

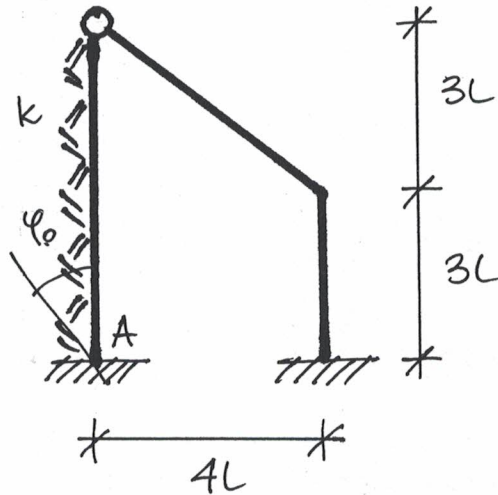
Egzamin z Mechaniki Konstrukcji (MK3 IPB), 26.06.2019
studia stacjonarne

NAZWISKO, Imię			
nr albumu	grupa (IPB / BZ)	tryb studiów (ST / NST)	
ocena zadania 1	ocena zadania 2	ocena zadania 3	ocena egzaminu pisemnego

Zadanie 1.

Oblicz reakcje podpór konstrukcji z rys.1 spowodowane obrotem podpory A.

$$EJ = \text{const.}, k = 0.0324 \frac{EJ}{l^4}.$$

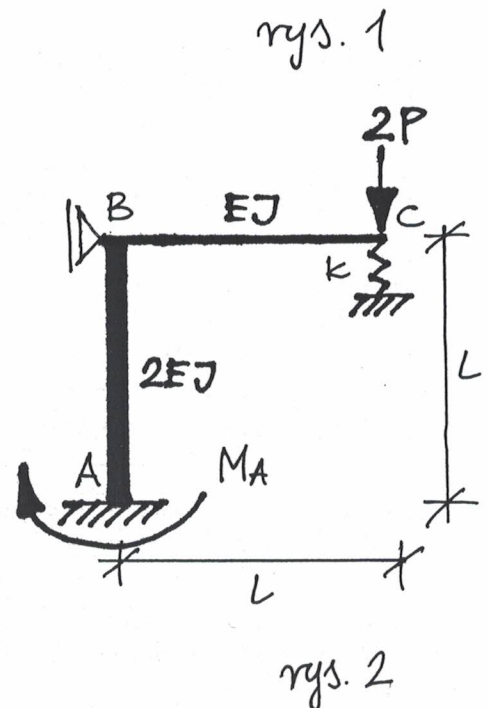


Zadanie 2.

W ramie z rys. 2 oblicz wartość k taką, że $M_A(k) = \frac{1}{2}Pl$.

