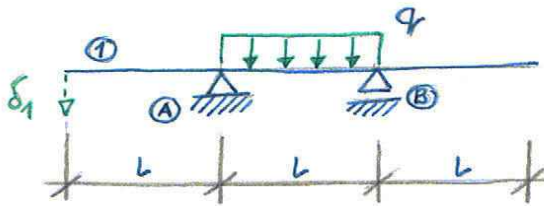


Metoda Eulera

Zad.

Obliczyć przemieszczenie pionowe punktu ① $[\delta_1]$

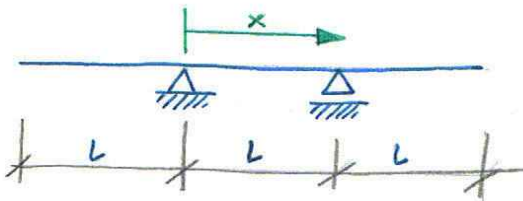


Rozwiązanie: Sposób I

obliczenia przy użyciu metody Eulera

$$\text{równanie Eulera } [y'' = \frac{M}{EI}]$$

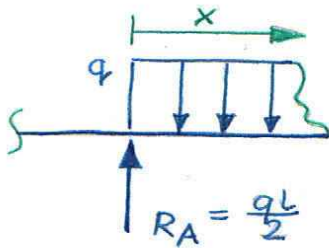
1° warunki brzegowe dla danego układu



$$x \in \langle -L, 2L \rangle$$

$$\begin{cases} \text{dla } x=0 & y=0 \\ \text{dla } x=L & y=0 \end{cases}$$

2° wyznaczenie równania ugięcia
- rozpatrzmy przedział $x \in \langle 0, L \rangle$



według wzoru Eulera

$$y'' \cdot EI = M(x)$$

$$y'' \cdot EI = M(x) = \frac{qL}{2} \cdot x - (q \cdot x) \frac{x}{2} = \frac{qL}{2} \cdot x - \frac{q \cdot x^2}{2} = \frac{qx}{2} (L - x)$$

wyznaczenie $y' \cdot EI$ poprzez całkowanie względem zmiennej x

$$y' \cdot EI = \left[\frac{q}{2} \cdot (Lx - x^2) \right]' = \frac{q}{2} \cdot \left(L \cdot \frac{x^2}{2} - \frac{x^3}{3} + C_1 \right)$$

wyznaczenie $y \cdot EI$ (analogicznie)

$$y \cdot EI = \left[\frac{q}{2} \cdot \left(L \cdot \frac{x^2}{2} - \frac{x^3}{3} + C_1 \right) \right]' = \frac{q}{2} \cdot \left(L \cdot \frac{x^3}{6} - \frac{x^4}{12} + C_1 \cdot x + C_2 \right)$$

wyznaczenie stałych C_1, C_2 na podstawie warunków brzegowych

war. brzeg. $\begin{cases} y(x=0) = 0 \\ y(x=L) = 0 \end{cases}$

$$0 = EI \cdot y(x=0) = \frac{q}{2} \cdot C_2 \Rightarrow \underline{C_2 = 0}$$

$$0 = EI \cdot y(x=L) = \frac{q}{2} \cdot \left(\frac{L^4}{6} - \frac{L^4}{12} + C_1 \cdot L \right)$$

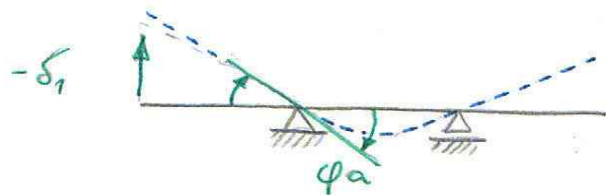
$$0 = \frac{q}{2} \cdot \left(\frac{2 \cdot L^4}{12} - \frac{L^4}{12} + C_1 \cdot L \right) \quad | : \frac{q}{2}$$

$$0 = \frac{L^4}{12} + C_1 \cdot L \Rightarrow \underline{C_1 = -\frac{L^3}{12}}$$

