. Mithilfe von zusätzlichen Gelenken können innere (virtuelle) Kraftgrößen ausgelöst und in äußere (virtuelle) Kraftgrößen umgewandelt werden.

Soll eine spezielle Verschiebungsgröße an einem Punkt m des Systems bestimmt werden, so ist am Ort und in Richtung der zu bestimmenden Verschiebungsgröße eine entsprechende virtuelle äußere Kraftgröße anzubringen.

Die virtuelle äußere Kraftgröße wird in der Regel zu  $\delta F_{\rm m}=\overline{1}$  bzw.  $\delta M_{\rm m}=\overline{1}$  angenommen. Der Strich über der Kraftgröße symbolisiert, dass es sich um eine virtuelle Größe handelt.

Im Folgenden sind Beispiele für korrespondierende virtuelle Kraft- und reale Verschiebungsgrößen gegeben.

Reale Verformungsgröße







Reale Relativ-Verformung



$$\Delta w \downarrow$$

Virtuelle Kraftgröße



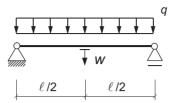
Virtuelle Kraftgröße

$$\frac{\delta F}{\parallel \downarrow \parallel}$$

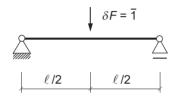
$$\delta F$$

## Systematisches Vorgehen zur Bestimmung der Verschiebung $\boldsymbol{w}$ in Trägermitte:

1. Statisches System unter Streckenlast. Gesucht: Durchsenkung *w* in Feldmitte.



 Aufbringen einer virtuellen Last am Ort und in Richtung der gesuchten Verformung. Das virtuelle System entspricht dem realen System.



3. Berechnung des realen und des virtuellen Momentenverlaufs M und  $\delta M$ .





δM

4. Anwendung des PvK und Lösen der Unbekannten

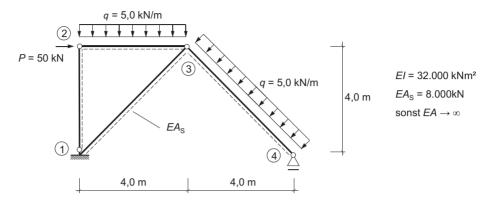
$$\delta W = \delta W_{\text{ext}} + \delta W_{\text{int}} = \left\{ \delta F \cdot w \right\} - \left\{ \int \delta M \cdot \frac{M}{EI} \, dx \right\} = 0$$

$$\rightarrow \bar{1} \cdot w = 2 \cdot \left[ \frac{5}{12} \cdot \frac{\bar{1} \cdot \ell}{4} \cdot \frac{q \, \ell^2}{8EI} \cdot \frac{\ell}{2} \right]$$

$$\rightarrow w = \frac{5}{384} \frac{q \, \ell^4}{EI}$$

Die virtuellen Lagerkräfte verrichten keine Arbeit, da die zugeordneten Lagerverschiebungen null sind.

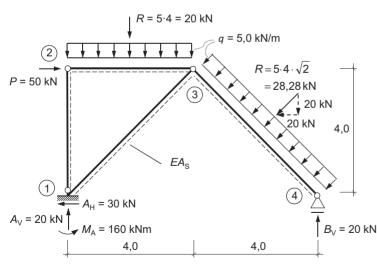
#### ■ 5.2 Beispielaufgabe



- 1. Berechnen Sie für die gegebene Belastung den Momenten- und Normalkraftverlauf.
- 2. Berechnen Sie mit dem Prinzip der virtuellen Kräfte (PvK) die Horizontalverschiebung sowie die Verdrehung am Knoten 2.
- 3. Wie groß muss  $EA_S$  mindestens sein, wenn die Horizontalverschiebung am Knoten 2 maximal 4 cm betragen darf?

