

## Równanie kanoniczne metody sił (no. podst. K.M. Jakubowicz/007)

Przypuszcmy, że mamy dany układ liniowo-sprężysty obciążony siłami zewnętrznymi  $P_1, P_2, P_3$ , trzykrotnie zneutralizowane nieuzagadnione.

Jako wielkości hiperstatyczne obliczamy  $X, Y, Z$ . Wyznaczamy energię sprężystą jako sumę prac niezależnych od sił  $P_1, P_2, P_3, X, Y, Z$ .

Uwzględniając, że

$$L_i = \frac{1}{2} p_i \cdot p_i$$

$$L = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n p_i \cdot p_i$$

$$p_i = \sum_{k=1}^n P_k \cdot \delta_{ik}$$

$$U = L = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{k=1}^n p_i \cdot P_k \cdot \delta_{ik}$$

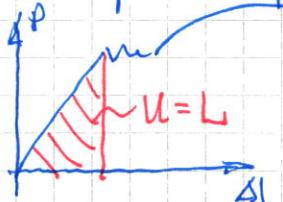
jednorodna kwadratowa funkcja obciążen

liczba wytypowana

$$\delta_{ik} =$$

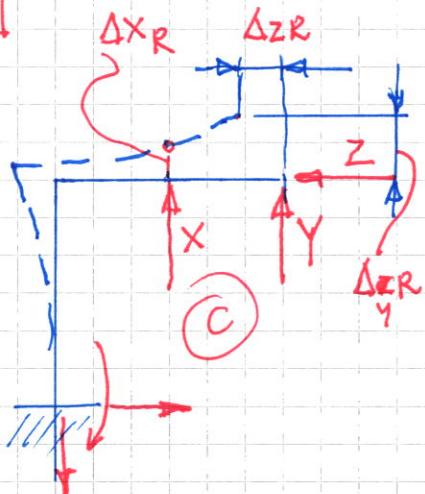
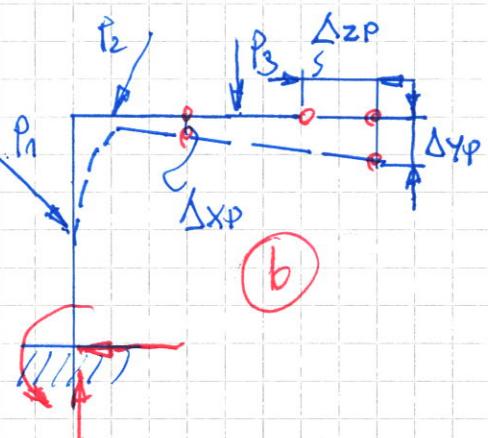
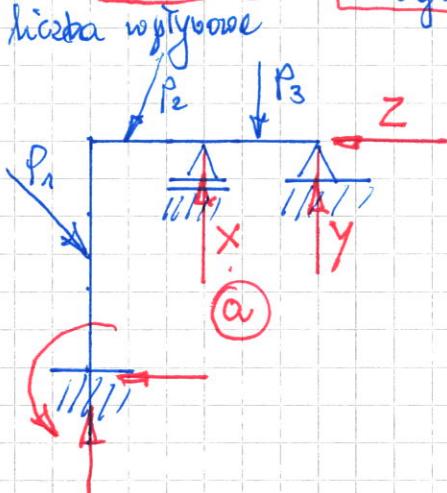
uogólnione przenieścienie  
uogólniona siła

$p_i$  - uogólnione siły  
 $p_i$  - uogólnione przenieścienie



$$U = L = \frac{1}{2} P \cdot \Delta L, \quad \Delta L = \frac{P \cdot L}{E \cdot A}$$

$$U = L_i = \frac{1}{2} P \cdot \frac{P \cdot L}{E \cdot A} = \frac{1}{2} \frac{P^2 \cdot L}{E \cdot A}$$



$$U = \frac{1}{2} (X^2 \delta_{xx} + Y^2 \delta_{yy} + Z^2 \delta_{zz} + P_1^2 \delta_{11} + P_2^2 \delta_{22} + P_3^2 \delta_{33}) + \\ X \cdot Y \delta_{xy} + Y \cdot Z \delta_{yz} + Z \cdot X \delta_{zx} + X P_1 \cdot \delta_{x1} + X P_2 \cdot \delta_{x2} + X P_3 \cdot \delta_{x3} \\ + Y P_1 \cdot \delta_{y1} + Y P_2 \cdot \delta_{y2} + Y P_3 \cdot \delta_{y3} + Z P_1 \cdot \delta_{z1} + Z P_2 \cdot \delta_{z2} + Z P_3 \cdot \delta_{z3} + \\ + P_1 \cdot P_2 \cdot \delta_{12} + P_2 \cdot P_3 \cdot \delta_{23} + P_3 \cdot P_1 \cdot \delta_{31}$$

