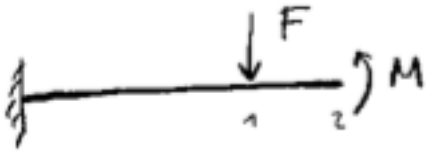


1 Satz von MAXWELL und BETTI

Erinnere zunächst an die gesamte Formänderungsenergie in diesem System. Präge zuerst $K^1 = F_1$, danach $K^2 = M_2$ auf.

Anmerkung:

Der Buchstabe K wird in diesem Kontext für generalisierte Kräfte verwendet. K kann also Kräfte oder Momente bedeuten. Analog werden mit f generalisierte Verschiebungen, also Verschiebungen oder Verdrehwinkel bezeichnet.



Dann gilt:

$$W^{s*} = \frac{1}{2} \alpha^{11} (K^1)^2 + \alpha^{12} K^1 K^2 + \frac{1}{2} \alpha^{22} (K^2)^2$$

Nun wird erst $K^2 = M_2$, danach $K^1 = F_1$ aufgeprägt. Es muss die selbe Formänderungsenergie resultieren:

$$W^{s*} = \int K^1 d(\alpha^{11} K^1) + \int K^2 d(\alpha^{12} K^2) + \int K^2 d(\alpha^{22} K^2)$$

$$W^{s*} = \frac{1}{2} \alpha^{22} (K^2)^2 + \alpha^{21} K^2 K^1 + \frac{1}{2} \alpha^{11} (K^1)^2$$

Wir folgern (Satz von BETTI):

$$\alpha^{12} K^1 K^2 = \alpha^{21} K^2 K^1 \tag{1}$$

$$\alpha^{12} = \alpha^{21} \quad (\text{Satz von MAXWELL, Reziprozitätsprinzip}) \tag{2}$$

Ziel: Die Verschiebung (Auslenkung) in 1 aufgrund der Kraft (des Moments) in 2, also gesucht: w_{12}

(i) $K^1 = F_1 \equiv 0$:



Die gesuchte Verschiebung w_{12} finden wir als generalisierte Verschiebung f_1 . Nach dem Lehrbuch S. 409ff dürfen wir also schreiben: $f^k = \alpha^{kn} K^n$

$$\Rightarrow w_{12} = f^1 = \alpha^{11} \underset{=0}{K^1} + \alpha^{12} K^2, \quad \text{neues Ziel: } \alpha^{12} = ? \tag{\#}$$

Wir notieren die Einheiten:

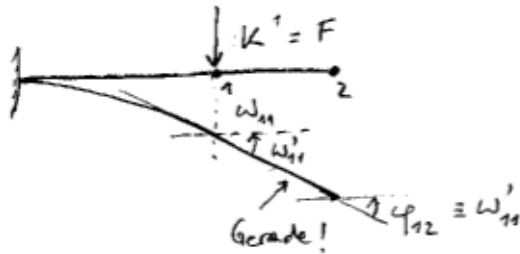
$$\dim [f^1] = m, \quad \dim [K^2] = \text{Nm} \Rightarrow \dim [\alpha^{12}] = 1/\text{N}.$$

Wegen (2) folgt damit

$$\dim [\alpha^{21}] = 1/\text{N}$$

Aus dem bekannten System mit der Kraft K^1 kann man nun das gesuchte α^{21} berechnen.

(ii) $K^2 = 0$:



Aus der Beziehung $f^k = \alpha^{kn} K^n$ erhalten wir

$$f^2 = \alpha^{21} K^1 + \alpha^{22} K^2. \quad (\#\#)$$

In diesem Fall liefert die Untersuchung der Einheiten:

$$\dim[K^1] = N, \dim[\alpha^{21}] = 1/N \Rightarrow \dim[f^2] = 1.$$

Die generalisierte Verschiebung f^2 hat also Dimension eines Winkels, oder im Fall der Biegelinie die Dimension einer Steigung. Daraus folgt unter Berücksichtigung, dass $w'(x=a) = w'(x=a+b)$ (siehe Skizze):