#### 5.2.1 Schnittgrößen aus gegebener Belastung

Auflagerreaktionen



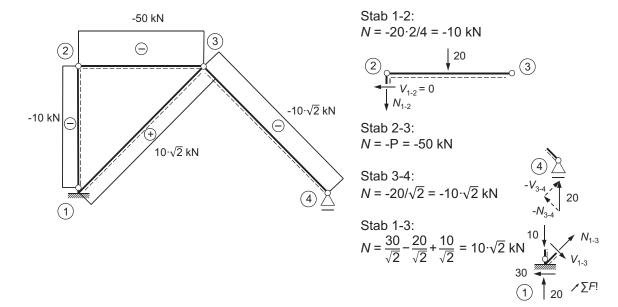
Berechnung:

$$\sum H_{\text{global}}$$
:  $A_{\text{H}} = 50 - 20 = 30 \text{ kN}$   
 $\sum M_{3,\text{rechts}}$ :  $B_{\text{V}} = \frac{20 \cdot 2 + 20 \cdot 2}{4} = 20 \text{ kN}$ 

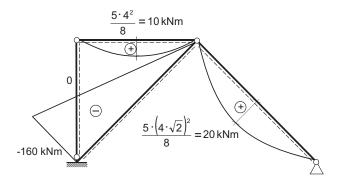
$$\sum V_{\text{qlobal}}$$
:  $A_{\text{V}} = 20 + 20 - 20 = 20 \text{ kN}$ 

$$\sum M_{1,\text{global}}$$
:  $M_A = 50.4 + 20.2 + 20.6$   
- 20.2 - 20.8  
= 160 kNm

#### Normalkraftverlauf



#### Momentenverlauf

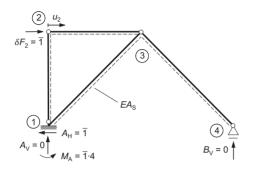


Das Auflagermoment  $M_{\rm A}$  geht komplett in den Stab 1–3, da der Stab 1–2 mit einem Momentengelenk am Auflager angeschlossen ist. Der Stab 1–3 ist unbelastet, somit nimmt das Moment linear bis zum Gelenk in Knoten 3 ab.

#### 5.2.2 Verschiebungen am Knoten 2

#### Horizontalverschiebung am Knoten 2

Folgend sind die Schnittgrößen unter der virtuellen Kraft  $\delta F_2$  dargestellt.



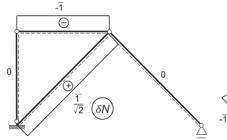
#### Berechnung:

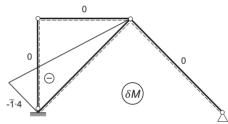
$$\Sigma H_{\text{global}}$$
:  $A_{\text{H}} = \delta F_2 = \overline{1}$ 

$$\sum M_{3,\text{rechts}}$$
:  $B_V = 0$ 

$$\sum V_{\text{clobal}}$$
:  $A_{\text{V}} = 0$ 

$$\sum V_{\text{global}}$$
:  $A_{\text{V}} = 0$   
 $\sum M_{1,\text{global}}$ :  $M_{\text{A}} = \delta F_2 \cdot 4 = \overline{1} \cdot 4$ 





#### Virtuelle Arbeit:

Die virtuelle Normalkraft  $\delta N$  verrichtet im Stab 1 – 3 auf der realen Dehnung  $\varepsilon$  Arbeit, da dieser eine endliche Dehnsteifigkeit  $EA_{\mathrm{S}}$  besitzt. Für alle anderen Stäbe gilt aufgrund von  $EA \rightarrow \infty$ , dass die Dehnungen  $\varepsilon = N/EA$  zu Null werden.

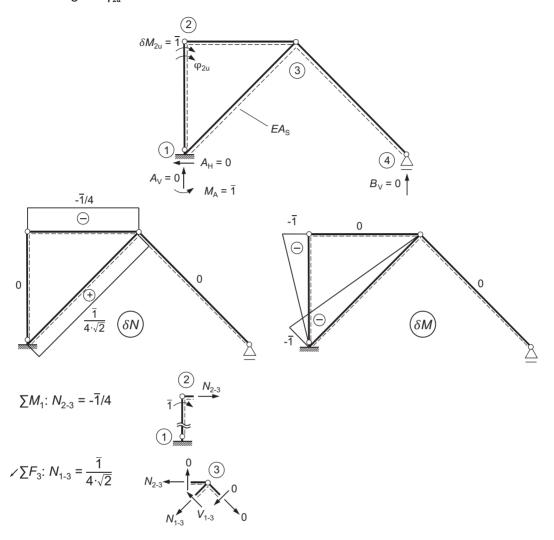
$$\delta W = \delta W_{\text{ext}} + \delta W_{\text{int}} = u_2 \cdot \delta F_2 + \int \frac{M}{EI} \cdot \delta M \cdot dx + \int \frac{N}{EA} \cdot \delta N \cdot dx = 0$$