Zasada najmniejszości energii (minimum energii)

$$\frac{\partial U}{\partial X} = 0, \quad \frac{\partial U}{\partial Y} = 0, \quad \frac{\partial U}{\partial Z} = 0$$

$$\frac{\partial u}{\partial x} = X \delta_{xx} + Y \delta_{xy} + Z \delta_{xz} + P_1 \delta_{x1} + P_2 \delta_{x2} + P_3 \delta_{x3} = 0$$

$$\frac{\partial u}{\partial y} = X \delta_{yx} + Y \delta_{yy} + Z \delta_{yz} + P_1 \delta_{y1} + P_2 \delta_{y2} + P_3 \delta_{y3} = 0$$

$$\frac{\partial u}{\partial z} = X \delta_{zx} + Y \delta_{zy} + Z \delta_{zz} + P_1 \delta_{z1} + P_2 \delta_{z2} + P_3 \delta_{z3} = 0$$

Oznaczmy:

$$P_1 \delta_{x1} + P_2 \delta_{x2} + P_3 \delta_{x3} = \Delta x_p$$

$$P_1 \delta_{y1} + P_2 \delta_{y2} + P_3 \delta_{y3} = \Delta y_p$$

$$P_1 \delta_{z1} + P_2 \delta_{z2} + P_3 \delta_{z3} = \Delta z_p$$

przenieszenie.

wyrowadzenie

rozważaniem

sztucznymi

$P_1, P_2, P_3$

Z koki:  $X \delta_{xx} + Y \delta_{xy} + Z \delta_{xz} = \Delta x_R$

$$X \delta_{yx} + Y \delta_{yy} + Z \delta_{yz} = \Delta y_R$$

$$X \delta_{zx} + Y \delta_{zy} + Z \delta_{zz} = \Delta z_R$$

Ostatecznie

$$X \delta_{xx} + Y \delta_{xy} + Z \delta_{xz} + \Delta x_p = 0$$

$$X \delta_{yx} + Y \delta_{yy} + Z \delta_{yz} + \Delta y_p = 0$$

$$X \delta_{zx} + Y \delta_{zy} + Z \delta_{zz} + \Delta z_p = 0$$

równanie

komisji

metody

szt

dla ramek

Można dalej:  $X = x_1, Y = x_2, Z = x_3$ , itd.

bardziej ogólnie

$$\delta_{11} x_1 + \delta_{12} x_2 + \delta_{13} x_3 + \dots + \delta_{1n} x_n + \Delta x_p = 0$$

$$\delta_{21} x_1 + \delta_{22} x_2 + \delta_{23} x_3 + \dots + \delta_{2n} x_n + \Delta y_p = 0$$

$$\vdots$$

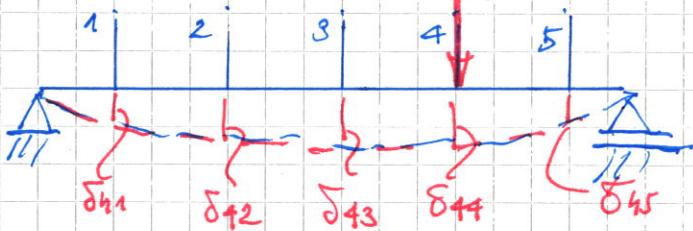
$$\delta_{n1} x_1 + \delta_{n2} x_2 + \delta_{n3} x_3 + \dots + \delta_{nn} x_n + \Delta z_p = 0$$

układ równań komisji  
metody szt

Liczby wstępowe - jako odpowiednie przemieszczenia właściwe statyczne wyznaczane przed określaniem obciążeniem

