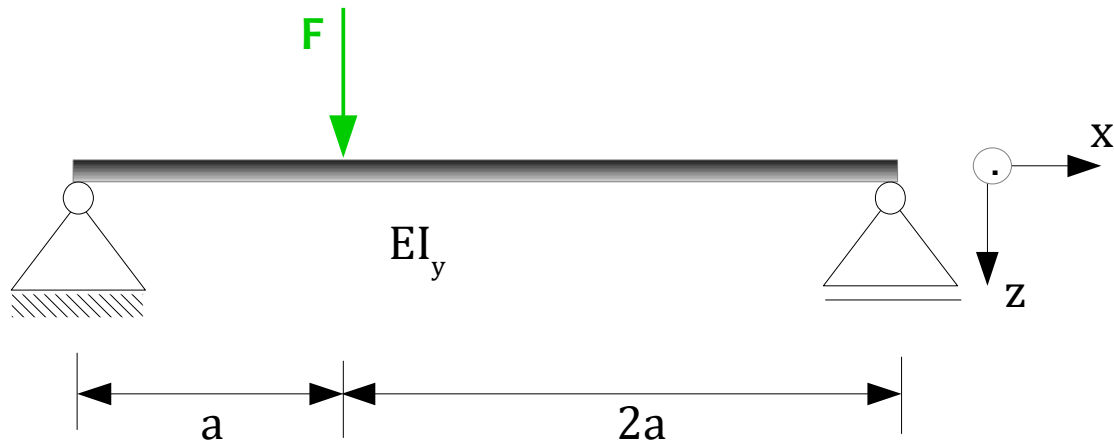


**Webinar:** Elastostatik

**Thema:** Einachsige Biegung

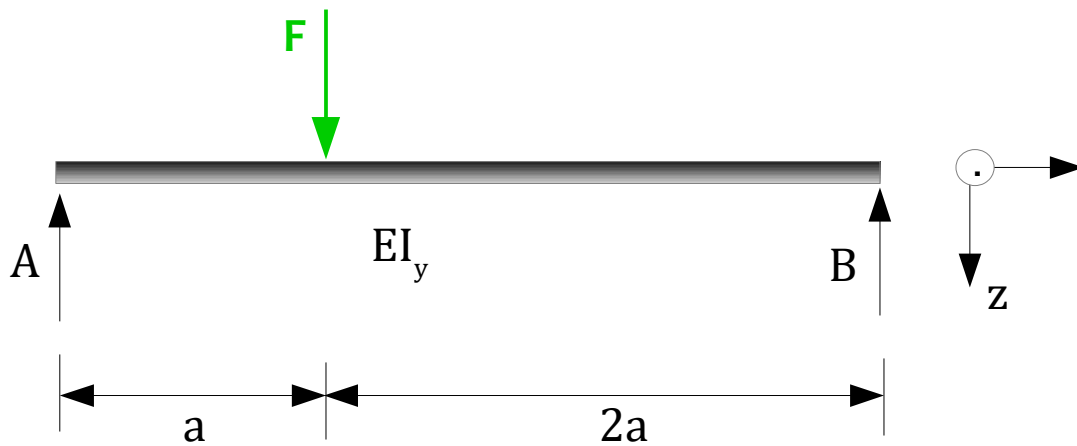


Gegeben: Kraft  $F$ , Abmessung  $a$ , Biegesteifigkeit  $EI_y$

Bestimme die Biegelinie  $w(x)$  und die Durchbiegung  $w(a)$  am Kraftangriffspunkt.

**Lösung der Aufgabe:**

1) Auflagerkräfte berechnen



Das Festlager A überträgt grundsätzlich zwei Lagerreaktionen. Da keine Kräfte in  $x$ -Richtung an den Balken angreifen, wird die Lagerkraft in  $x$ -Richtung zu Null.

**Anwendung der Gleichgewichtsbedingungen:**

Gleichgewichtsbedingung in  $z$ -Richtung:

$$A + B - F = 0$$

Momentengleichgewichtsbedingung um A:

$$-F \cdot a + B \cdot 3a = 0$$

$$B = \frac{F \cdot a}{3a} = \frac{1}{3} F$$

Einsetzen in die Gleichgewichtsbedingung in  $z$ -Richtung:

$$A + \frac{1}{3} F - F = 0$$

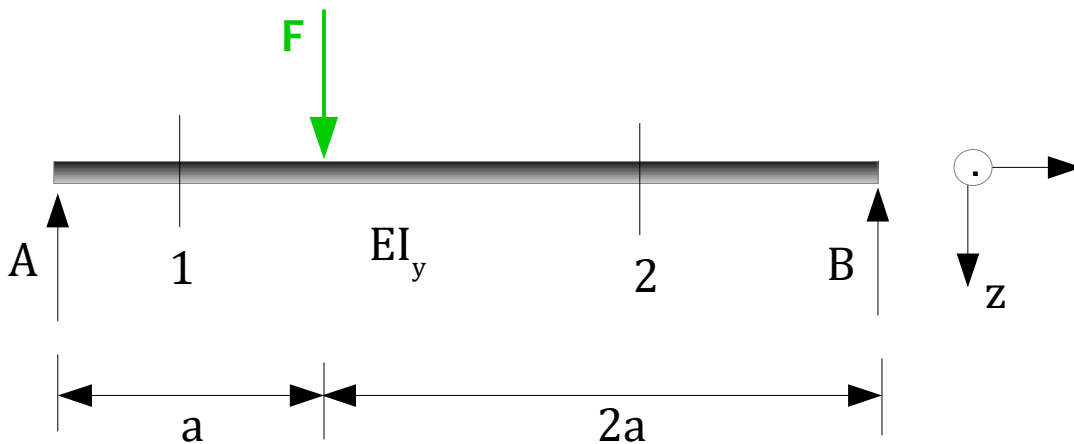
$$A = \frac{2}{3} F$$

Zur Berechnung der Biegelinie kann die folgende Formel herangezogen werden:

$$EI_y w'' = -M_y$$

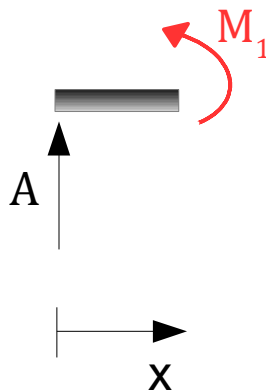
Es wird also der Momentenverlauf benötigt, um die Biegelinie  $w$  bestimmen zu können.

## 2) Bestimmung des Momentenverlaufs



Es müssen zwei Schnitte durchgeführt werden.

### 1. Schnitt: $0 \leq x \leq a$

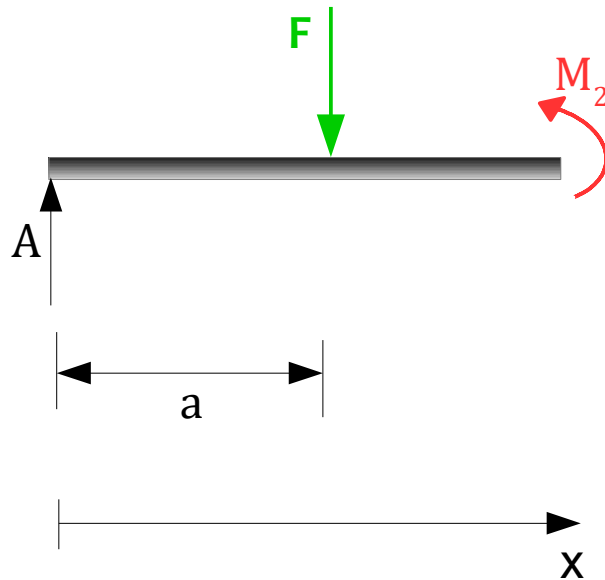


**Momentengleichgewichtsbedingung:**

$$-A \cdot x + M_1 = 0$$

$$M_1 = A \cdot x = \frac{2}{3} F \cdot x$$

## 2. Schnitt: $a \leq x \leq 3a$



**Momentengleichgewichtsbedingung:**

$$-A \cdot x + F \cdot (x - a) + M_2 = 0$$

$$M_2 = A \cdot x - F \cdot (x - a)$$

$$M_2 = \frac{2}{3} F \cdot x - F \cdot (x - a) = \frac{2}{3} F \cdot x - F \cdot x + F \cdot a$$

$$M_2 = F \cdot a - \frac{1}{3} F \cdot x$$

### 3) Differentialgleichung der Biegelinie

Die Biegelinie wird als nächstes für beide Bereiche separat berechnet.