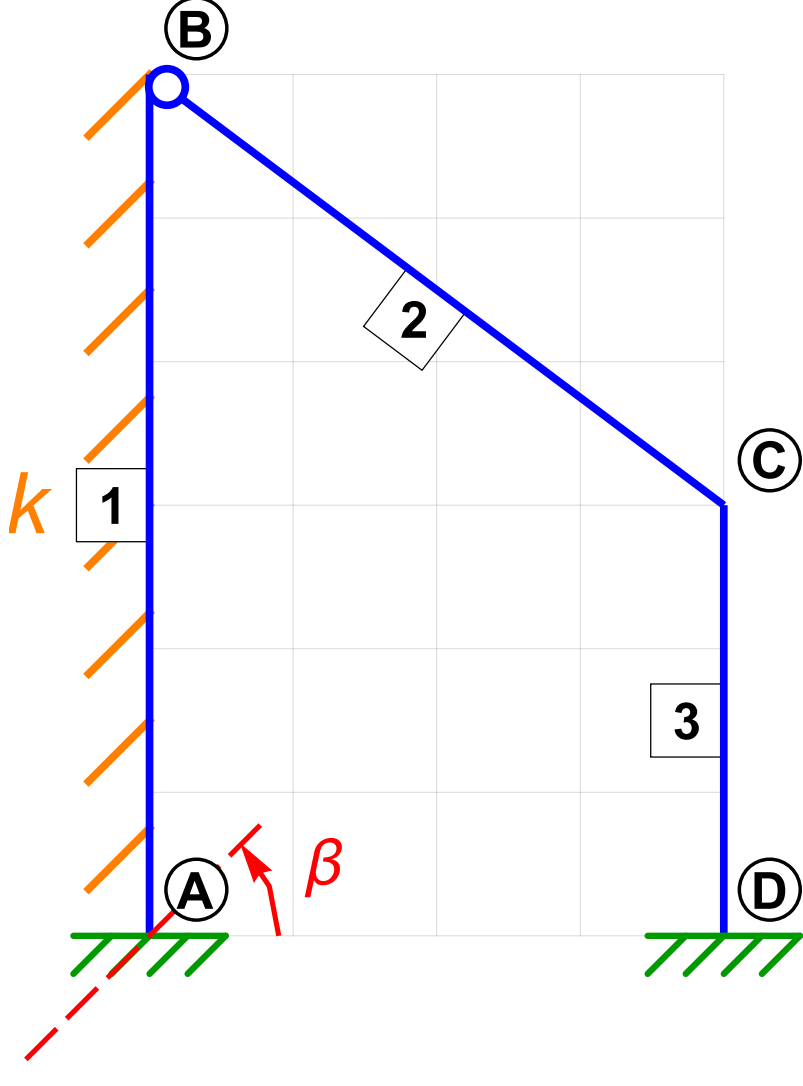
Zadanie 3.

Opisz kolejne etapy rozumowania prowadzącego do wyznaczenia funkcji ugięcia rygla BC ramy z rys. 2.



Obliczyć reakcje podpór w konstrukcji.

Geometria oraz obciążenia konstrukcji (wymiar oczka siatki - 1, $k = \frac{81}{2500} \frac{EJ}{l^4}$):



Parametry λ w prętach:

$$\lambda^{(1)} = \frac{9}{5}$$

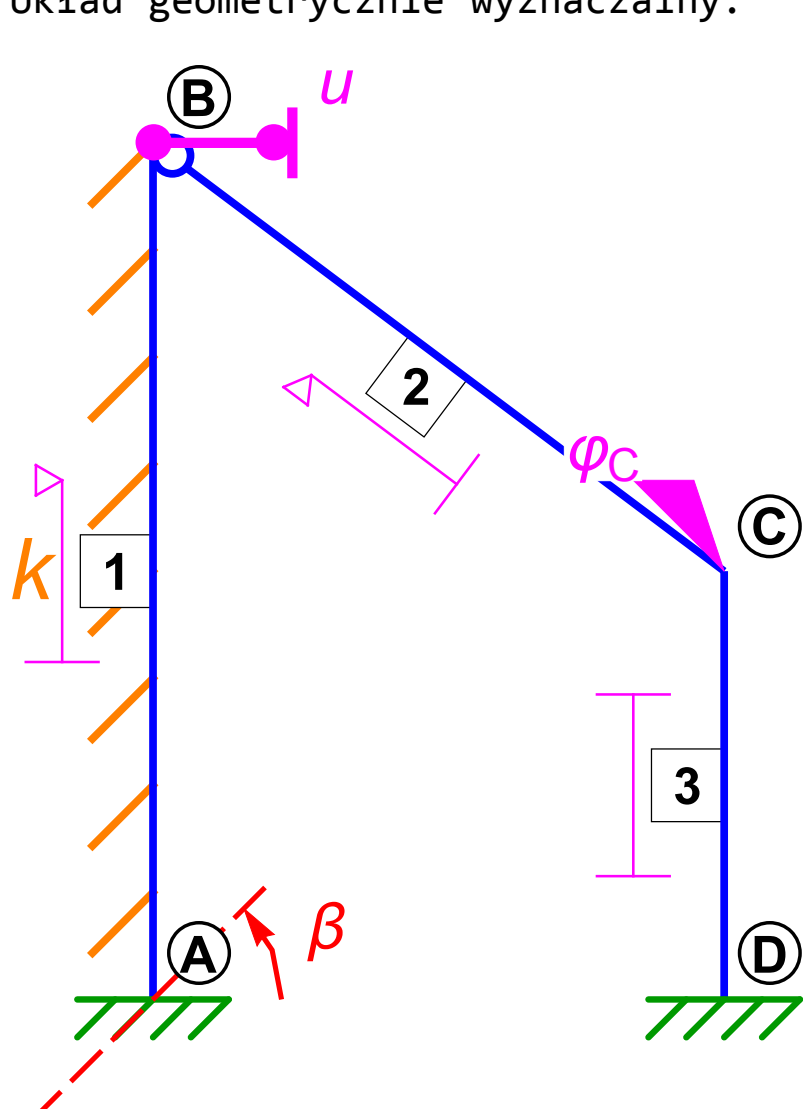
$$\lambda^{(2)} = 0$$

$$\lambda^{(3)} = 0$$

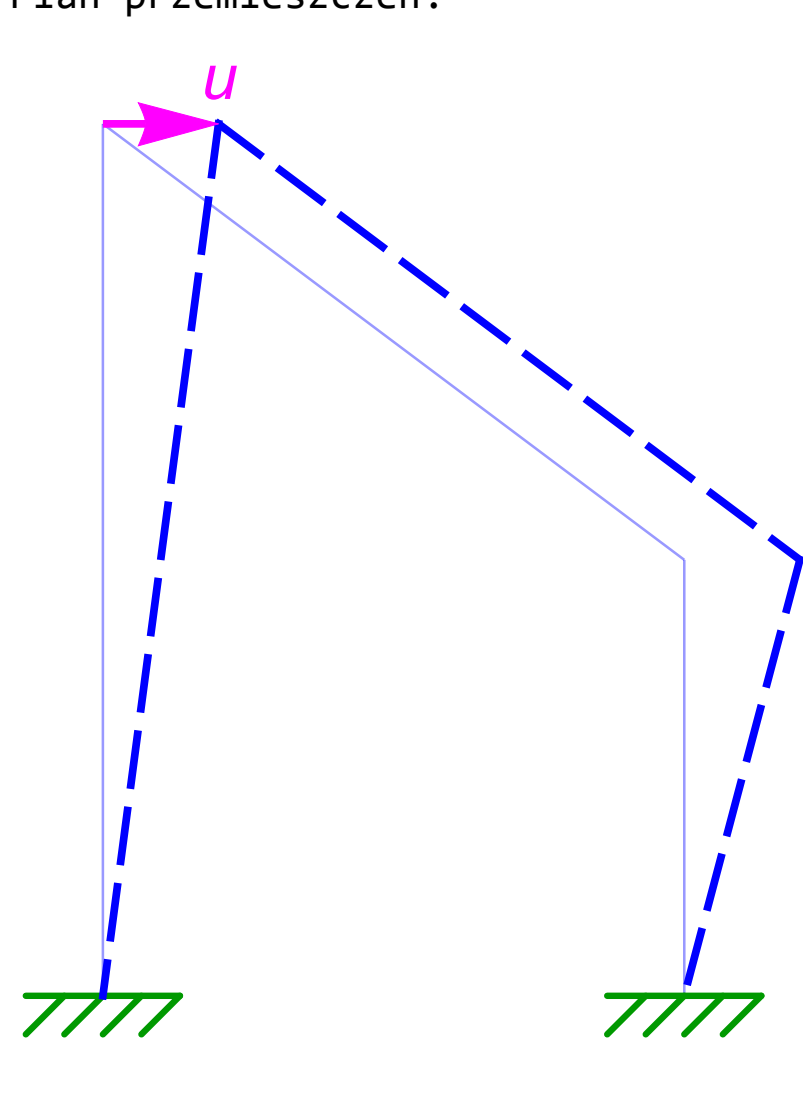
Wektor niewiadomych:

$$\mathbf{q} = \begin{pmatrix} \varphi_C \\ u \\ 1 \end{pmatrix}$$

Układ geometrycznie wyznaczalny:



Plan przemieszczeń:



	w_i^K	w_k^K	u^K
Pręt 1:	$w_B^1 = -u$	$w_A^1 = 0$	$u^1 = 0$
Pręt 2:	$w_B^2 = -\frac{3}{5}u$	$w_C^2 = -\frac{3}{5}u$	$u^2 = \frac{4}{5}u$
Pręt 3:	$w_C^3 = -u$	$w_D^3 = 0$	$u^3 = 0$

Siły brzegowe wyjściowe:

$$\Phi_A^1 = -0.615 \frac{EJ\beta}{l}$$

$$W_B^1 = -0.045 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

Wzory transformacyjne:

$$\Phi_A^1 = \frac{EJ}{l} \left[-\frac{1}{36} \delta' \left(\frac{9}{5} \frac{u}{l} \right) \right] - 0.615 \frac{EJ\beta}{l} = \frac{EJ}{l} \left[-0.045 \frac{u}{l} \right] - 0.615 \frac{EJ\beta}{l}$$

$$\Phi_C^2 = \frac{EJ}{l} \left[\frac{3}{5} \varphi_C + \left\{ -\frac{9}{125} + \frac{9}{125} \right\} \frac{u}{l} \right] = \frac{EJ}{l} \left[\frac{3}{5} \varphi_C + 0 \frac{u}{l} \right]$$

$$\Phi_C^3 = \frac{EJ}{l} \left[\frac{4}{3} \varphi_C - \frac{2}{3} \frac{u}{l} \right] = \frac{EJ}{l} \left[\frac{4}{3} \varphi_C - \frac{2}{3} \frac{u}{l} \right]$$

$$W_B^1 = \frac{EJ}{l^2} \left[-\frac{1}{216} \chi' \left(\frac{9}{5} \frac{u}{l} \right) \right] - 0.045 \frac{EJ\beta}{l^2} = \frac{EJ}{l^2} \left[-0.056 \frac{u}{l} \right] - 0.045 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

$$W_B^2 = \frac{EJ}{l^2} \left[\frac{3}{25} \varphi_C + \left\{ -\frac{9}{625} + \frac{9}{625} \right\} \frac{u}{l} \right] = \frac{EJ}{l^2} \left[\frac{3}{25} \varphi_C + 0 \frac{u}{l} \right]$$

$$W_C^2 = \frac{EJ}{l^2} \left[-\frac{3}{25} \varphi_C + \left\{ \frac{9}{625} - \frac{9}{625} \right\} \frac{u}{l} \right] = \frac{EJ}{l^2} \left[-\frac{3}{25} \varphi_C + 0 \frac{u}{l} \right]$$

$$W_C^3 = \frac{EJ}{l^2} \left[\frac{2}{3} \varphi_C - \frac{4}{9} \frac{u}{l} \right] = \frac{EJ}{l^2} \left[\frac{2}{3} \varphi_C - \frac{4}{9} \frac{u}{l} \right]$$

Równania równowagi:

$$\Phi_C^2 + \Phi_C^3 = 0$$

$$-W_B^1 \cdot (-u) - W_B^2 \cdot \left(-\frac{3}{5}u\right) - W_C^2 \cdot \left(-\frac{3}{5}u\right) - W_C^3 \cdot (-u) = 0$$

$$\frac{EJ}{l} \begin{pmatrix} 1.933 & -0.667 \\ -0.667 & 0.500 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \varphi_C \\ u \end{pmatrix} = \frac{EJ\beta}{l} \begin{pmatrix} 0 \\ -0.045 \end{pmatrix}$$

Rozwiązanie metody przemieszczeń:

$$\mathbf{q} = \begin{pmatrix} \varphi_C \\ u \\ 1 \end{pmatrix} = \beta \begin{pmatrix} -0.058 \\ -0.168 \end{pmatrix}$$