szt, odpowiadają:  $X=1, Y=1, Z=1$

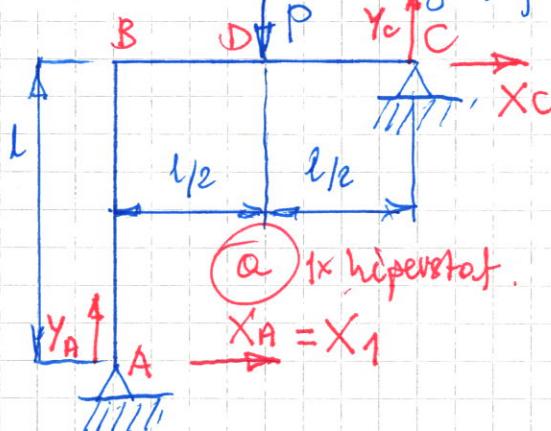
$$P_h=1$$



$$\delta_{41} = \delta_{14}, \text{ itd.}$$

Ex. 1.

Stosując metodę SIT (force method) wyznaczyć wykres momentów gągających dla ramy (a)



- rama jednokrotnie hiperstat.

① kierunki statyki

$$① \sum P_{ix} = X_A + X_C = 0 \quad X_A = -X_C$$

$$② \sum P_{iy} = Y_A - P + Y_C = 0$$

$$③ \sum M_{ic} = Y_A \cdot l - X_A \cdot l - P \cdot \frac{l}{2} = 0$$

4 reakcje - 3 warunki statyki

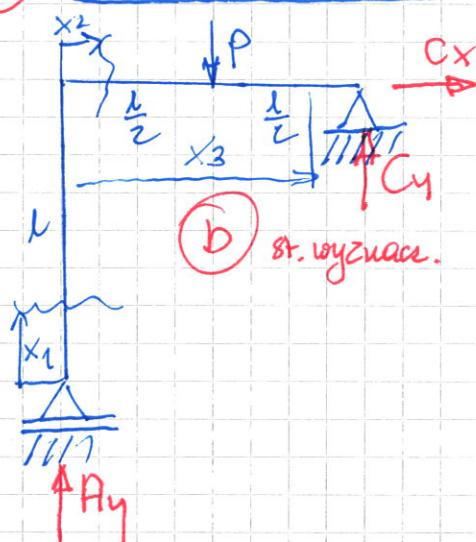
$\Rightarrow$  1x hiperstat.

$$X_A = X_1 - \text{względnie hiperstatyczne}$$

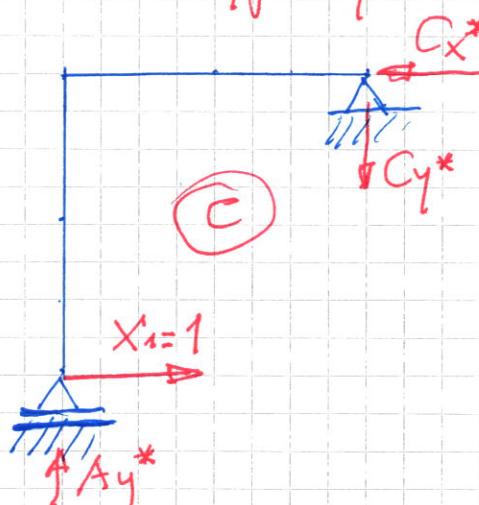
Równanie konomiczne metody SIT. w tym przypadku

$$④ X_1 \Delta_{ii} + \Delta_{ip} = 0$$

(tylko energia zginania, bez względów sił i skoku)



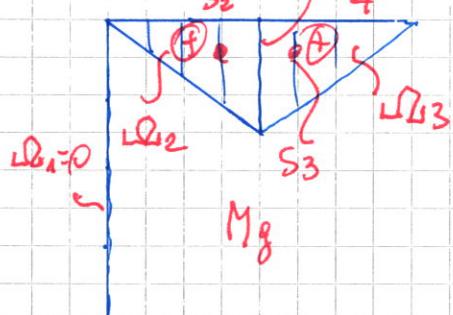
(b) st. wyznac.