$$u_2 = \frac{1}{\sqrt{2}} \cdot \frac{10 \cdot \sqrt{2}}{EA_s} \cdot 4, 0 \cdot \sqrt{2} + \frac{1}{3} \cdot 4 \cdot \frac{160}{EI} \cdot 4, 0 \cdot \sqrt{2} = 44,783 \cdot 10^3 \,\text{m}$$

#### Verdrehung am Knoten 2

Da sich am Knoten 2 ein Gelenk befindet, sind die Endverdrehungen der beiden angeschlossenen Stäbe voneinander unabhängig und können somit separat bestimmt werden. Alternativ könnte die Relativverdrehung der beiden Stäbe an diesem Knoten auch gemeinsam bestimmt werden (hier nicht vorgeführt).

#### Berechnung von $\varphi_{2u}$



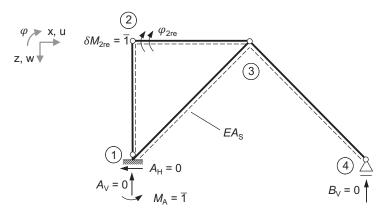
Stab 1–2 und Stab 1–3 werden jeweils an einem Ende mit einem Einzelmoment belastet  $(\delta M_{2\mathrm{u}}$  bzw.  $M_{\mathrm{A}})$ . Da sie sonst unbelastet sind, nimmt das Moment jeweils bis zu den Gelenken linear ab. Die anderen Stäbe sind unbelastete Pendelstäbe  $\rightarrow M=0$ .

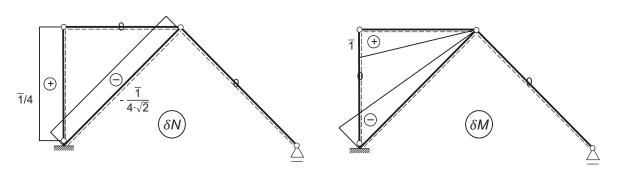
#### Virtuelle Arbeit:

$$\delta W = \delta W_{\rm ext} + \delta W_{\rm int} = \varphi_{2u} \cdot \delta M_{2u} + \int \frac{M}{EI} \cdot \delta M \cdot dx + \int \frac{N}{EA} \cdot \delta N \cdot dx = 0$$

$$\varphi_{\text{2u}} \cdot 1 = \frac{1}{4 \cdot \sqrt{2}} \cdot \frac{10 \cdot \sqrt{2}}{EA_{\text{S}}} \cdot 4, 0 \cdot \sqrt{2} + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot \frac{160}{EI} \cdot 4, 0 \cdot \sqrt{2} = 0,0112 \text{ [rad]}$$

#### Berechnung von $\varphi_{2re}$





Der Momentenverlauf ergibt sich analog zu dem Verlauf aus  $\delta M_{
m 2u}$ .

$$\sum F_1: N_{1-3} = -\frac{1}{4 \cdot \sqrt{2}}$$

$$0$$

$$0$$

$$1$$

$$0$$

$$0$$

$$0$$

$$0$$

Virtuelle Arbeit:

$$\delta W = \delta W_{\rm e} + \delta W_{\rm i} = \varphi_{\rm re} \cdot \delta M_{\rm 2re} + \int \frac{M}{EI} \cdot \delta M \cdot dx + \int \frac{N}{EA} \cdot \delta N \cdot dx = 0$$

$$\varphi_{\text{2re}} \cdot 1 = -\frac{1}{4 \cdot \sqrt{2}} \cdot \frac{10 \cdot \sqrt{2}}{EA_{\text{s}}} \cdot 4, 0 \cdot \sqrt{2} + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot \frac{160}{EI} \cdot 4, 0 \cdot \sqrt{2} + \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot \frac{10}{EI} \cdot 4, 0 = 8,077 \cdot 10^{-3} \text{ [rad]}$$

