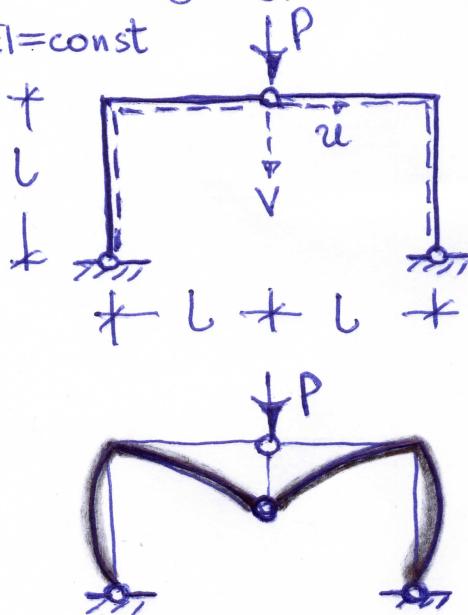


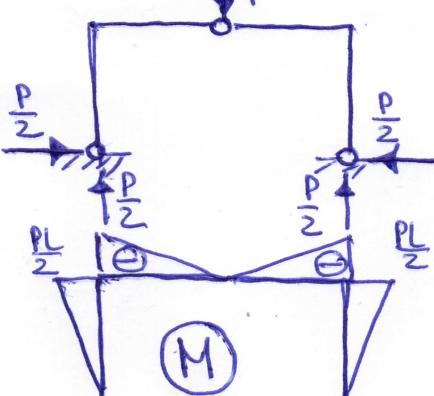
* Obliczyć przemieszczenie u i v w węźle pniegubowym ĆW.3/1
ramy trójpniegubowej

$$EI = \text{const}$$

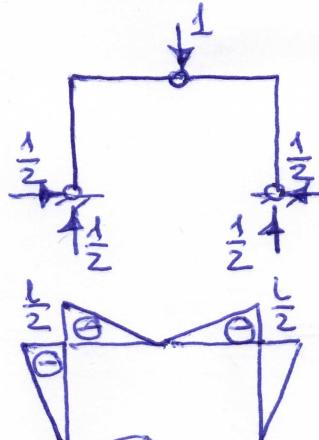


Układ symetryczny
pod symetrycznym obciążeniem
→ stan przemieszczeń symetryczny

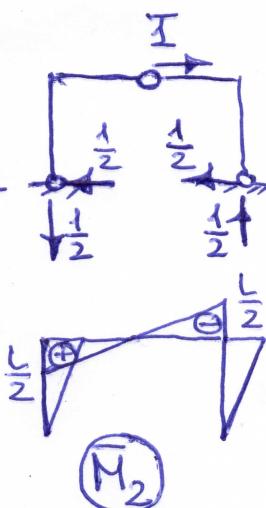
obciążenie zewnętrzne



jednostkowe
obc. virtuelne
odpowiadające V



jednostkowe
obc. virtuelne
odpowiadające u

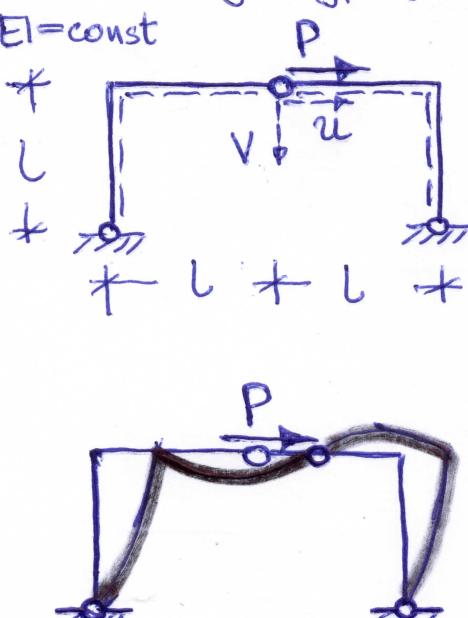


$$u = \int \frac{M \bar{M}_2}{EI} ds = 0$$

$$v = \int \frac{M \bar{M}_1}{EI} ds = 4 \cdot \frac{1}{EI} \cdot \frac{1}{3} \cdot L \cdot \frac{PL}{2} \cdot \frac{L}{2} = \frac{PL^3}{3EI}$$