3° ostatecznie równanie ugięcia jest dane wzorem:

$$y = \frac{q}{2EI} \cdot \left(L \cdot \frac{x^3}{6} - \frac{x^4}{12} - \frac{L^3}{12} \cdot x \right)$$

wyznaczenie kąta obrotu stycznej do osi belki w punkcie ④



$$\phi_a = y'(x=0)$$

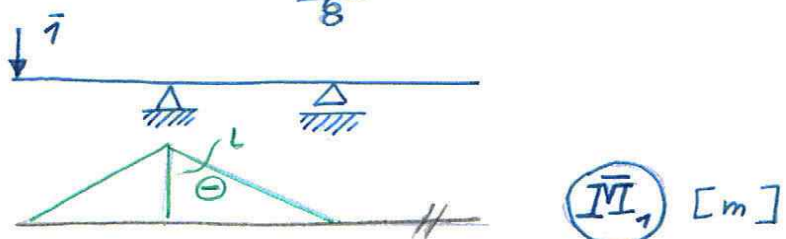
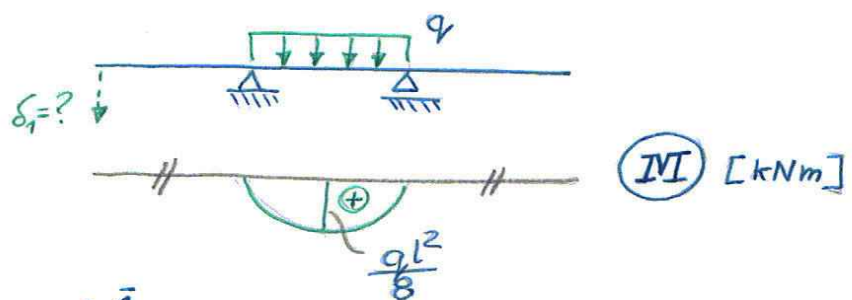
$$\phi_a = y'(x=0) = \frac{q}{2EI} \cdot \frac{L^3}{12} = \frac{qL^3}{24}$$

dla małych przemieszczeń:

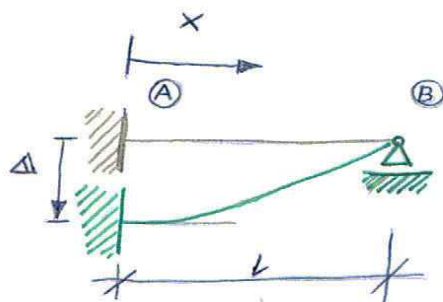
! $\text{tg}(\phi_a) = \phi_a$

$$\text{tg}(\phi_a) = \frac{-\delta_1}{L} \Rightarrow \underline{\underline{\delta_1 = -\frac{qL^4}{24}}}$$

spósob II



$$\delta_1 = \int \frac{M \cdot \bar{M}_1}{EI} ds = \frac{1}{EI} \cdot \left(\frac{2}{3} \cdot \frac{ql^2}{8} \cdot l \right) \cdot \left(-\frac{1}{2} l \right) = -\frac{ql^4}{24}$$



Zad. Wyznaczyć reakcje podporowe
wywołane przemieszczeniem podpory
A o wielkość Δ

Rozwiązanie:

warunki brzegowe:

dla $x=0$ $y=\Delta$

dla $x=0$ $y'=0$

dla $x=l$ $y=0$

równanie Eulera:

$$y''(x) = \frac{-M(x)}{EI}$$

zależności różniczkowe:

$$M'(x) = T(x)$$

$$\Rightarrow M''(x) = -q(x)$$

$$T'(x) = -q(x)$$

$$y''''(x) = \frac{-q(x)}{EI} = 0 \quad (\text{brak obciążenia } q(x)=0)$$

całkowanie:

$$y''''(x) = 0$$

$$y'''(x) = C_1$$

$$y''(x) = C_1 x + C_2$$

$$y'(x) = C_1 \frac{x^2}{2} + C_2 x + C_3$$

$$y(x) = C_1 \frac{x^3}{6} + C_2 \frac{x^2}{2} + C_3 x + C_4$$

wyznaczenie stałych (wprowadzenie warunków brzegowych)

dla $x=0$ $y(x=0)=\Delta = C_4$

dla $x=0$ $y'(x=0)=0 = C_3$

dla $x=l$ $y(x=l) = C_1 \frac{l^3}{6} + C_2 \frac{l^2}{2} + \Delta = 0$

dla $x=l$ $M=0$ (moment w przegubie równy zero) $y''(x) = \frac{M(x)}{EI} \Rightarrow y''(x=l)=0$

$y''(x=l)=0 = C_1 \cdot l + C_2$

$$\begin{cases} C_1 \cdot \frac{L^3}{6} + C_2 \cdot \frac{L^2}{2} + \Delta = 0 \\ C_1 \cdot L + C_2 = 0 \Rightarrow C_2 = -C_1 \cdot L \end{cases}$$

$$C_1 \cdot \frac{L^3}{6} - C_1 \cdot \frac{L^3}{2} + \Delta = 0$$

$$C_1 \cdot \frac{1-3}{6} \cdot L^3 + \Delta = 0$$

$$C_1 \cdot \left(-\frac{1}{3}\right) L^3 + \Delta = 0$$

$$C_1 = -\Delta \cdot \left(-\frac{3}{L^3}\right) \Rightarrow C_1 = \frac{3\Delta}{L^3}$$

$$C_2 = -\frac{3\Delta}{L^2}$$

state:

$$\begin{aligned} C_1 &= \frac{3\Delta}{L^3} \\ C_2 &= -\frac{3\Delta}{L^2} \\ C_3 &= 0 \\ C_4 &= \Delta \end{aligned}$$

równanie ugięcia:

$$y(x) = \frac{3\Delta}{L^3} \cdot \frac{x^3}{6} + \left(-\frac{3\Delta}{L^2}\right) \cdot \frac{x^2}{2} + \Delta$$

$$y''(x) = \frac{3\Delta}{L^3} \cdot x - \frac{3\Delta}{L^2}$$

siły wew.:

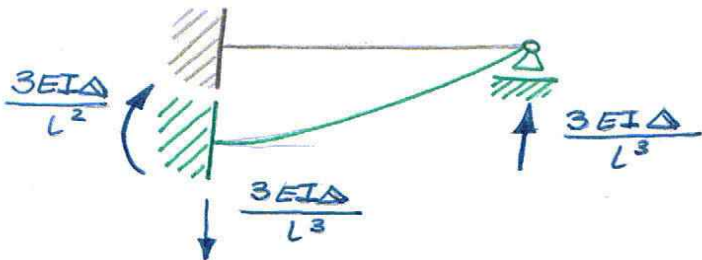
$$y''(x) = \frac{-M(x)}{EI} \Rightarrow M(x) = -y''(x) \cdot EI$$

$$M(x) = -\left(\frac{3\Delta}{L^3} x - \frac{3\Delta}{L^2}\right) \cdot EI = \frac{3EI\Delta}{L^2} \left(1 - \frac{x}{L}\right)$$

$$M'(x) = T(x) = -\frac{3EI\Delta}{L^3}$$

reakcje podporowe:

$$\begin{aligned} M_A = M(x=0) &= \frac{3EI\Delta}{L^2} \\ T_A = T(x=0) &= -\frac{3EI\Delta}{L^3} \\ T_B = T(x=L) &= \frac{3EI\Delta}{L^3} \end{aligned}$$