$$f^2 = \varphi_{12} \equiv w'_{11} = \frac{F a^2}{2EI}.$$

Der letzte Ausdruck folgt aus der Lösung der Biegeliniendifferentialgleichung für den Bereich $0 \leq x \leq a$:

$$\begin{aligned} w(x) &= \frac{F a^3}{6EI} \left(3 \frac{x^2}{a^2} - \frac{x^3}{a^3} \right) \\ \Rightarrow w'(x) &= \frac{F a^3}{6EI} \left(\frac{6x}{a^2} - \frac{3x^2}{a^3} \right) \\ \Rightarrow w'_{11} = w'(x=a) &= \frac{F a^2}{2EI} \end{aligned}$$

Aus Gleichung ($\#\#$) finden wir also zunächst die Einflusszahl

$$\alpha^{21} = \alpha^{12} = \frac{a^2}{2EI}$$

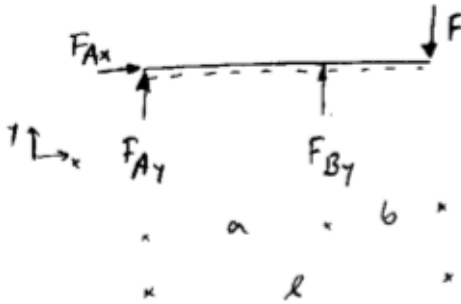
und daraus mit Gleichung ($\#$) die gesuchte Verschiebung

$$w_{12} = \frac{a^2 M}{2EI}.$$

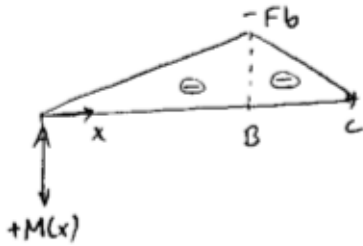
2 Satz von CASTIGLIANO

2.1

i) Freischnitt:



ii) Momentenverlauf:



$$\begin{array}{c}
 \ast \quad M_{AB} \quad \ast \quad M_{BC} \quad \ast \\
 x \in [0, a] \quad x \in [a, l]
 \end{array}$$

$$M_{AB} = -Fb \frac{x}{a}$$

$$M_{BC} = -Fb \frac{x-l}{a-l}$$

iii) Komplementäre Formänderungsenergie:

Weg 1: Elementare Integration der Schnittlastenfunktionen.

$$\begin{aligned}
 W^{s*} &= \frac{1}{2EI} \int_0^l M^2(x) dx \\
 &= \frac{1}{2EI} \left(\int_0^a M_{AB}^2(x) dx + \int_a^l M_{BC}^2(x) dx \right) \\
 &= \frac{1}{2EI} \left(F^2 b^2 \frac{x^3}{3a^2} \Big|_0^a + F^2 b^2 \frac{x^3}{3} - 2 \frac{x^2}{2} l + l^2 x \Big|_a^l \right) \\
 &= \frac{1}{2EI} \left(\frac{1}{3} F^2 b^2 a + \frac{F^2 b^2}{(a-l)^2} \left(\frac{l^3}{3} - \frac{a^3}{3} - l^2 a + a^2 l + l^2 a - l^2 a \right) \right) \\
 &= \frac{F^2 b^2}{2EI} \left(\frac{a}{3} + \frac{1}{(a-l)^2} \left(\frac{(l-a)(l^2 + la + a^2)}{3} - \frac{al(l-a)}{1} \right) \right) \\
 &= \frac{F^2 b^2}{6EI} \left(a + \frac{l^2 + a^2 - 2la}{l-a} \right) \\
 &= \frac{F^2 b^2}{6EI} (a + (l-a)) \\
 &= \frac{F^2 b^2}{6EI} l
 \end{aligned}$$

Weg 2: Nutzung der Tabelle für Kopplungsintegrale.