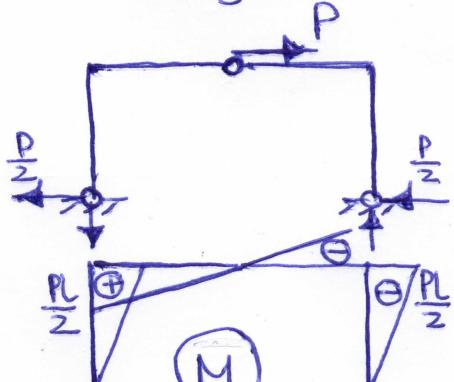
* Obliczyć przemieszczenie u i v w węźle pniegubowym
ramy trójpniegubowej

$$EI = \text{const}$$



Układ symetryczny
pod antysymetrycznym obciążeniem
→ stan przemieszczeń antysymetryczny

obciążenie zewnętrzne



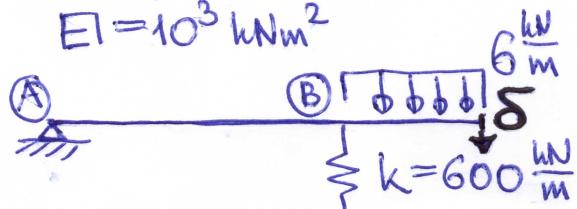
wykresy \bar{M}_1 i \bar{M}_2
odpowiadające jednostkowym
obciążeniom virtuelnym
odnoszące się do v i u
z poprzedniego zadania

$$u = \int \frac{M \bar{M}_2}{EI} ds = 4 \cdot \frac{1}{EI} \cdot \frac{1}{3} L \cdot \frac{PL}{2} \cdot \frac{L}{2} = \frac{PL^3}{EI}$$

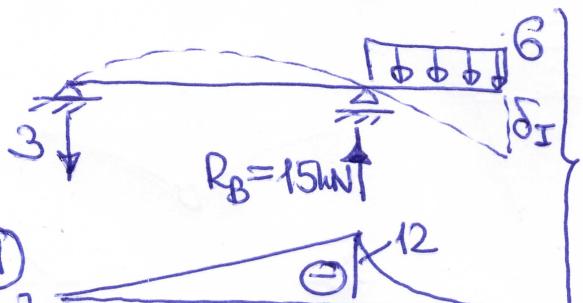
$$v = \int \frac{M \bar{M}_1}{EI} ds = 0$$

* Obliczyć ugięcie δ belki z podporą sprężystą

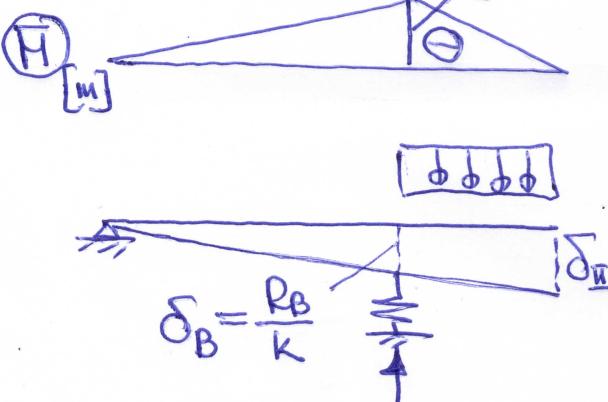
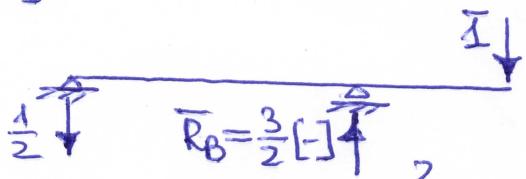
$$EI = 10^3 \text{ kNm}^2$$



[m] ← 4 → 2 →



(M) [kNm]



$$\delta_B = \frac{R_B}{k}$$

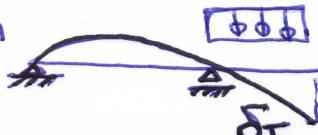
Podpora sprężysta - jej zmiana długosci (wydłużenie / skrócenie) jest proporcjonalna do siły w sprężynie

$$\frac{\delta}{k} \quad \frac{P}{k} \quad P = k\delta \Rightarrow \delta = \frac{P}{k}$$