Siły brzegowe:

$$\Phi_A^1 = -0.608 \frac{EJ\beta}{l}$$

$$\Phi_C^2 = -0.035 \frac{EJ\beta}{l}$$

$$\Phi_C^3 = 0.035 \frac{EJ\beta}{l}$$

$$\Phi_D^3 = 0.073 \frac{EJ\beta}{l}$$

$$W_B^1 = -0.036 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

$$W_A^1 = 0.173 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

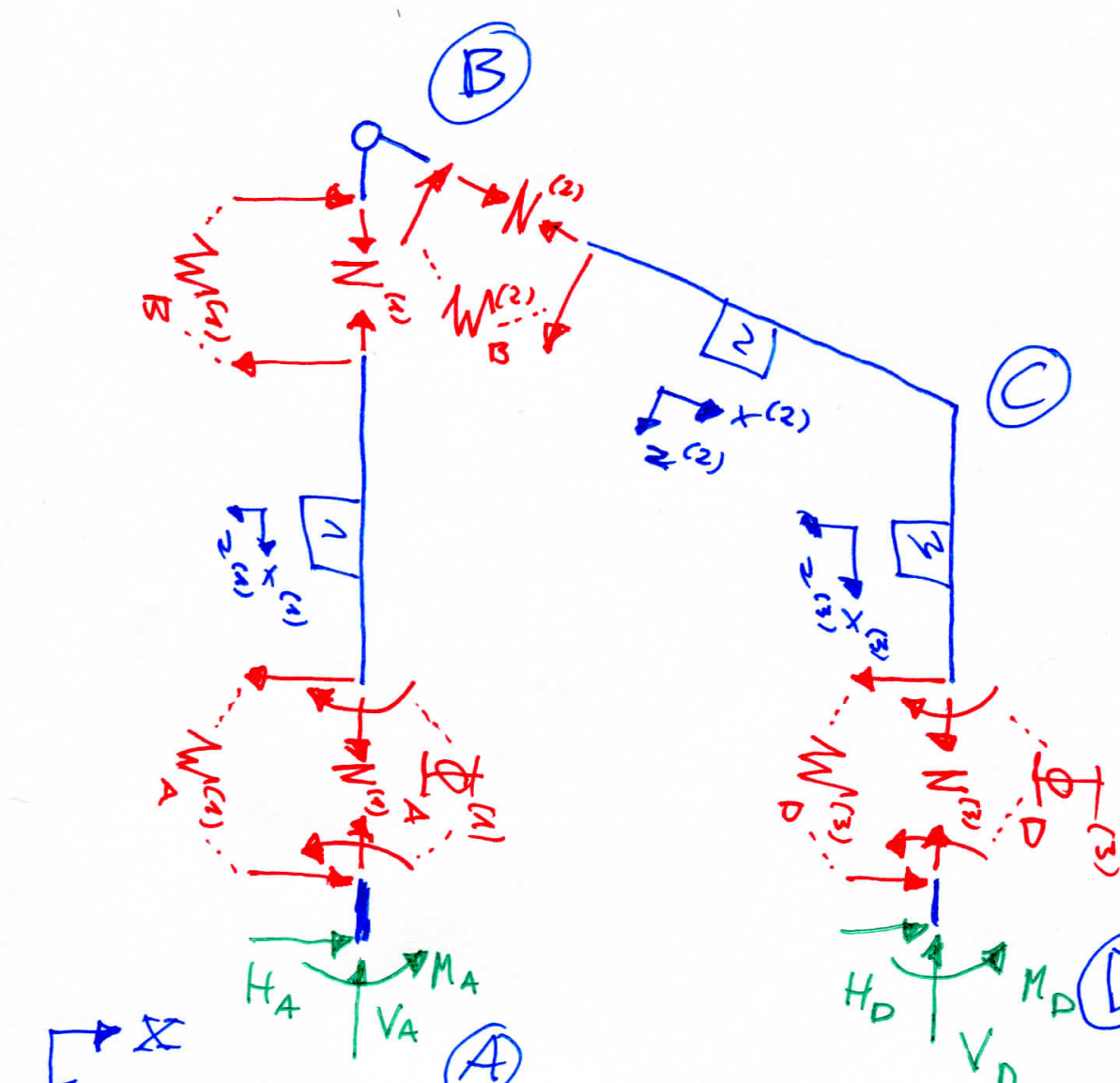
$$W_B^2 = -0.007 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

$$W_C^2 = 0.007 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

$$W_C^3 = 0.036 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

$$W_D^3 = -0.036 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

Siły działające na pręty i węzły (nie musimy rozcinać węzła C)