$$\begin{aligned}
 W^{s*} &= \frac{1}{2EI} a \left(\triangle \right) + \frac{1}{2EI} b \left(\triangle \right) \\
 &= \frac{1}{2EI} a \frac{1}{3} F^2 b^2 + \frac{1}{2EI} b \frac{1}{3} F^2 b^2 \\
 &= (a+b) \frac{F^2 b^2}{6EI} = \frac{F^2 b^2}{6EI} l
 \end{aligned}$$

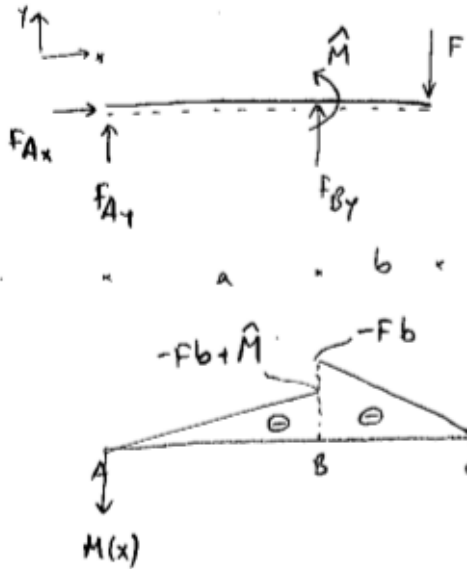
Nun verwenden wir den ersten Satz von CASTIGLIANO, um zunächst die Verschiebung in C zu berechnen:

$$\frac{\partial W^{s*}}{\partial F} = u_c$$

Mit der zuvor berechneten komplementären Formänderungsenergie folgt hieraus:

$$u_c = \frac{\partial}{\partial F} \left(\frac{F^2 b^2}{6EI} l \right) = \frac{2F b^2}{6EI} l = \frac{F b^2 l}{3EI}$$

Für die Bestimmung der Verdrehung in B mithilfe des Satzes von CASTIGLIANO bräuchte man jedoch ein externes Moment in B. Daher führen wir ein „virtuelles“ Moment \hat{M} im Punkt B ein und berechnen für diesen neuen Fall Lagerreaktionen und Momentenverlauf:



Die Gleichgewichtsbedingungen liefern:

$$\begin{aligned} \sum F_x = 0 &: F_{Ax} = 0 \\ \sum F_y = 0 &: F_{Ay} + F_{By} = F \\ \sum M^{(A)} = 0 &: F_{By}a + \hat{M} = Fl \end{aligned}$$

Daraus lässt sich die Momentenfläche aufziehen:

$$M(x) = \begin{cases} M_{AB}(x) = (-Fb + \hat{M}) \frac{x}{a}, & \text{für } 0 \leq x \leq a \\ M_{BC} = -Fb \frac{x-l}{a-l} & \text{für } a \leq x \leq l \end{cases}$$

Hiermit lässt sich nun eine neue komplementäre Formänderungsenergie berechnen:

$$\begin{aligned} \hat{W}^{s*} &= \frac{1}{2EI} \int_0^l M^2(x) dx \\ &= \frac{F^2 b^2}{6EI} l + \frac{1}{2EI} \int_0^a (\hat{M}^2 - 2Fb\hat{M}) \frac{x^2}{a^2} dx \\ &= \frac{F^2 b^2}{6EI} l + \frac{1}{6EI} (\hat{M}^2 - 2Fb\hat{M}) a \end{aligned}$$

Alternativ auch unter Verwendung der Tabelle für Kopplungsintegrale:

$$\begin{aligned} W^{s*} &= \frac{1}{2EI} a \left[\frac{1}{3} (\hat{M} - Fb)^2 \right] + \frac{1}{2EI} b \left[\frac{1}{3} F^2 b^2 \right] \\ &= \frac{1}{2EI} a \frac{1}{3} (\hat{M} - Fb)^2 + \frac{1}{2EI} b \frac{1}{3} F^2 b^2 \\ &= \frac{F^2 b^2}{6EI} l + \frac{1}{6EI} (\hat{M}^2 - 2Fb\hat{M}) a \end{aligned}$$