Ugięcie belki δ jest sumą dwóch składowych: $\delta = \delta_I + \delta_{II}$

δ_I - ugięcie belki o nieskończonym sztywności podporze (B) → stałej ($k \rightarrow \infty$)

$$\delta_I = \int \frac{M \bar{M}}{EI} ds = \frac{1}{10^3} \left(\frac{1}{2} \cdot 4 \cdot 12 \cdot \frac{2}{3} \cdot 2 + \frac{1}{3} \cdot 2 \cdot 12 \cdot \frac{3}{4} \cdot 2 \right) = 0,044 \text{ m}$$

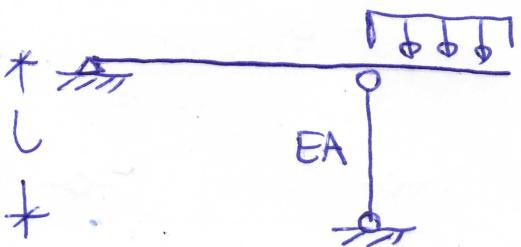


δ_{II} - wychylenie nieskończonej sztywności belki z podporą sprężystą ($EI \rightarrow \infty$)

$$\delta_{II} = \bar{R}_B \cdot \delta_B = \frac{1}{k} \cdot R_B \cdot \bar{R}_B = \frac{1}{600} \cdot 15 \cdot 1,5 = 0,0375 \text{ m}$$

$$\text{zatem } \delta = 0,044 + 0,0375 = 0,0815 \text{ m} = 8,15 \text{ cm}$$

inne interpretacje: belka z pętlem kątowym (winkel vomolo-kątowy)



$$\delta_{II} = \frac{S \cdot \bar{S}}{EA} \cdot L \rightarrow \frac{S \bar{S}}{k}$$

$$k \rightarrow \frac{EA}{L}$$

$$\text{zmiana długosci pętla kątowego } \delta = \frac{P \cdot L}{EA} \Rightarrow P = \frac{EA}{L} \delta$$

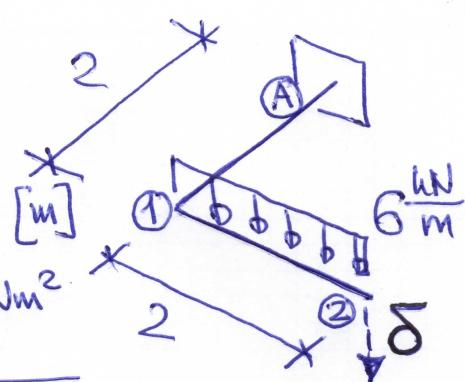
odpowiednik $P = k\delta$ dot. sprężyny

* Obliczyć przenieszenie δ .

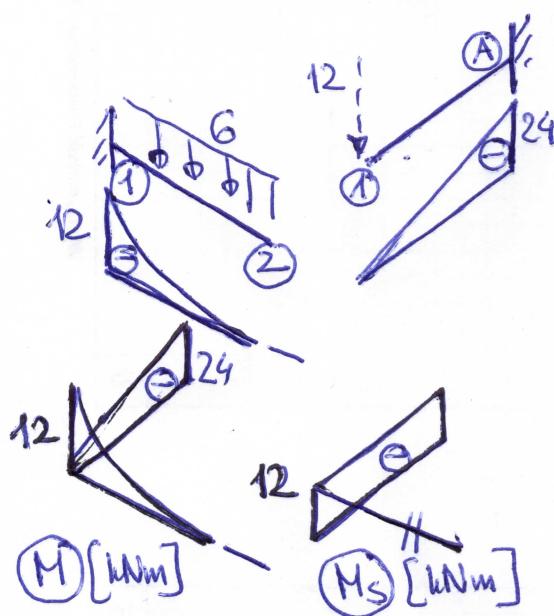
w podanym dźwigarze zatoczonym

w płaszczyźnie, uwzględniając upływ
zginania i skręcania

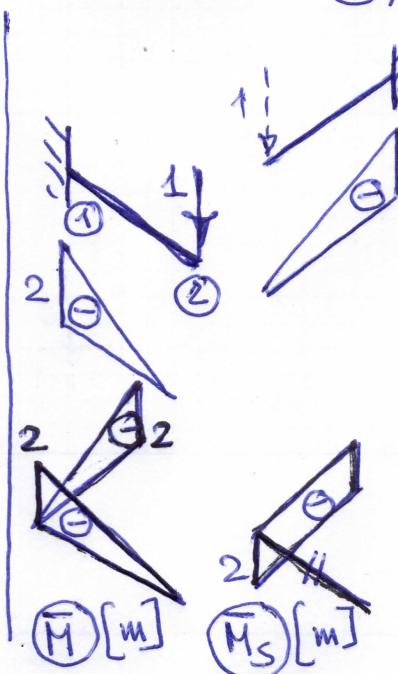
Dane: $EI = 2000 \text{ kNm}^2$, $GI_0 = 4000 \text{ kNm}^2$