#### Biegelinie für Bereich $0 \leq x \leq a$

$$EI_y w_1'' = -M_y$$

$$EI_y w_1'' = -\frac{2}{3}F \cdot x$$

Um die Biegelinie zu bestimmen muss die obige Gleichung 2 mal integriert werden:

$$EI_y w_1' = \int -\frac{2}{3}F \cdot x \, dx = -\frac{2}{3}F \cdot \frac{1}{2}x^2 + C_1 = -\frac{1}{3}F \cdot x^2 + C_1$$

$$EI_y w_1 = \int \left[-\frac{1}{3}F \cdot x^2 + C_1\right] dx = -\frac{1}{3}F \cdot \frac{1}{3}x^3 + C_1 \cdot x + C_2 = -\frac{1}{9}F \cdot x^3 + C_1 \cdot x + C_2$$

Es ergibt sich demnach:

$$EI_y w_1' = -\frac{1}{3}F \cdot x^2 + C_1 \quad (1)$$

$$EI_y w_1 = -\frac{1}{9}F \cdot x^3 + C_1 \cdot x + C_2 \quad (2)$$

#### Biegelinie für Bereich $a \leq x \leq 3a$

$$EI_y w_2'' = -M_y$$

$$EI_y w_2'' = -F \cdot a + \frac{1}{3}F \cdot x$$

Um die Biegelinie zu bestimmen muss die obige Gleichung 2 mal integriert werden:

$$EI_y w_2' = \int \left[ -F \cdot a + \frac{1}{3} F \cdot x \right] dx = -F \cdot a \cdot x + \frac{1}{3} F \cdot \frac{1}{2} x^2 + C_3 = -F \cdot a \cdot x + \frac{1}{6} F \cdot x^2 + C_3$$

$$EI_y w_2 = \int \left[ -F \cdot a \cdot x + \frac{1}{6} F \cdot x^2 + C_3 \right] dx = -\frac{1}{2} F a x^2 + \frac{1}{18} F x^3 + C_3 x + C_4$$

Es ergibt sich demnach:

$$EI_y w_2' = -F \cdot a \cdot x + \frac{1}{6} F \cdot x^2 + C_3 \quad (3)$$

$$EI_y w_2 = -\frac{1}{2} F a x^2 + \frac{1}{18} F x^3 + C_3 x + C_4 \quad (4)$$

#### 4) Randbedingungen

Danach werden die Randbedingungen herangezogen, um die Integrationskonstanten zu bestimmen. Wir haben bei  $x = 0$  ein Festlager gegeben, für dieses gilt:  $w = 0$

Für  $x = 3a$  haben wir ein Loslager gegeben, für dieses gilt:  $w = 0$

Einsetzen  $x = 0$  und damit  $w_1 = 0$ :

$$EI_y w_1 = -\frac{1}{9} F \cdot x^3 + C_1 \cdot x + C_2 \quad \text{Gleichung (2)}$$

$$0 = -\frac{1}{9} F \cdot 0^3 + C_1 \cdot 0 + C_2$$

$$C_2 = 0$$

$x = 0$  fällt in den Bereich  $0 \leq x \leq a$ , weshalb hier die Biegelinie  $w_1$  für diesen Bereich gewählt wird.

Einsetzen von  $x = 3a$  und  $w_2 = 0$

$$EI_y w = -\frac{1}{2} F a x^2 + \frac{1}{18} F x^3 + C_3 x + C_4 \quad \text{Gleichung (4)}$$

$$0 = -\frac{1}{2} F a \cdot (3a)^2 + \frac{1}{18} F \cdot (3a)^3 + C_3 \cdot 3a + C_4$$

$$0 = -\frac{1}{2} F a \cdot 9a^2 + \frac{1}{18} F \cdot 27a^3 + C_3 \cdot 3a + C_4$$

$$0 = -\frac{9}{2} F a^3 + \frac{27}{18} \cdot F a^3 + C_3 \cdot 3a + C_4$$

$$0 = \left(-\frac{9}{2} + \frac{27}{18}\right) F a^3 + C_3 \cdot 3a + C_4$$

$$C_4 = -\left(-\frac{9}{2} + \frac{27}{18}\right) F a^3 - C_3 \cdot 3a$$

$$C_4 = 3 F a^3 - C_3 \cdot 3a \quad \mathbf{I}$$

$x = 0$  fällt in den Bereich  $a \leq x \leq 3a$ , weshalb hier die Biegelinie  $w_2$  für diesen Bereich gewählt wird.

