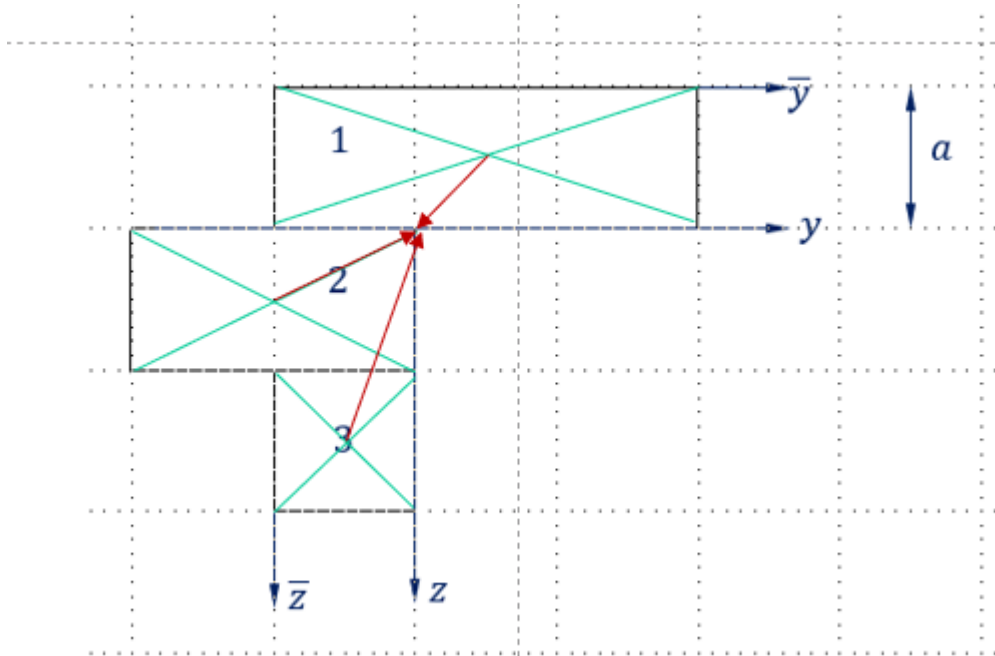


Beispiel 1



```
syms a
A1 = 3*a^2;
y1 = -a/2;
z1 = a/2;
A2 = 2*a^2;
y2 = a;
z2 = -a/2;
A3 = a^2;
y3 = a/2;
z3 = -3/2*a;
```

a.) Flächenträgheits- und Deviationsmomente des Querschnitts 1 bezogen auf das y-z-Koordinatensystem

$$J_{y1} = 3*a*a^3/12+A1*z1^2$$

$$J_{y1} = a^4$$

$$J_{z1} = a*(3*a)^3/12+A1*y1^2$$

$$J_{z1} = 3 a^4$$

$$J_{yz1} = A1*y1*z1$$

$$J_{yz1} =$$

$$-\frac{3a^4}{4}$$

b.) Flächenträgheits- und Deviationsmomente des Querschnitts 2 bezogen auf das y-z-Koordinatensystem

$$J_{y2} = 2*a*a^3/12+A2*z2^2$$

$$J_{y2} =$$

$$\frac{2a^4}{3}$$

$$J_{z2} = a*(2*a)^3/12+A2*y2^2$$

$$J_{z2} =$$

$$\frac{8a^4}{3}$$

$$J_{yz2} = A2*y2*z2$$

$$J_{yz2} = -a^4$$

b.) Flächenträgheits- und Deviationsmomente des Querschnitts 2 bezogen auf das y-z-Koordinatensystem

$$J_{y3} = a*a^3/12+A3*z3^2$$

$$J_{y3} =$$

$$\frac{7a^4}{3}$$

$$J_{z3} = a*(a)^3/12+A3*y3^2$$

$$J_{z3} =$$

$$\frac{a^4}{3}$$

$$J_{yz3} = A3*y3*z3$$

$$J_{yz3} =$$

$$-\frac{3a^4}{4}$$

Beispiel 2

```
syms E nu p y a Delta alpha
```

a.) Die Spannung σ_x

Die Berechnung erfolgt mithilfe des Kräftegleichgewichts:

Der Kraftvektor zufolge des Druckes ist:

$$\underline{F} = -p \cdot b \cdot \sqrt{5} \sin(\alpha) \underline{e}_x - p \cdot b \cdot \sqrt{5} \cos(\alpha) \underline{e}_y$$

Die Winkel lassen sich ausdrücken durch

$$\cos(\alpha) = \frac{2}{\sqrt{5}}$$

$$\sin(\alpha) = \frac{1}{\sqrt{5}}$$

Die Kraft, die durch das Anpressen an das Gesenk entsteht ist:

$$F_x = \sigma_x \cdot b \cdot a \underline{e}_x$$

Das Kräftegleichgewicht in x-Richtung muss erfüllt sein

$$\sigma_x = p$$

Achtung: Es wurde angenommen, dass die Spannungsvektoren auf die Fläche zeigen (Druck).