Mit dem Satz von CASTIGLIANO lässt sich nun die Verdrehung im Punkt B für den Fall des aufgeprägten Moments \hat{M} berechnen:

$$\hat{\varphi}_B = \frac{\partial \hat{W}^{s*}}{\partial \hat{M}} = \frac{a}{6EI} (2\hat{M} - 2Fb)$$

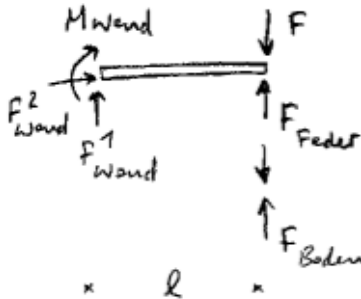
Wird in der letzten Gleichung $\hat{M} = 0$ gesetzt, so erhalten wir die gesuchte Verdrehung im Punkt B für den Ausgangsfall:

$$\varphi_B = -\frac{Fba}{3EI}$$

Beachte, dass der berechnete Winkel in dem Drehsinn gezählt wird, in dem auch das virtuelle Moment eingetragen wurde.

2.2

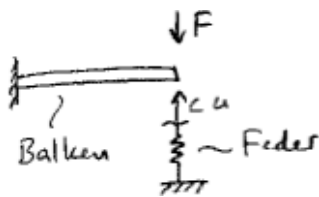
Freischnitt des Systems:



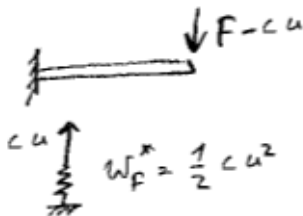
Wir sehen drei Lagerreaktionen an der Wand und eine Lagerreaktion am Boden, also vier Unbekannte. Dies bedeutet, dass es sich um ein statisch unbestimmtes System handelt.

Das System aus Balken und Feder enthält die Energie:

$$W^{s*} = W_B^{s*} + W_F^{s*}$$



Wir betrachten also die Formänderungen der beiden Teilsysteme:



Diese werden aufsummiert, um die komplementäre Formänderungsenergie des Gesamtsystems zu erhalten:

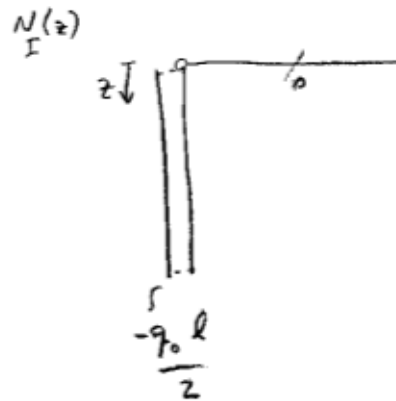
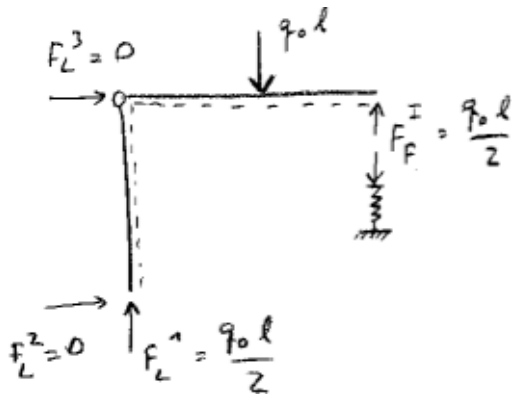
$$\begin{aligned}
 W^{s*} &= \underbrace{\frac{1}{2EI} \int_0^l \left(\pm(F - cu)l \frac{x}{l} \right)^2 dx}_{W_B^{s*}} + \underbrace{\frac{1}{2} cu^2}_{W_F^{s*}} \\
 &= \frac{1}{2EI} (F - cu)^2 \frac{l^3}{3} + \frac{1}{2} cu^2
 \end{aligned}$$