## 5) Übergangsbedingungen

Am Übergang von Bereich 1 zu Bereich 2 ( $x = a$ ) muss gelten:

Die Durchbiegung muss an der Schnittstelle der beiden Bereiche identisch sein:

$$w_1(x=a) = w_2(x=a)$$

Die Tangentensteigung muss an der Schnittstelle identisch sein (d.h. die Biegelinie weist keinen Knick auf):

$$w_1'(x=a) = w_2'(x=a)$$

### Tangentensteigung

$$w_1'(x=a) = w_2'(x=a)$$

$$-\frac{1}{3}F \cdot a^2 + C_1 = -F \cdot a \cdot a + \frac{1}{6}F \cdot a^2 + C_3 \quad \text{Gleichsetzen von Gleichung (1) und (3) für } x = a$$

$$C_1 = \frac{1}{3}F \cdot a^2 - F \cdot a^2 + \frac{1}{6}F \cdot a^2 + C_3$$

$$C_1 = -\frac{1}{2}F \cdot a^2 + C_3 \quad \text{II}$$

### Durchbiegung

$$w_1(x=a) = w_2(x=a)$$

$$-\frac{1}{9}F \cdot a^3 + C_1 \cdot a + C_2 = -\frac{1}{2}F a a^2 + \frac{1}{18}F a^3 + C_3 a + C_4 \quad \text{Gleichsetzen von Gleichung (2) und (4) für } x = a$$

$$-\frac{1}{9}F \cdot a^3 + C_1 \cdot a + C_2 = -\frac{1}{2}F a^3 + \frac{1}{18}F a^3 + C_3 a + C_4$$

Einsetzen von I und II sowie  $C_2 = 0$ :

$$-\frac{1}{9}F \cdot a^3 + \left(-\frac{1}{2}F \cdot a^2 + C_3\right) \cdot a = -\frac{1}{2}F a^3 + \frac{1}{18}F a^3 + C_3 a + (3F a^3 - C_3 \cdot 3a)$$

$$-\frac{1}{9}F \cdot a^3 - \frac{1}{2}F \cdot a^3 + C_3 \cdot a = -\frac{1}{2}F a^3 + \frac{1}{18}F a^3 + C_3 a + 3F a^3 - C_3 \cdot 3a \quad | -C_3 \cdot a$$

$$-\frac{1}{9}F \cdot a^3 - \frac{1}{2}F \cdot a^3 = -\frac{1}{2}F a^3 + \frac{1}{18}F a^3 + C_3 a + 3F a^3 - C_3 \cdot 3a - C_3 \cdot a$$

$$-\frac{1}{9}F \cdot a^3 - \frac{1}{2}F \cdot a^3 + \frac{1}{2}F a^3 - \frac{1}{18}F a^3 - 3F a^3 = C_3 a - C_3 \cdot 3a - C_3 \cdot a$$

$$-\frac{19}{6}F \cdot a^3 = -C_3 \cdot 3a$$

$$C_3 = \frac{19}{18}F \cdot a^2$$



$C_3$  einsetzen in **I** und **II**:

$$C_4 = 3 F a^3 - \frac{19}{18} F \cdot a^2 \cdot 3a \quad \mathbf{I}$$

$$C_4 = 3 F a^3 - \frac{19}{6} F \cdot a^3$$

$$C_4 = -\frac{1}{6} F \cdot a^3$$

$$C_1 = -\frac{1}{2} F \cdot a^2 + \frac{19}{18} F \cdot a^2 \quad \mathbf{II}$$

$$C_1 = \frac{5}{9} F \cdot a^2$$

Nachdem alle Randbedingungen bestimmt wurden, kann als nächstes die Biegelinie für beide Bereiche bestimmt werden.

## 6) Biegelinie

$0 \leq x \leq a$ :

$$EI_y w_1 = -\frac{1}{9} F \cdot x^3 + \frac{5}{9} F \cdot a^2 \cdot x$$

$$w_1(x) = -\frac{1}{9EI_y} F \cdot x^3 + \frac{5}{9EI_y} F \cdot a^2 \cdot x$$

$$w_1(x) = \frac{F}{9EI_y} \cdot [5 \cdot a^2 \cdot x - x^3]$$

$a \leq x \leq 3a$ :

$$EI_y w_2 = -\frac{1}{2} F a x^2 + \frac{1}{18} F x^3 + \frac{19}{18} F \cdot a^2 x - \frac{1}{6} F \cdot a^3$$

$$w_2(x) = \frac{F}{18EI_y} [-9ax^2 + x^3 + 19 \cdot a^2 x - 3 \cdot a^3]$$

## 7) Durchbiegung am Kraftangriffspunkt

Hierzu können beide Gleichungen herangezogen werden und mit  $x = a$  die Durchbiegung am Kraftangriffspunkt bestimmt werden:

$$w_1(x=a) = \frac{F}{9EI_y} \cdot [5 \cdot a^2 \cdot a - a^3] = \frac{4Fa^3}{9EI_y}$$

$$w_2(x=a) = \frac{F}{18EI_y} [-9aa^2 + a^3 + 19 \cdot a^2 a - 3 \cdot a^3] = \frac{8Fa^3}{18EI_y} = \frac{4Fa^3}{9EI_y}$$