also:

$$\sigma_x = -p$$

$$\sigma_x = -p$$

b.) Die Spannung σ_y

Die Kraft, die durch das Anpressen an das Gesenk entsteht ist:

$$F_y = 2 \cdot \sigma_x \cdot b \cdot a \underline{e}_x$$

Das Kräftegleichgewicht in y-Richtung muss erfüllt sein

$$\sigma_y = p$$

Achtung: Es wurde angenommen, dass die Spannungsvektoren auf die Fläche zeigen (Druck).

also:

$$\sigma_y = -p$$

$$\sigma_y = -p$$

c.) Die Verzerrung ϵ_x

$$\epsilon_x = 1/E * (\sigma_x - \nu * \sigma_y)$$

$$\epsilon_x =$$

$$-\frac{p - \nu p}{E}$$

d.) Die Verzerrung ϵ_y

$$\epsilon_y = 1/E * (\sigma_y - \nu * \sigma_x)$$

$$\epsilon_y =$$

$$-\frac{p - \nu p}{E}$$

e.) Verschiebung des Punktes $v(x = 0, y = a)$

$$v = \int \epsilon_y dy$$

$$v =$$

$$\frac{a p (\nu - 1)}{E}$$

f.) Temperaturerhöhung, sodass keine Verschiebung auftritt:

$$\epsilon_y = 1/E * (\sigma_y - \nu * \sigma_x) + \alpha * \Delta T$$

$$\epsilon_y =$$

$$\Delta \alpha - \frac{p - \nu p}{E}$$

$$v = \int \epsilon_y dy$$

$$v =$$

$$\Delta \alpha a + \frac{a p (\nu - 1)}{E}$$

$$\Delta T = \text{solve}(v == 0, \Delta T)$$

$$\Delta T =$$

$$-\frac{p (\nu - 1)}{E \alpha}$$

Bem. wir wären auf das selbe Ergebnis gekommen, wenn wir gesagt hätten:

$$\varepsilon_y = 0$$

Was wir ja sagen dürfen da ein homogenes Verzerrungsfeld vorliegt.

```
clear all;
syms E nu p y a Delta alpha
sigma_x = -p;
sigma_y = -p;
epsilon_y = 1/E*(sigma_y-nu*sigma_x)+alpha*Delta;
Delta = solve(epsilon_y == 0, Delta)
```

Delta =

$$\frac{p - \nu p}{E \alpha}$$

Beispiel 3

a) Grad der statischen Unbestimmtheit

Es gibt 4 Unbekannte Reaktionskräfte und 3 Gleichgewichtsbedingungen der Statik in der Ebene.

Das System ist folglich einfach statisch unbestimmt.

b.) Drücken Sie die Auflagerreaktionen in A durch die Kraft B aus

Die erfolgt mithilfe der drei Gleichgewichtsbedingungen der Ebene.

```
syms B q0 l x w(x) E Jy
AV = 1/2*q0*l-B
```

AV =

$$\frac{l q_0}{2} - B$$

```
MA = -2/3*q0*l^2-B*l
```

MA =

$$-\frac{2 q_0 l^2}{3} - B l$$

c.) Aufstellen der Funktion der Streckenlast

```
q(x) = q0*x/l
```

q(x) =

$$\frac{q_0 x}{l}$$

d.) Biegemomentenverlauf für diesen Träger

$$M_y = B \cdot (1-x) + \frac{2}{3} q_0 l^2 x - \frac{1}{2} q_0 l x^2 - \frac{1}{6} q_0 x^3$$

$M_y =$

$$B(l-x) + \frac{2l^2 q_0}{3} x - \frac{q_0 x^3}{6l} + \frac{l q_0 x}{2}$$

e.) Biegelinie des Trägers + f.) Randbedingungen

Randbedingungen

$$w(x=0) = 0$$

$$w'(x=0) = 0$$

$$w(x=l) = 0$$

```
eqn = diff(w,x,2) == -My/(E*Jy);  
dw = diff(w,x);  
cond = [w(0)==0, dw(0)==0];  
w(x) = dsolve(eqn,cond)
```

$w(x) =$

$$\frac{x^3 (12 B l - 6 l^2 q_0)}{72 E J y l} - \frac{x^2 (16 q_0 l^3 + 24 B l^2)}{48 E J y l} + \frac{q_0 x^5}{120 E J y l}$$

g.) Berechnen der statisch unbestimmten Lagerkraft

$$B = \text{solve}(w(l) == 0, B)$$

$B =$

$$-\frac{49 l q_0}{40}$$