Nach dem Satz von CASTIGLIANO kann nun die Verschiebung berechnet werden:

$$\begin{aligned}
 u &= \frac{\partial W^{s*}}{\partial F} = \frac{l^3}{6EI} 2(F - cu) \\
 \Leftrightarrow u(3EI + l^3c) &= l^3 F \\
 \Leftrightarrow u &= \frac{l^3 F}{3EI + l^3 c}
 \end{aligned}$$

3 Hausaufgabe

Wir berechnen wieder Lagerlasten und daraus die Momentenverläufe:



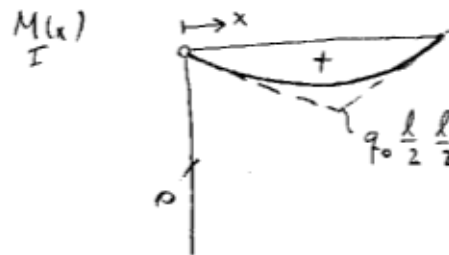
$$M_1(x) = ax^2 + bx + c, \quad \text{wobei:}$$

$$\frac{dM_1}{dx}(x=0) = \frac{1}{2}q_0 l = b$$

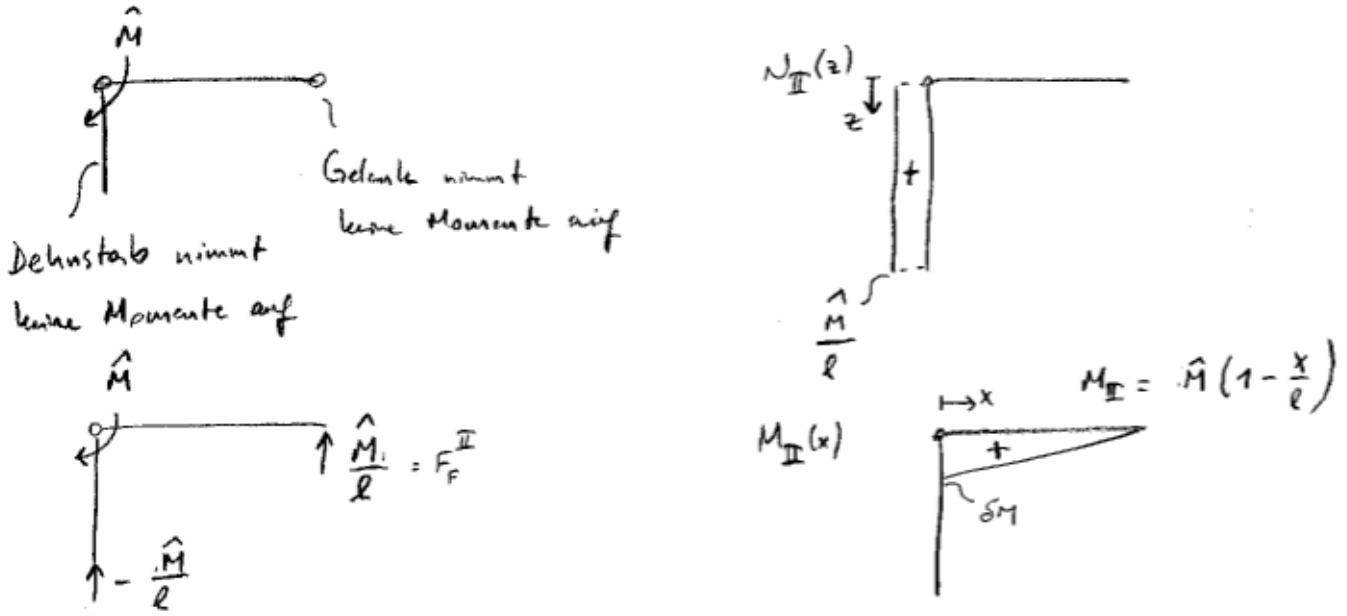
$$\frac{dM_1}{dx}(x=l) = -\frac{1}{2}q_0 l = 2al + b$$

$$M_1(x=0) = 0 = c$$

$$\Rightarrow M_1(x) = -\frac{1}{2}q_0 x^2 + \frac{1}{2}q_0 l x$$



Um die Verdrehung im Punkt A zu berechnen wird wieder ein Hilfsmoment \hat{M} eingeführt:



Nun wird die komplementäre Formänderungsenergie des modifizierten Systems berechnet:

$$\begin{aligned}
 W^{s*} &= W_{\text{Stab}}^{s*} + W_{\text{Balken}}^{s*} + W_{\text{Feder}}^{s*} \\
 &= \frac{1}{2EA} \int_{z=0}^{z=l/2} N^2(z) dz + \frac{1}{2EI} \int_{x=0}^{x=l} M^2(x) dx + \frac{1}{2} c F_F^2
 \end{aligned}$$

Der Verdrehwinkel im Punkt A ergibt sich durch differenzieren der komplementären Formänderungsenergie nach dem Hilfsmoment (Satz von CASTIGLIANO) und anschließendes nullsetzen desselben. Das soll mit folgender Schreibweise deutlich gemacht werden:

$$\begin{aligned}
 \varphi_A &= \left. \frac{\partial W^{s*}}{\partial \hat{M}} \right|_{\hat{M}=0} \\
 &= \left. \frac{\partial}{\partial \hat{M}} \left(\frac{1}{2EA} \int_{l/2} N^2(z) dz + \frac{1}{2EI} \int_l M^2(x) dx + \frac{1}{2} c F_F^2 \right) \right|_{\hat{M}=0} \\
 &= \left. \left(\frac{1}{2EA} \int_{l/2} 2N \frac{\partial N}{\partial \hat{M}} dz + \frac{1}{2EI} \int_l 2M \frac{\partial M}{\partial \hat{M}} dx + \frac{1}{2c} 2F_F \frac{\partial F_F}{\partial \hat{M}} \right) \right|_{\hat{M}=0}
 \end{aligned}$$

Die abzuleitenden Größen sind:

$$\begin{aligned}
 N &= N_I + N_{II} = -q_0 \frac{l}{2} + \frac{\hat{M}}{l} \\
 M &= M_I + M_{II} = -\frac{1}{2} q_0 x^2 + \frac{1}{2} q_0 l x + \hat{M} \left(1 - \frac{x}{l} \right) \\
 F_F &= F_F^I + F_F^{II} = \frac{q_0 l}{2} + \frac{\hat{M}}{l}
 \end{aligned}$$

Damit kann der obige Ausdruck weiter ausgewertet werden:

$$\begin{aligned}
 \varphi_A &= \left(\frac{1}{2EA} \int_{l/2}^l \left(-q_0 l + \frac{2\hat{M}}{l} \right) \frac{1}{l} dz + \frac{1}{2EI} \int_l^l \left(-q_0 x^2 + q_0 l x + 2\hat{M} \left(1 - \frac{x}{l} \right) \right) \left(1 - \frac{x}{l} \right) dx + \frac{1}{c} \left(\frac{q_0 l}{2} + \frac{\hat{M}}{l} \right) \frac{1}{l} \right) \Bigg|_{\hat{M}=0} \\
 &= \frac{1}{2EA} \int_{l/2}^l (-q_0 l) \frac{1}{l} dz + \frac{1}{2EI} \int_l^l \left(-q_0 x^2 + q_0 \frac{x^3}{l} + q_0 l x - q_0 x^2 \right) dx + \frac{q_0}{2c} \\
 &= \frac{-q_0}{2EA} z \Bigg|_{z=0}^{z=l/2} + \frac{q_0}{2EI} \left(-\frac{x^3}{3} + \frac{x^4}{4l} + l \frac{x^2}{2} - \frac{x^3}{3} \right) \Bigg|_{x=0}^{x=l} + \frac{q_0}{2c} \\
 \varphi_A &= -\frac{q_0 l}{4EA} + \frac{1}{12} \frac{q_0 l^3}{2EI} + \frac{q_0}{2c}
 \end{aligned}$$