1) obciążenie rzeczywiste \rightarrow wykresy (M) i (M_s)



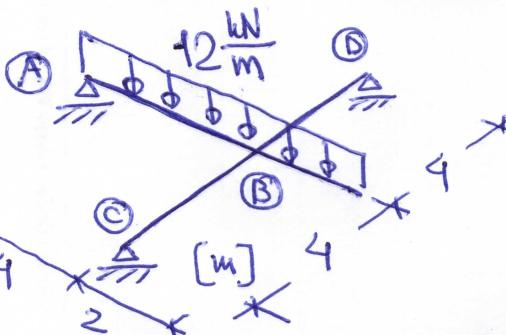
2) obciążenie wirtualne \rightarrow (\bar{M}) , (\bar{M}_s)



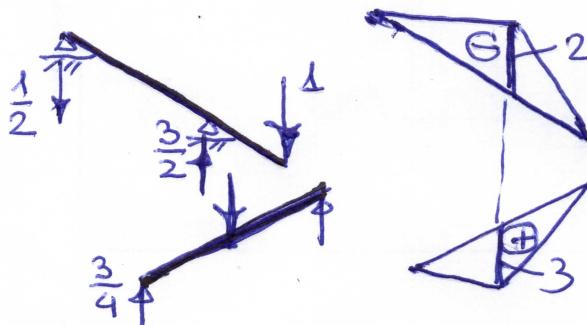
3) przenieszenie $\delta = \delta_M + \delta_S$

$$\begin{aligned}\delta_M &= \int \frac{M \bar{M}}{EI} ds = \\ &= \frac{1}{2000} \left(\frac{1}{3} \cdot 2 \cdot 12 \cdot \frac{3}{4} \cdot 2 + \frac{1}{2} \cdot 2 \cdot 24 \cdot \frac{2}{3} \cdot 2 \right) \\ &= 0,022 \text{ m} \\ \delta_S &= \int \frac{M_s \bar{M}_s}{GI_0} ds = \\ &= \frac{1}{4000} \cdot 2 \cdot 12 \cdot 2 = 0,012 \text{ m} \\ \delta &= 0,034 \text{ m} = 3,4 \text{ cm}\end{aligned}$$

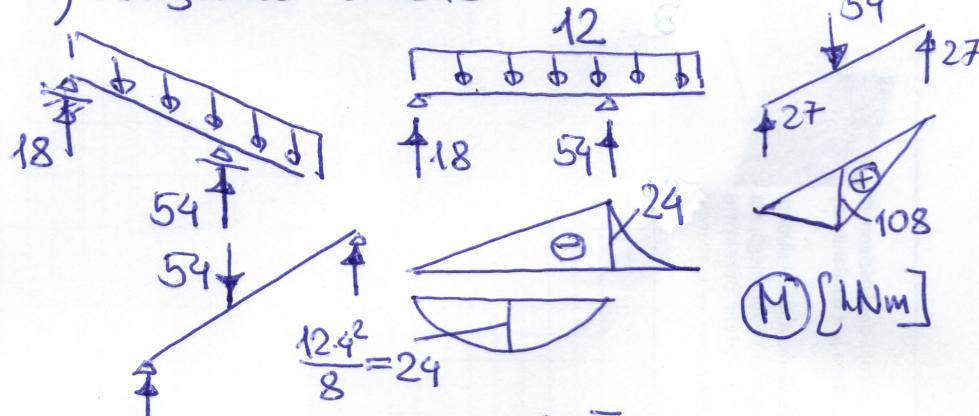
* Obliczyć ugłędę δ podanego rysunku belkowego. $EI = 10^4 \text{ kNm}^2 = \text{const}$



