

Olga Kopacz, Adam Łodygowski, Krzysztof Tymber,  
 Michał Płotkowiak, Wojciech Pawłowski  
 Poznań 2002/2003

### MECHANIKA BUDOWLI 3

#### Metoda przemieszczeń

Wzory transformacyjne na momenty przęsłowe przywęzłowe:

$\varphi_i$

$\varphi_k$

$M_{ik} = \frac{2EI}{l}(2\varphi_i + \varphi_k - 3\psi_{ik})$

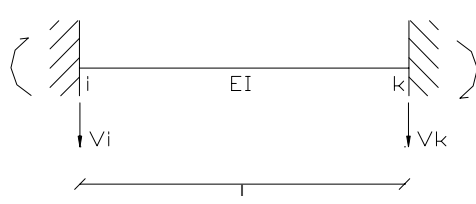
$\psi_{ik} = \frac{V_k - V_i}{l}$

$M_{ki} = \frac{2EI}{l}(2\varphi_k + \varphi_i - 3\psi_{ik})$

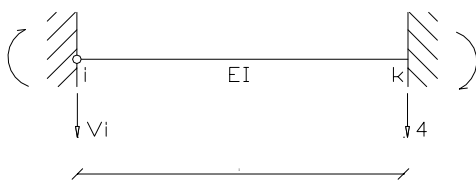
$T_{ik} = -\frac{6EI}{l^2}(\varphi_i + \varphi_k - 2\psi_{ik})$

$T_{ki} = -\frac{6EI}{l^2}(\varphi_k + \varphi_i - 2\psi_{ik})$

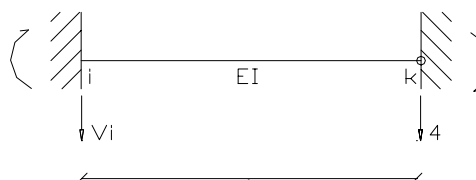
$(3.1)$



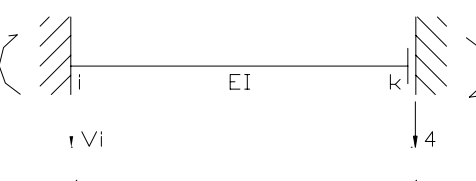
WYKŁADY Z MECHANIKI BUDOWLI  
METODA PRZEMIESZCZEŃ- PRZYKŁAD



$$\begin{aligned}
 M_{ik} &= 0 \\
 M_{ki} &= \frac{3EI}{l}(\varphi_k - \psi_{ik}) \\
 T_{ik} &= -\frac{3EI}{l^2}(\varphi_k - \psi_{ik}) \\
 T_{ki} &= -\frac{3EI}{l^2}(\varphi_k - \psi_{ik})
 \end{aligned} \quad (3.2)$$



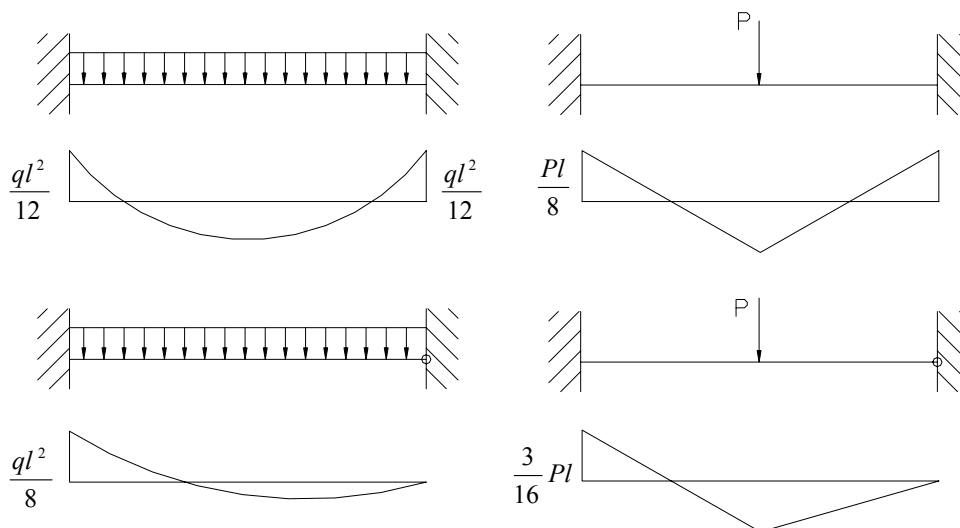
$$\begin{aligned}
 M_{ki} &= 0 \\
 M_{ik} &= \frac{3EI}{l}(\varphi_i - \psi_{ik}) \\
 T_{ik} &= -\frac{3EI}{l^2}(\varphi_k - \psi_{ik}) \\
 T_{ki} &= -\frac{3EI}{l^2}(\varphi_k - \psi_{ik})
 \end{aligned} \quad (3.3)$$



$$\begin{aligned}
 M_{ki} &= \frac{EI}{l}(-\varphi_i + \varphi_k) \\
 M_{ik} &= \frac{EI}{l}(\varphi_i - \varphi_k) \\
 T_{ik} &= 0 \\
 T_{ki} &= 0
 \end{aligned} \quad (3.4)$$

