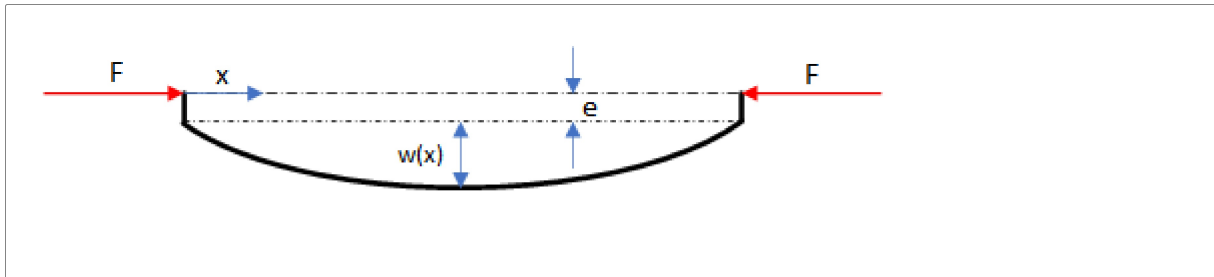


Eulersche Knickkraft

außermittiger Kraftangriff

geometrische Parameter und Materialparameter



Momentengleichgewicht und Dgl. der Biegelinie

Momentengleichgewicht $M_{by}(x) - F(w(x) + e) = 0$

Dgl. Biegelinie
$$\frac{M_{by}}{E \cdot I_y} = \frac{w''}{(1 + w'^2)^{\frac{3}{2}}}$$

Voraussetzung: kleine Biegung $(1 + w'^2)^{\frac{3}{2}} = 1$

$$M_{by}(x) = -E \cdot I_y \cdot w''(x)$$

Momentengleichgewicht $M_{by}(x) - F(w(x) + e) = 0$

$$E \cdot I_y \cdot w''(x) + F(w(x) + e) = 0$$

$$w''(x) + \frac{F}{E \cdot I_y} \cdot (w(x) + e) = 0$$

Substitution $u(x) = w(x) + e$

Dgl.
$$u''(x) + \frac{F}{E \cdot I_y} \cdot u = 0$$

Lösung der Dgl.

Substitution

$$\kappa = \sqrt{\frac{F}{E \cdot I_y}}$$

Lösung der Dgl. in $u(x)$

$$u(x) = C_1 \cdot \sin(\kappa \cdot x) + C_2 \cdot \cos(\kappa \cdot x)$$

Lösung der Dgl. in $w(x)$

$$w(x) = C_1 \cdot \sin(\kappa \cdot x) + C_2 \cdot \cos(\kappa \cdot x) - e$$

Randbedingungen $x=0, x=l$

$$w = 0$$

Konstanten aus RB

$$C_2 = e \quad C_1 = e \cdot \frac{1 - \cos(\kappa \cdot l)}{\sin(\kappa \cdot l)} = e \cdot \tan\left(\frac{\kappa \cdot l}{2}\right)$$

Biegelinie

$$w(x) = e \cdot \left(\tan\left(\frac{\kappa \cdot l}{2}\right) \cdot \sin(\kappa \cdot x) + \cos(\kappa \cdot x) - 1 \right)$$

Vereinfachung

$$w(x) = e \cdot \left(\frac{\cos\left(\kappa \cdot \left(\frac{l}{2} - x\right)\right)}{\cos\left(\kappa \cdot \frac{l}{2}\right)} - 1 \right)$$

maximale Durchbiegung bei $x=l/2$

$$w_{max} = e \cdot \left(\frac{1}{\cos\left(\kappa \cdot \frac{l}{2}\right)} - 1 \right)$$

für maximale Durchbiegung
 $\cos\left(\kappa \cdot \frac{l}{2}\right)$ gegen null

$$\kappa \cdot \frac{l}{2} = \frac{\pi}{2} \quad \sqrt{\frac{F_k}{E \cdot I_y}} \cdot \frac{l}{2} = \frac{\pi}{2}$$