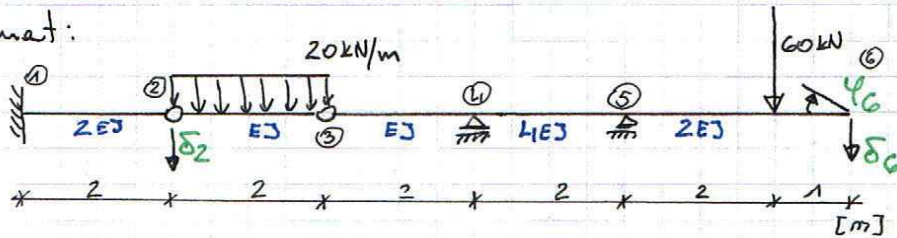


Metoda Mohra

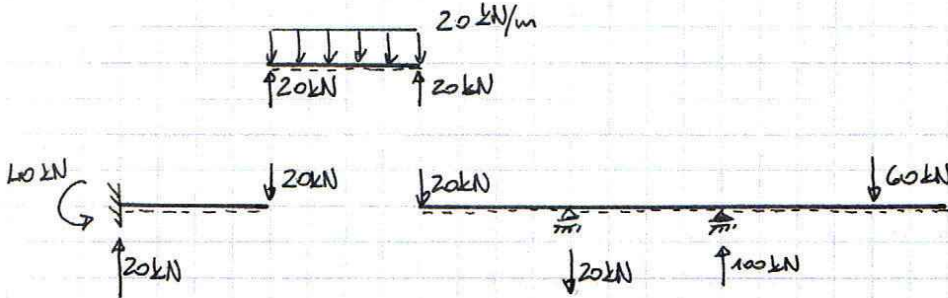
Zad: Stosując metodę Mohra obliczyć: γ_c , δ_c , δ_2

- Narysować:
- * Schemat pracy belki przegubowej
 - * Wykres momentów od zadanego obciążenia.
 - * Schemat wtórny (obciążenie)
 - * Obciążenie wtórne z zaznaczeniem wartości charakterystycznych.

Schemat:



1° Schemat pracy belki przegubowej:

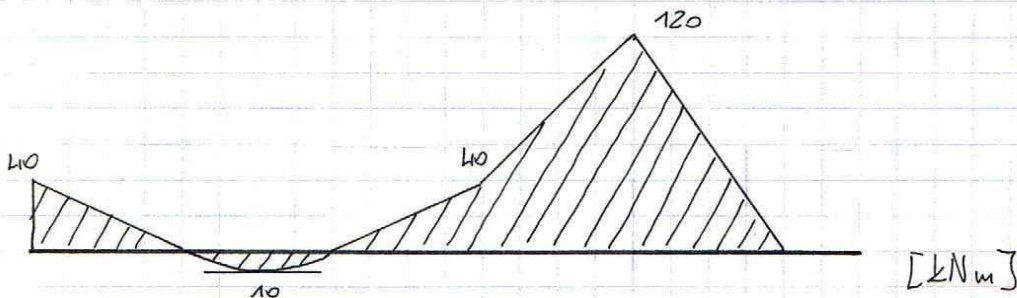


$$\sum M_h = 0 \Rightarrow 60 \cdot 4 - 20 \cdot 2 - 2R_5 = 0$$

$$2R_A = 240 - 40 = 200$$

$$R_3 = 100 \text{ [kN]}$$

2° Wykres momentów:



$$\sum P_y = 0 \uparrow R_h$$

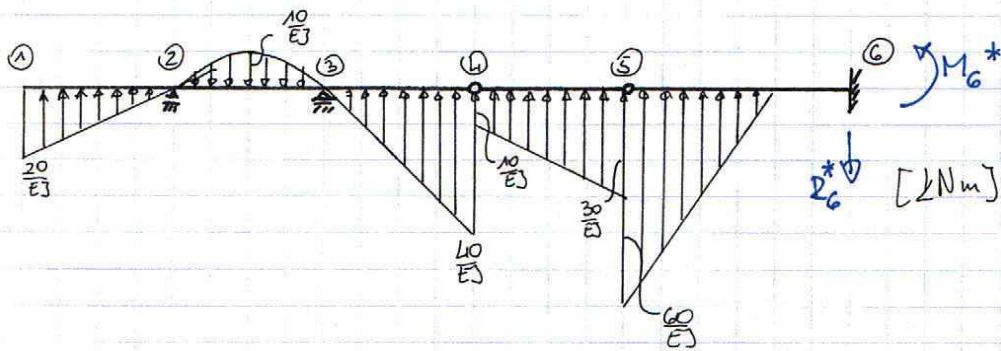
$$20 + 60 - 100 - R_h = 0$$

$$R_h = -20 \text{ [kN]}$$

3° Schemat wtórny:



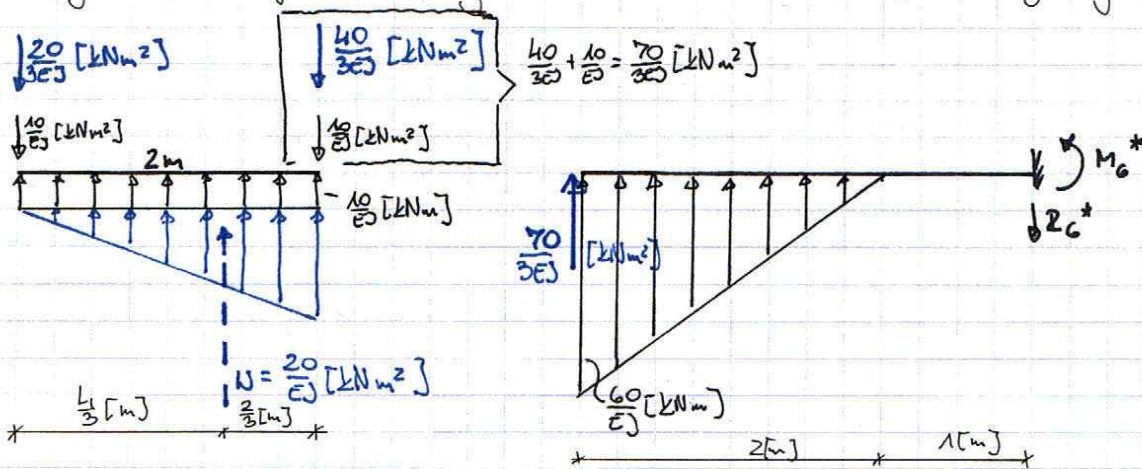
4° Obciążenie wtórne:



$$\delta_2 = M_2^* = \frac{20}{EI} [\text{kNm}] \cdot \frac{1}{2} \cdot 2[\text{m}] \cdot \frac{2}{3} \cdot 2[\text{m}] = \frac{80}{3EI} [\text{kNm}^3]$$

$$\delta_2 = \frac{80}{3EI} [\text{kNm}^3]$$

W celu wyznaczenia poszukiwanych wartości M_6^* i R_6^* skorzystamy ze schematu pracy



$$\delta_6 = M_6^* = 3[\text{m}] \cdot \frac{70}{3EI} [\text{kNm}^2] + \frac{60}{EI} [\text{kNm}] \cdot 2[\text{m}] \cdot \frac{1}{2} \cdot (1[\text{m}] + \frac{2}{3} \cdot 2[\text{m}]) = \frac{70}{EI} [\text{kNm}^3] + \frac{60 \cdot 7}{EI \cdot 3} [\text{kNm}^3] =$$

$$\delta_6 = \frac{210}{EI} [\text{kNm}^3]$$

$$\varphi_6 = \tau_6^* = R_6^* = \frac{70}{3EI} [\text{kNm}^2] + \frac{60}{EI} [\text{kNm}] \cdot 2[\text{m}] \cdot \frac{1}{2} = \frac{70+180}{3EI} [\text{kNm}^2] = \frac{250}{3EI} [\text{kNm}^2]$$

$$\varphi_6 = \frac{250}{3EI} [\text{kNm}^2]$$