2) obciążenie wirtualne



1) obciążenie rzeczywe



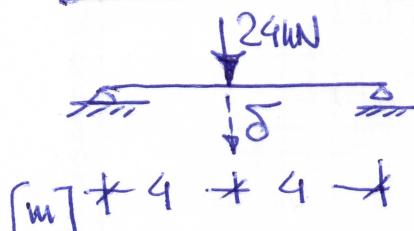
3) $\delta = \int \frac{M \bar{M}}{EI} ds =$

$$\begin{aligned}&= \frac{1}{10^4} \left(\frac{1}{3} \cdot 2 \cdot 24 \cdot \frac{3}{4} \cdot 2 + \frac{1}{2} \cdot 4 \cdot 24 \cdot \frac{2}{3} \cdot 2 + \right. \\ &\quad \left. + 2 \cdot \frac{1}{2} \cdot 4 \cdot 108 \cdot \frac{2}{3} \cdot 3 \right) = 0,08 \text{ m} = 8,8 \text{ cm}\end{aligned}$$

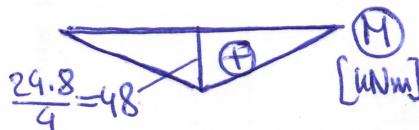
* Obliczyć ugięcie w środzie rozpiętości belki

szabodnie podpartej a następnie w środzie rozpiętości układu ramkowo-kontrowego. Dane: $EI = 10^4 \text{ kNm}^2$ (belka), $EA = 10^5 \text{ kN}$ (pusty)

porównać wyniki przyjmując $EA \rightarrow \infty$

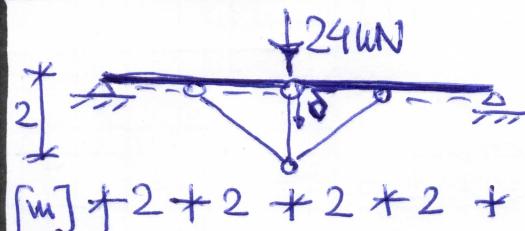


$$[\delta] = 4 + 4 =$$



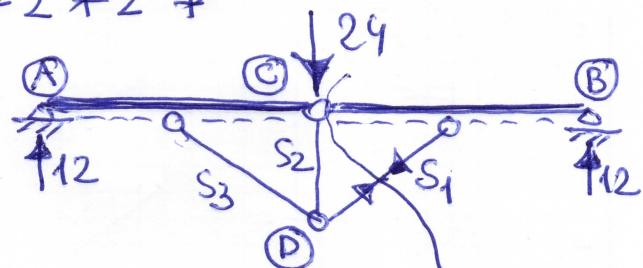
$$\frac{24 \cdot 8}{4} = 48 \quad [kNm]$$

$$\delta = \frac{1}{10^4} \cdot 2 \cdot \frac{1}{3} \cdot 4 \cdot 48 \cdot 2 = \\ = 0,0256 \text{ m} = 2,56 \text{ cm}$$



$$[\delta] = 2 + 2 + 2 + 2 =$$

1) obc. zadanego



$$\sum H_C^P = 0 \Rightarrow S_1 = 24\sqrt{2} \quad [\text{kN}]$$

względem D $\sum P_x = 0 \Rightarrow S_3 = S_1 = 24\sqrt{2} \quad [\text{kN}]$

$$\sum P_y = 0 \Rightarrow S_2 = -48 \text{ kN}$$

3) przenieszczenie:

$$\delta = \delta_M + \delta_N$$

$$\delta_M = \int \frac{M^2}{EI} ds = \frac{1}{10^4} \cdot 4 \cdot \frac{1}{3} \cdot 2 \cdot 24 = \\ = 0,0064 \text{ m}$$

$$\delta_N = \sum \frac{S_i \bar{S}_i}{EA_i} l_i =$$

$$= \frac{1}{10^5} (2 \cdot 24\sqrt{2} \cdot \sqrt{2} \cdot 2\sqrt{2} + 2 \cdot 48 \cdot 2) = \\ = 0,00464 \text{ m}$$

gdy $EA \rightarrow \infty$ $\delta_N = 0$

wtedy $\delta = 0,0064 \text{ m} = \\ = 0,64 \text{ cm}$

\rightarrow 4 razy mniej, niż w przypadku belki szabodnej podpartej



2) obciążenie virtuale - uchylony statek podobieństwo