$$X_1 = 1$$

$$\begin{aligned} ① \sum P_{ix} &= C_x = P \\ ② \sum P_{iy} &= A_y - P + C_y = 0 \\ ③ \sum M_{ic} &= A_y \cdot l - P \cdot \frac{l}{2} = 0 \Rightarrow A_y = \frac{P}{2} \end{aligned}$$

$$z(2) C_y = \frac{P}{2} \cdot \frac{l}{4}$$

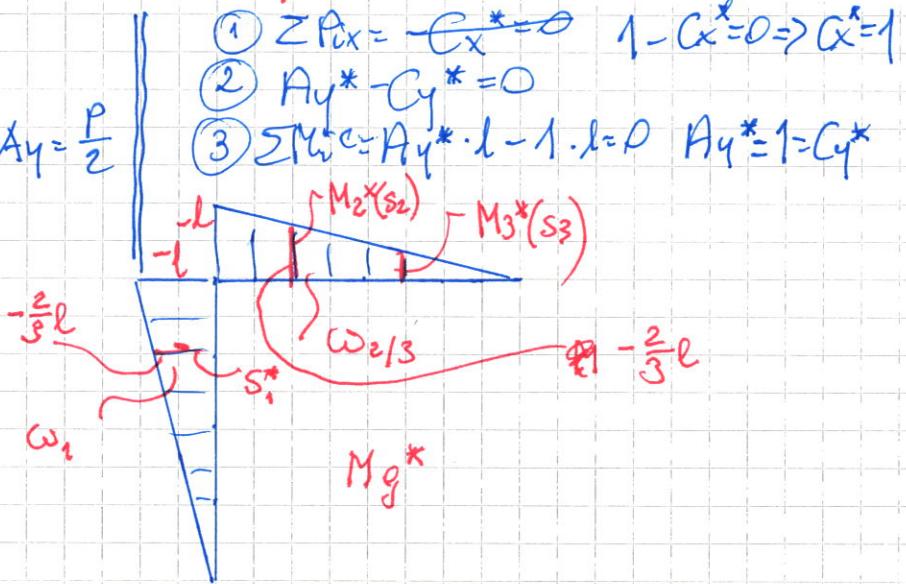


$$M_1(x) = 0$$

$$M_2(x) = A_y \cdot x = \frac{P}{2} \cdot x$$

$$M_2(0) = 0 \quad M_2\left(\frac{l}{2}\right) = \frac{P}{2} \cdot \frac{l}{2} = \frac{Pl}{4}$$

|



$$M_1^*(x) = -1 \cdot x = -x$$

Dla wyznaczenia:  $\Delta_{1P}$ ,  $\delta_{11}$  zastosowano metodę MM,  
sposób Werszera

$$\Delta_{1P} \Rightarrow \textcircled{b} + \textcircled{c}$$

$$\textcircled{A} \Delta_{1P} = \frac{1}{EI} \left[ \int_0^l M_1(x) \cdot M_1^*(x) dx + \int_0^{\frac{l}{2}} M_2(x) \cdot M_2^*(x) dx + \int_{\frac{l}{2}}^l M_3(x) \cdot M_3^*(x) dx \right]$$

$$= \frac{1}{EI} \left[ Q_{11} \cdot M_1^*(s_1) + Q_{12} \cdot M_2^*(s_2) + Q_{13} \cdot M_3^*(s_3) \right] =$$

$$Q_{11} = 0, \quad Q_{12} = Q_{13} = \frac{1}{2} \cdot \frac{Pl}{4} \cdot \frac{1}{2} = \frac{Pl^2}{16}$$

$$M_1^*(s_1) = 0, \quad M_2^*(s_2) = -\frac{2}{3}l, \quad M_3^*(s_3) = -\frac{1}{3}l$$

$$\Delta_{1P} = \frac{1}{EI} \left[ 0 + \frac{Pl^2}{16} \cdot \left( -\frac{2}{3}l \right) + \frac{Pl^2}{16} \cdot \left( -\frac{1}{3}l \right) \right] = \textcircled{-}\frac{Pl^3}{16EI}$$

$$\delta_{11} \Rightarrow \textcircled{C} + \textcircled{C}$$

~~$\omega_{11} = \omega_{2/3} = \frac{1}{2} \cdot l \cdot (-l) = -\frac{l^2}{2}$~~

$$\textcircled{B} \delta_{11} = \frac{1}{EI} \left[ \omega_1 \cdot Mg_1^*(s_1) + \omega_{2/3} \cdot Mg_{2/3}^*(s_{2/3}) \right] =$$