R.R. węzła B:

$$\sum \varepsilon^{(2)}: -M_B^{(2)} + \frac{4}{5} N^{(1)} - \frac{3}{5} M_B^{(1)} = 0 \Rightarrow N^{(1)} = \frac{5}{4} M_B^{(2)} + \frac{3}{4} M_B^{(1)} = -0.036 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

R.R. węzła A:

$$\sum X: H_A + M_A^{(1)} = 0 \Rightarrow H_A = -M_A^{(1)} = -0.173 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

$$\sum Z: -N^{(1)} - V_A = 0 \Rightarrow V_A = -N^{(1)} = 0.036 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

$$\sum M^{(1)}: M_A + \Phi_A^{(1)} = 0 \Rightarrow M_A = -\Phi_A^{(1)} = 0.608 \frac{EJ\beta}{l}$$

R.R. węzła D:

$$\sum X: H_D + M_D^{(3)} = 0 \Rightarrow H_D = -M_D^{(3)} = 0.036 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

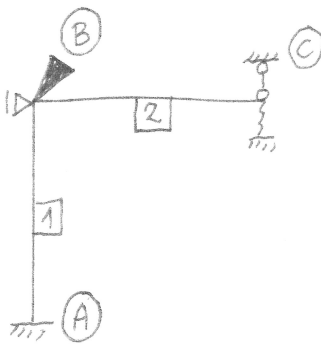
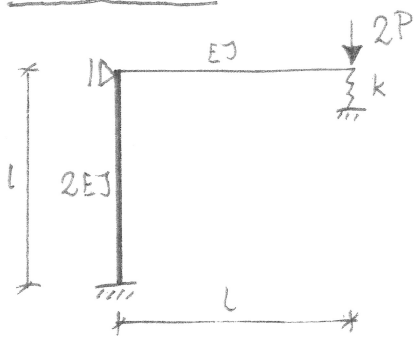
$$\sum M^{(3)}: M_D + \Phi_D^{(3)} = 0 \Rightarrow M_D = -\Phi_D^{(3)} = -0.073 \frac{EJ\beta}{l}$$

$\sum Z: -N^{(3)} - V_D = 0$, ale nie chcę liczyć $N^{(3)}$, więc staramy się zauważyć, że ze względu na brak tarcia w podłożu sprzy:

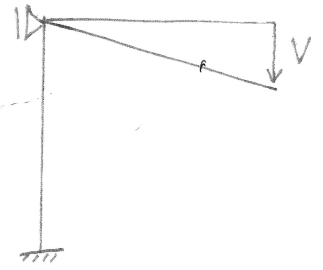
R.R. całej ramy:

$$\sum Z: V_A + V_D = 0 \Rightarrow V_D = -V_A = -0.036 \frac{EJ\beta}{l^2}$$

ZADANIE 2



$$q_1 = \begin{bmatrix} \varphi_B \\ \frac{v}{l} \end{bmatrix}$$



$$1) \Phi_B^1 + \Phi_B^2 = 0$$

$$2) W_c^2 \cdot \bar{v} - 2P \cdot \bar{v} - Q_w \cdot \bar{v} = 0$$

$$\Phi_B^1 = \frac{2EJ}{l} (\alpha(0) \varphi_B) = \frac{EJ}{l} 8 \varphi_B$$

$$\begin{aligned} \Phi_B^2 &= \frac{EJ}{l} (\alpha'(0) \varphi_B - \delta'(0) \frac{v}{l}) = \\ &= \frac{EJ}{l} (3 \varphi_B - 3 \frac{v}{l}) \end{aligned}$$