#### 5.2.3 Horizontalverschiebung am Knoten 2 maximal 4,0 cm

Unter Verwendung der Berechnungen aus Teilaufgabe b)

$$\delta W = \delta W_{\text{ext}} + \delta W_{\text{int}} = u_2 \cdot \delta F_2 + \int \frac{M}{EI} \cdot \delta M \cdot dx + \int \frac{N}{EA} \cdot \delta N \cdot dx = 0$$

$$u_2 = \frac{1}{\sqrt{2}} \cdot \frac{10 \cdot \sqrt{2}}{EA_{\rm S}} \cdot 4,0 \cdot \sqrt{2} + \frac{1}{3} \cdot 4 \cdot \frac{160}{32.000} \cdot 4,0 \cdot \sqrt{2} \le 4cm$$

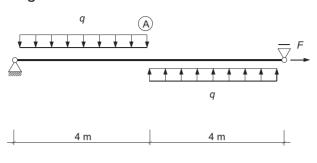
Formel umstellen und nach EAs auflösen:

$$\frac{1}{\sqrt{2}} \cdot \frac{10 \cdot \sqrt{2}}{EA_{\rm S}} \cdot 4,0 \cdot \sqrt{2} \le 0,04 \ m \cdot \frac{1}{3} \cdot 4 \cdot \frac{160}{32.000} \cdot 4,0 \cdot \sqrt{2}$$

$$EA_{S} \ge \frac{10 \cdot \sqrt{2} \cdot 4,0}{0,04 \ m \cdot \frac{1}{3} \cdot 4 \cdot \frac{160}{32.000} \cdot 4,0 \cdot \sqrt{2}} = 24728 \ kN$$

Somit ergibt sich bei der Forderung nach einer maximalen horizontalen Verschiebung am Knoten 2 von  $u_2$  = 4,0 cm ein  $EA_S$  von mindestens 24728 kN.

Schwierigkeitsgrad einfach

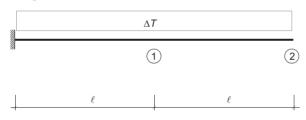


gegeben: F = 20 kN q = 5 kN/m  $EI = 20.000 \text{ kNm}^2$ EA = 150.000 kN

- a) Berechnen Sie für die gegebene Belastung den Momenten-, Querkraft- und Normalkraftverlauf.
- b) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte alle Verschiebungen sowie die Verdrehung am Knoten A.

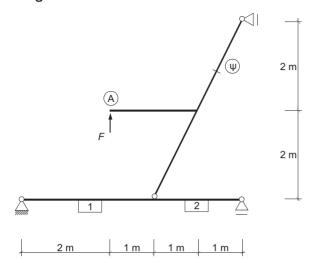
#### Aufgabe 6

Schwierigkeitsgrad einfach



gegeben:  $\Delta T = 20 \text{ K}$   $\ell = 10 \text{ m}$   $EI = 40.000 \text{ kNm}^2$  EA = 100.000 kN  $\alpha_{\rm T} = 4*10^{-5} \text{ 1/K}$  h = 0.5 m

a) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte jeweils alle Verschiebungen und Verdrehungen an den Punkten 1 und 2.

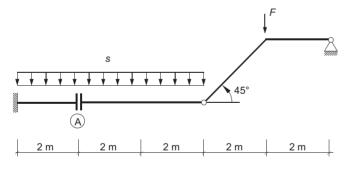


Schwierigkeitsgrad mittel

gegeben: F = 80 kN EI = 25.000 kNm<sup>2</sup> EA = 200.000 kN

- a) Berechnen Sie für die gegebene Belastung den Momenten- und Normalkraftverlauf.
- b) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte die vertikale Verschiebung und Verdrehung des Knotens A.
- c) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte die vertikale Verschiebung und Verdrehung des Knotens A für den Fall, dass für die Stäbe 1+2 gilt:  $EA \rightarrow \infty$  und  $EI \rightarrow \infty$ .