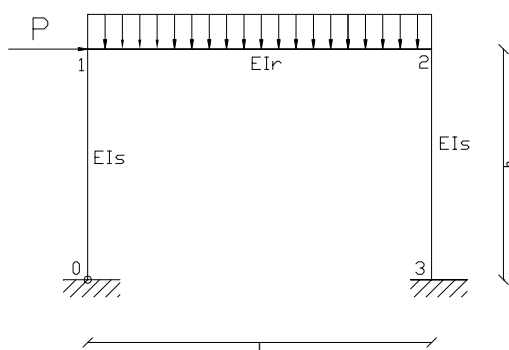
WYKŁADY Z MECHANIKI BUDOWLI  
 METODA PRZEMIESZCZEŃ- PRZYKŁAD

W powyższych przypadkach pomijamy wpływ sił normalnych  
 Wykresy momentów na prętach obustronnie utwierdzonych:



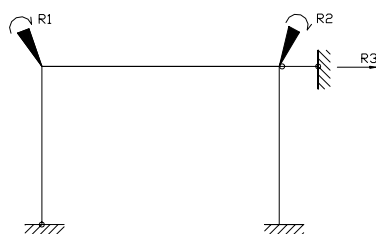
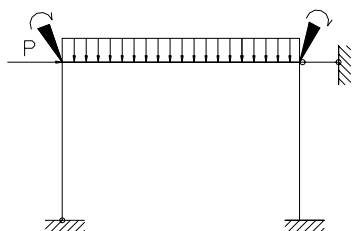
Przykład

Założenie metody: pręty pracują jako obustronnie utwierdzone



WYKŁADY Z MECHANIKI BUDOWLI  
METODA PRZEMIESZCZEŃ- PRZYKŁAD

---



$$\begin{cases} R_1 = R_1(\varphi_1) + R_1(\varphi_2) + R_1(u_3) + R_1(p, q, M) = 0 \\ R_2 = R_2(\varphi_1) + R_2(\varphi_2) + R_2(u_3) + R_2(p, q, M) = 0 \\ R_3 = R_3(\varphi_1) + R_3(\varphi_2) + R_3(u_3) + R_3(p, q, M) = 0 \end{cases}$$

$$R_1(\varphi_1) = r_{11}\varphi_1$$

$$Z_1 = \varphi_1$$

$$Z_2 = \varphi_2$$

$$Z_3 = \varphi_3$$

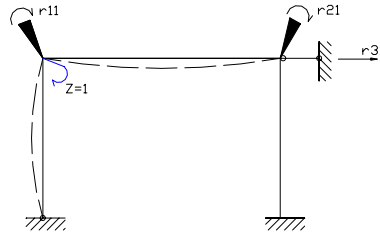
$$\begin{cases} r_{11}Z_1 + r_{12}Z_2 + r_{13}Z_3 + r_{1P} = 0 \\ r_{21}Z_1 + r_{22}Z_2 + r_{23}Z_3 + r_{2P} = 0 \\ r_{31}Z_1 + r_{32}Z_2 + r_{33}Z_3 + r_{3P} = 0 \end{cases}$$

gdzie:

$r_{ik}$ - reakcja węzła „i” spowodowana jednostkowym przemieszczeniem węzła „k”

$r_{iP}$ - reakcja węzła i spowodowana obciążeniem zewnętrznym

stan  $Z_1=1$  ( $\varphi_1=1$ )



$$\varphi_1 = 1, \varphi_0 = 0, \varphi_2 = 0, \psi_{ik} = 0$$

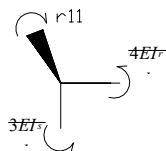
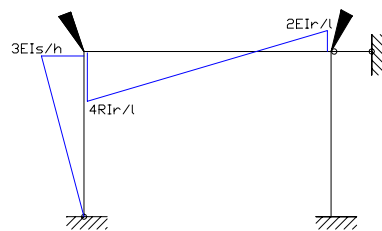
Na podstawie wzorów 1.1-2.2 otrzymujemy następujące wartości momentów przywęzłowych:

$$M_{01} = 0$$

$$M_{10} = \frac{3EI_s}{h}$$

$$M_{12} = \frac{4EI_r}{l}$$

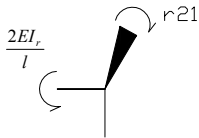
$$M_{21} = \frac{2EI_r}{l}$$



$$\sum M_1 = 0$$

$$r_{11} = \frac{4EI_r}{l} - \frac{3EI_s}{h}$$

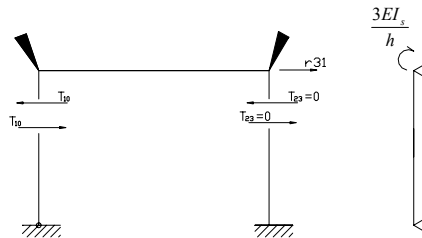
Kopacz, Łodygowski, Pawłowski, Płotkowiak, Tymper



$$\sum M_2 = 0$$

$$r_{21} = \frac{2EI_r}{l}$$

Reakcje  $r_{3i}$  obliczyć można np. za pomocą równania pracy wirtualnej. Przy obliczaniu reakcji  $r_{31}$  posłużymy się jednak siłami tnącymi zapisując równanie równowagi (tnące obliczone z momentów)



$$\sum M_0 = 0$$

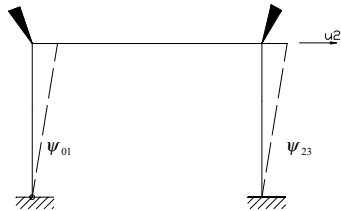
$$T_{10} \cdot h + \frac{3EI_s}{h} = 0 \quad r_{31} = T_{10} + T_{23}$$

$$T_{10} = -\frac{3EI_s}{h^2} \quad r_{31} = -\frac{3EI_s}{h^2}$$

Dla stanu 2 postępujemy analogicznie do 1

stan  $Z_3=1$  ( $u_2=1$ )

WYKŁADY Z MECHANIKI BUDOWLI  
METODA PRZEMIESZCZEŃ- PRZYKŁAD



$$\psi_{01} = \psi_{10} = \frac{1}{h}$$

$$\psi_{23} = \psi_{32} = \frac{1}{h}$$

Ze wzorów 1.1-2.2

$$M_{01} = 0$$

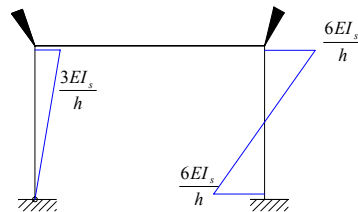
$$M_{10} = -\frac{3EI_s}{h^2}$$

$$M_{12} = 0$$

$$M_{21} = 0$$

$$M_{23} = -\frac{6EI_s}{h^2}$$

$$M_{32} = -\frac{6EI_s}{h^2}$$



$$r_{13} = -\frac{3EI_s}{h^2}$$

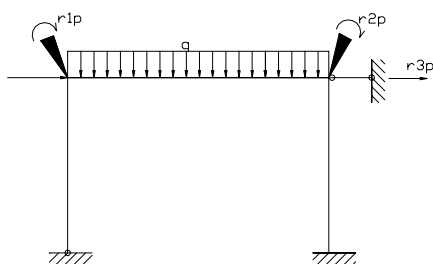
$$r_{23} = -\frac{6EI_s}{h^2}$$

Reakcję  $r_{33}$  obliczymy korzystając z równania pracy wirtualnej:

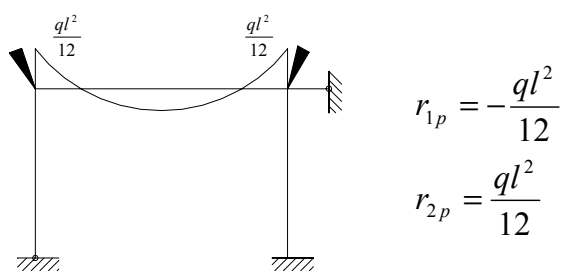
$$r_{33} \cdot \bar{1} - \frac{3EI_s}{h^2}(\bar{\psi}_{01}) - \left(\frac{6EI_s}{h^2} + \frac{6EI_s}{h^2}\right)(\bar{\psi}_{23}) = 0$$

$$r_{33} = \frac{15EI_s}{h^3}$$

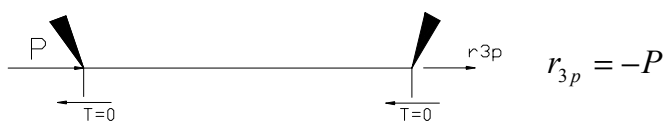
stan P



Wykres momentów ma postać:



Reakcję  $r_{3p}$  otrzymamy z równowagi wyciętej części (momenty w prętach 01 i 23 równa zero, więc tnące w tych prętach również są zerowe)



Obliczone wartości reakcji  $r_{ik}$  oraz  $r_{ip}$  podstawiamy do układu równań kanonicznych:

$$\begin{cases} r_{11}Z_1 + r_{12}Z_2 + r_{13}Z_3 + r_{1p} = 0 \\ r_{21}Z_1 + r_{22}Z_2 + r_{23}Z_3 + r_{2p} = 0 \\ r_{31}Z_1 + r_{32}Z_2 + r_{33}Z_3 + r_{3p} = 0 \end{cases}$$

Obliczamy wartości  $Z_1, Z_2, Z_3$  równych  $\varphi_1, \varphi_2, u_2$ ,

Końcową wartość momentów otrzymujemy na drodze superpozycji:

$$M = M_1\varphi_1 + M_2\varphi_2 + M_3u_2 + M_p$$

gdzie:

$M_1$ -wartość momentu wywołanego stanem  $Z_1$

$M_2$ -wartość momentu wywołanego stanem  $Z_2$

$M_3$ -wartość momentu wywołanego stanem  $Z_3$

$M_p$ -wartość momentu wywołanego stanem P

$\varphi_1, \varphi_2, u_2$ -wartości obliczone z układu równań kanonicznych

Momenty końcowe uzyskać można za pomocą wzorów transformacyjnych:

$$M_{ik} = \frac{2EI}{l}(2\varphi_i + \varphi_k - 3\psi_{ik})$$

$$M_{ki} = \frac{3EI}{l}(\varphi_k - \psi_{ik})$$

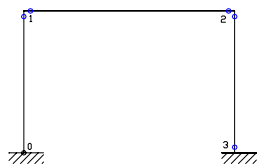
podstawiając za odpowiednie  $\varphi_i, \varphi_k$  wartości z równań kanonicznych  $\varphi_1, \varphi_2$ , natomiast w miejsce  $\psi_{ik}$  odpowiednie  $\psi = u_2/h$

Wartości końcowych sił tnących obliczamy dla poszczególnych prętów za pomocą znanych już wartości momentów, natomiast siły normalne otrzymujemy z równowagi węzłów.

### Równania pracy wirtualnej w metodzie przemieszczeń

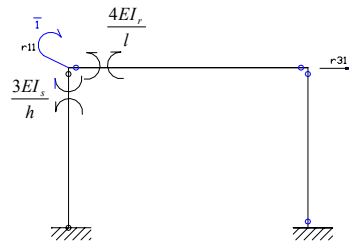
Stosowanie równań pracy wirtualnej do obliczania reakcji w metodzie przemieszczeń wiąże się z przyjęciem określonych założeń. Nawiążmy do powyższego przypadku.

Zakładamy istnienie stanu wieloprzegubowego:



Wymuszając w powyższym stanie obrót węzła lub przemieszczenie, nie wywołujemy powstawania sił wewnętrznych ( $M=0$ ). Momenty powstałe w stanie  $Z_1$  (str....) traktujemy jako obciążenie zewnętrzne pracujące na wirtualnym przemieszczeniu. W wyniku tego zabiegu prawe strony równań pracy wirtualnej zerują się.

W stanie wieloprzegubowym wymuszamy jednostkowy obrót węzła 1:



Równania pracy wirtualnej mają postać:

$$r_{11} \cdot \bar{1} + \frac{3EI_s}{h} \cdot \bar{1} - \frac{4EI_r}{h} \cdot \bar{1} = 0 \cdot \bar{1}$$

$$r_{11} = \frac{4EI_r}{h} - \frac{3EI_s}{h}$$

$$r_{31} \cdot \bar{1} + \frac{3EI_s}{h} \left(\frac{\bar{1}}{h}\right) - \frac{4EI_r}{h} (\bar{0}) = 0 \cdot \bar{1}$$

$$r_{31} = -\frac{3EI_s}{h^2}$$

Przy obliczaniu reakcji  $r_{ip}$  pamiętać trzeba o uwzględnieniu prócz pracy momentów wywołanych stanem P o uwzględnieniu w równaniach pracy wirtualnej, pracy sił zewnętrznych P na odpowiednich przemieszczeniach  $\delta$  (obliczonych z równania łańcucha kinematycznego).