$$W_c^2 = -\frac{EJ}{l^2} (\delta'(0) \varphi_B - \chi'(0) \frac{v}{l}) = \frac{EJ}{l^2} (-3 \varphi_B + 3 \frac{v}{l})$$

$$Q_w = k \cdot (-v) = -k \cdot v = -\gamma \frac{EJ}{l^3} v = -\frac{EJ}{l^2} \gamma \frac{v}{l}$$

$$1) \frac{EJ}{l} (8 \varphi_B + 3 \varphi_B - 3 \frac{v}{l}) = 0$$

$$2) \frac{EJ}{l} (-3 \varphi_B + 3 \frac{v}{l} + \gamma \frac{v}{l}) = 2PL$$

$$\frac{EJ}{l} \begin{bmatrix} 11 & -3 \\ -3 & 3 + \gamma \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \varphi_B \\ \frac{v}{l} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} PL$$

\Rightarrow

$$\begin{aligned} \varphi_B &= \frac{6}{24 + 11\gamma} \frac{PL^2}{EJ} \\ \frac{v}{l} &= \frac{22}{24 + 11\gamma} \frac{PL^2}{EJ} \end{aligned}$$

$$Kq = Q$$

$$M_A = \frac{1}{2} PL = \Phi_A^1$$

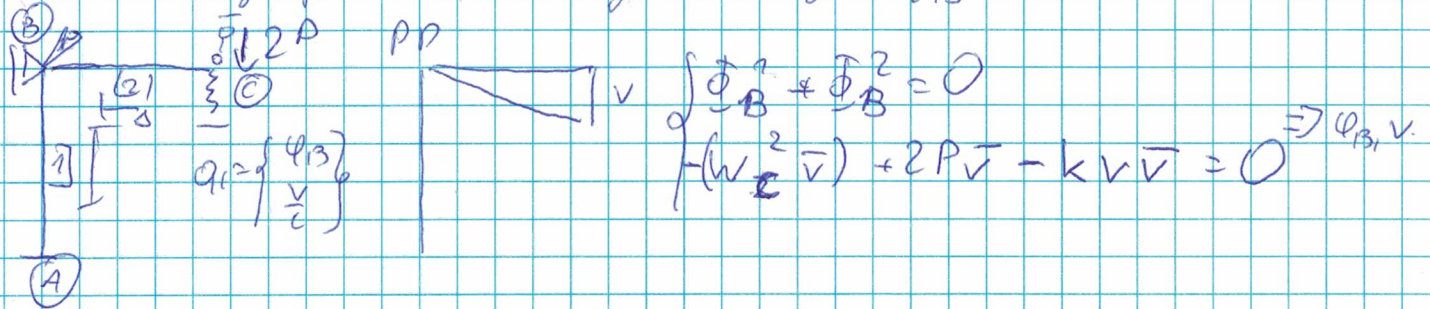
$$\Phi_A^1 = \frac{2EJ}{l} (\beta(0) \varphi_B) = \frac{EJ}{l} 4 \varphi_B$$

$$\frac{EJ}{l} \cdot 4 \cdot \frac{6}{24 + 11\gamma} \frac{PL^2}{EJ} = \frac{1}{2} PL \Rightarrow \gamma = \frac{24}{11} \Rightarrow$$

$$k = \frac{24}{11} \frac{EJ}{l^3}$$

Zadanie 3

1) 2 metody przemieszczeń uogólnony u_B oraz V :



2) Funkcja ugięta przez BC przyjmijmy postaci:

$$w(x) = C_0 + C_1 x + C_2 x^2 + C_3 x^3$$

$$\theta(x) = w'(x) = C_1 + 2C_2 x + 3C_3 x^2$$

$$M(x) = EI w''(x) = EI (2C_2 + 6C_3 x)$$

3) Stałe C_0, C_1, C_2, C_3 uogólnony z warunkami brzojnymi

$$w(0) = 0$$

$$\theta(0) = u_B$$

$$w(l) = V$$

$$M(l) = 0$$

4) Podstawiamy stałe C_0, C_1, C_2, C_3 i mamy funkcję ugięcia