#### Aufgabe 15

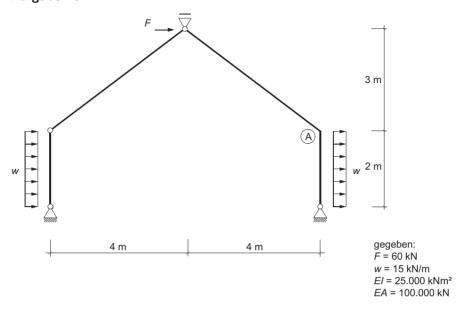


Schwierigkeitsgrad mittel

gegeben: F = 10 kN s = 4 kN/m  $EI = 20.000 \text{ kNm}^2$ EA = 150.000 kN

- a) Berechnen Sie für die gegebene Belastung den Momenten- und Normalkraftverlauf.
- b) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte die vertikale Verschiebung rechts und links vom Gelenk A.

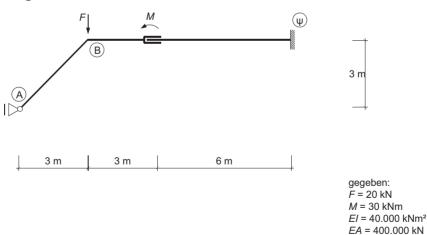
Schwierigkeitsgrad mittel



- a) Berechnen Sie für die gegebene Belastung den Momenten- und Normalkraftverlauf.
- b) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte die horizontale Verschiebung des Knotens A.

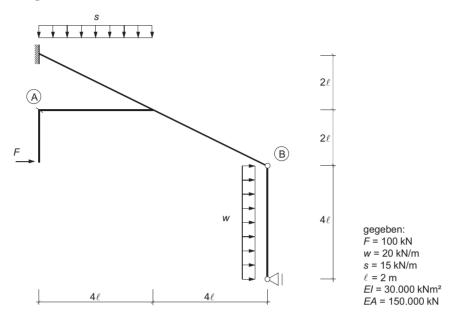
Aufgabe 17

Schwierigkeitsgrad mittel



- a) Berechnen Sie für die gegebene Belastung den Momenten- und Normalkraftverlauf.
- b) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte die vertikale Verschiebung des Auflagers A und die Verdrehung des Knoten B.

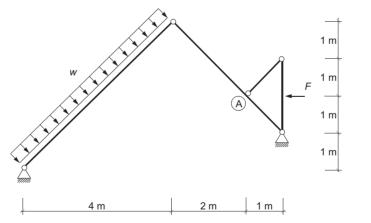
Schwierigkeitsgrad schwer



- a) Berechnen Sie für die gegebene Belastung den Momenten- und Normalkraftverlauf.
- b) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte die Verdrehung des Knotens A und die vertikale Verschiebung des Knotens B.

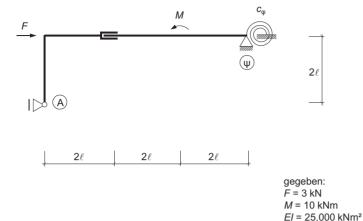
#### Aufgabe 27

Schwierigkeitsgrad schwer



gegeben: F = 35 kN w = 10 kN/m  $EI = 30.000 \text{ kNm}^2$ EA = 150.000 kN

- a) Berechnen Sie für die gegebene Belastung den Momenten- und Normalkraftverlauf.
- b) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte alle Verschiebungen des Punktes A.



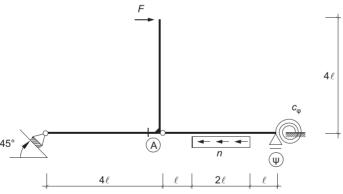
Schwierigkeitsgrad schwer

a) Berechnen Sie für die gegebene Belastung den Momenten- und Normalkraftverlauf.

EA = 200.000 kN  $\ell = 2 \text{ m}$  $c_0 = 55 \text{ kNm/rad}$ 

b) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte die Verdrehung der Feder und die vertikale Verschiebung des Auflagers A.

#### Aufgabe 29



Schwierigkeitsgrad schwer

gegeben: F = 20 kN n = 5 kN/m  $EI = 25.000 \text{ kNm}^2$  EA = 200.000 kN  $\ell = 2 \text{ m}$  $c_{\varphi} = 50 \text{ kNm/rad}$ 

- a) Berechnen Sie für die gegebene Belastung den Momenten-, Querkraft- und Normalkraftverlauf.
- b) Bestimmen Sie mithilfe des Prinzips der virtuellen Kräfte die Verdrehung der Feder und die horizontale Verschiebung des Knotens A.