$$= \frac{1}{EI} \left[ \left( -\frac{l^2}{2} \right) \cdot \left( -\frac{2}{3}l \right) + \left( -\frac{l^2}{2} \right) \cdot \left( -\frac{1}{3}l \right) \right] = \textcircled{\frac{2}{3} \frac{l^3}{EI}}$$

$$\textcircled{4} \quad X_1 \cdot \frac{2}{3} \frac{l^3}{EI} - \frac{Pl^3}{16EI} = 0 \quad | \cdot 48EI$$

$$32X_1 - 3P = 0 \Rightarrow X_1 = X_A = \frac{3}{32}P$$

Z warunków statycznych

$$\textcircled{1} \quad X_A + X_C = 0 \Rightarrow X_C = -X_A = \textcircled{-}\frac{3}{32}P$$

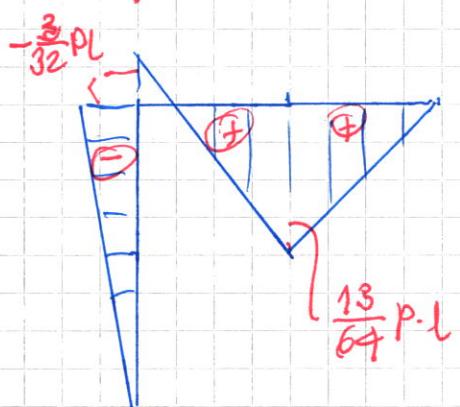
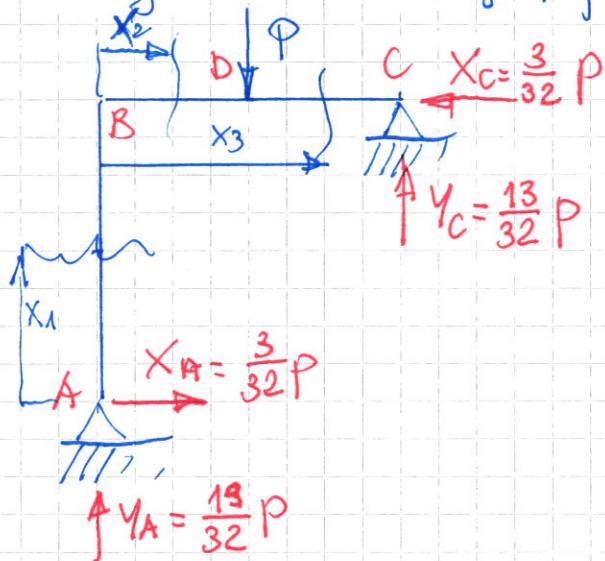
$$\textcircled{3} \quad Y_A \cdot l - X_A \cdot l - \frac{Pl}{2} = 0$$

$$Y_A \cdot l - \frac{3}{32}P \cdot l - \frac{Pl}{2} = 0 \quad Y_A \cdot l = \frac{Pl}{2} + \frac{3Pl}{32} = \frac{19}{32}P \cdot l$$

$$Y_A = \frac{19}{32}P$$

$$\textcircled{2} \quad Y_A - P + Y_C = 0 \quad Y_C = P - Y_A = P - \frac{19}{32}P = \frac{13}{32}P$$

Wykres momentów gzyznych



$$0 \leq x_1 \leq l$$

$$M_1(x) = -X_1 \cdot x$$

$$M_1(0) = 0, M_1(l) = -\frac{3}{32} P \cdot l$$

$$0 \leq x_2 \leq \frac{l}{2}$$

$$M_2(x) = -\frac{3}{32} \cdot P \cdot l + \frac{19}{32} \cdot P \cdot x$$

$$M_2(0) = -\frac{3}{32} P \cdot l$$

$$M_2\left(\frac{l}{2}\right) = -\frac{3}{32} P \cdot l + \frac{19}{32} P \cdot \frac{l}{2} - \frac{13}{64} P \cdot l$$

$$\frac{l}{2} \leq x_3 \leq l$$

$$M_3(x) = -\frac{3}{32} P \cdot l + \frac{19}{32} P \cdot x - P \left(x - \frac{l}{2}\right)$$

$$M_3\left(\frac{l}{2}\right) = \frac{13}{64} P \cdot l$$

$$M_3(l) = -\frac{3}{32} P \cdot l + \frac{19}{32} P \cdot l - \frac{P \cdot l}{2} = 0$$