Knickkraft

$$F_k = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot I_y}{l^2}$$

Interpretation der Lösung

Umformungen

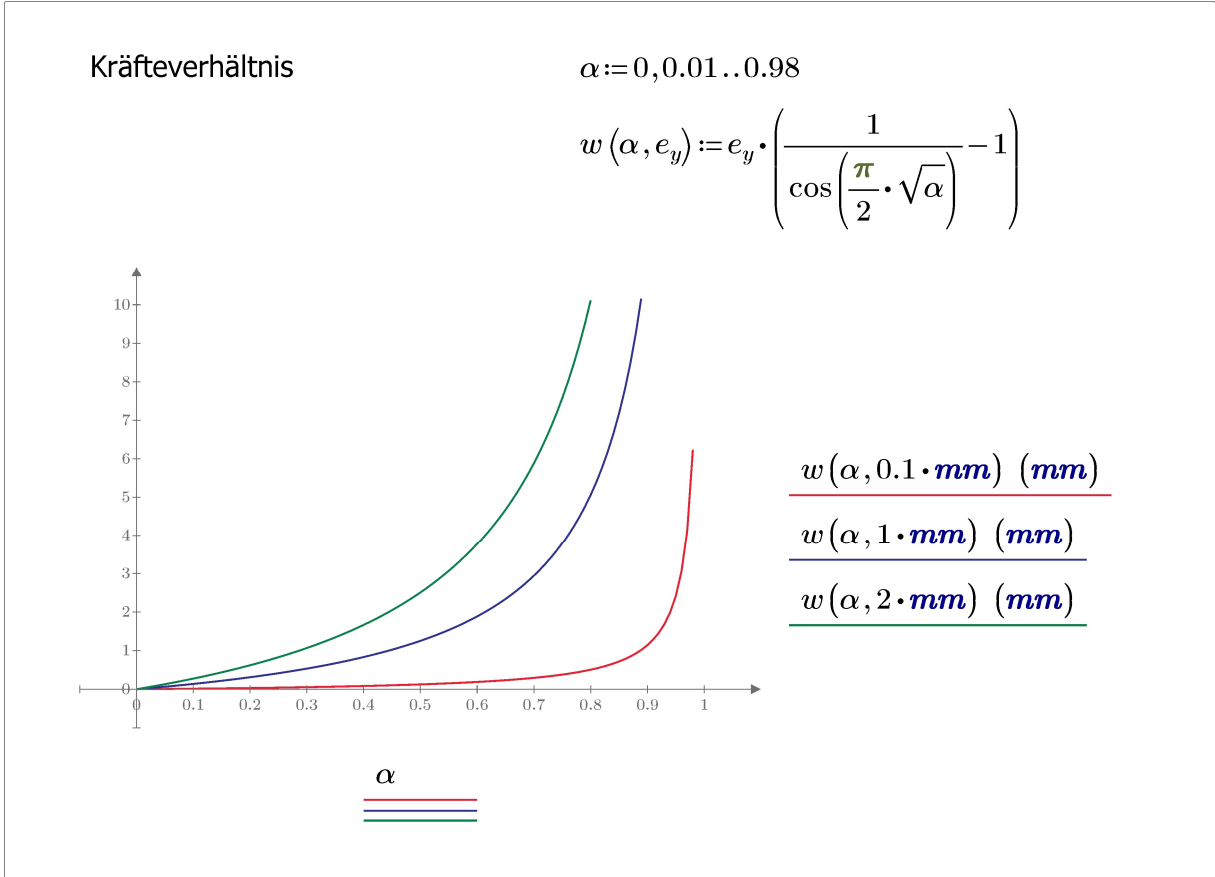
$$\kappa = \sqrt{\frac{F}{E \cdot I_y}} \quad F_K = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot I_y}{l^2}$$

$$E \cdot I_y = \frac{F_K \cdot l^2}{\pi^2}$$

$$\kappa = \sqrt{\frac{F}{\frac{F_K \cdot l^2}{\pi^2}}} = \frac{\pi}{l} \cdot \sqrt{\frac{F}{F_K}}$$

maximale Durchbiegung	$w_{max} = e \cdot \left(\frac{1}{\cos\left(\frac{\pi}{2} \cdot \sqrt{\frac{F}{F_K}}\right)} - 1 \right)$
Substitution	$\alpha = \frac{F}{F_K}$
maximale Durchbiegung	$w_{max}(\alpha) = e \cdot \left(\frac{1}{\cos\left(\frac{\pi}{2} \cdot \sqrt{\alpha}\right)} - 1 \right)$

Interpretation der Lösung



Beispiel

Stablänge	$l_S := 500 \text{ mm}$
Stabbreite	$b := 12.7 \text{ mm}$
E-Modul	$E := 200 \cdot \text{GPa}$
Knickkraft	$F_k := 2 \text{ N}$
	$F_k = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot I_y}{l^2} \quad I_y = \frac{b \cdot h^3}{12}$
Balkenhöhe	$h := \left(\frac{12 \cdot F_k \cdot l_S^2}{E \cdot b \cdot \pi^2} \right)^{\frac{1}{3}} = 0.621 \text{ mm}$
	$I_y := \frac{b \cdot h^3}{12} = (2.533 \cdot 10^{-13}) \text{ m}^4$
axiale Biegekraft	$F_b := 1.98 \text{ N} \quad \kappa := \sqrt{\frac{F_b}{E \cdot I_y}} = 6.252 \frac{1}{\text{m}}$
Exzentrizität	$e := 0.1 \text{ mm} \quad x := 0 \text{ mm}, 1 \text{ mm} \dots l_S$

$$\boxed{w}(x) := e \cdot \left(\frac{\cos\left(\kappa \cdot \left(\frac{l_S}{2} - x\right)\right)}{\cos\left(\kappa \cdot \frac{l_S}{2}\right)} - 1 \right)$$

