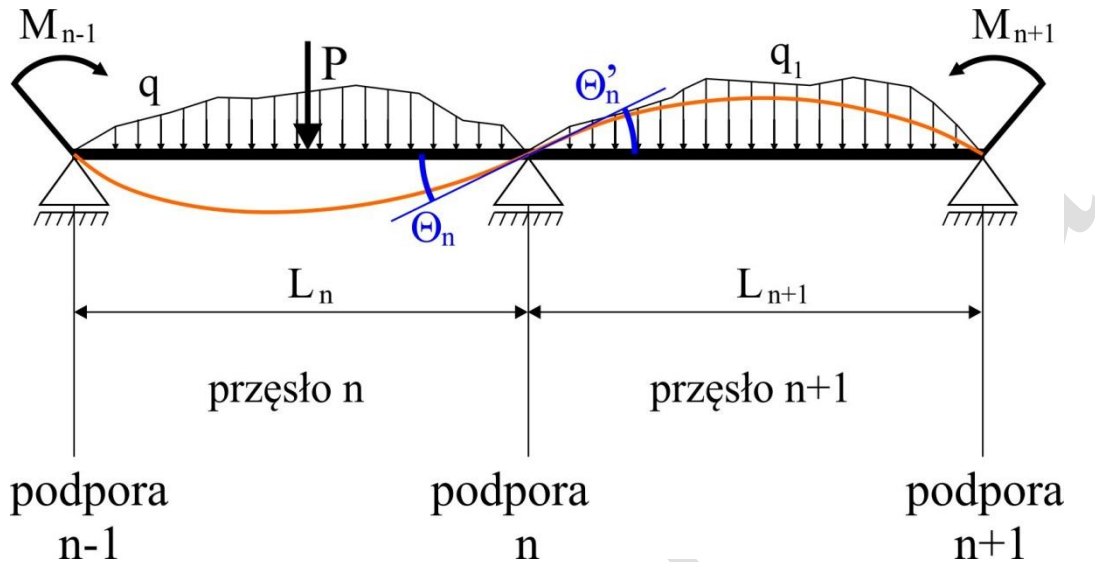


4) Równanie trzech momentów.

Rozpatrujemy dwa sąsiadujące z sobą przęsła belki wieloprzęsłowej, zawierające podporę numer n .



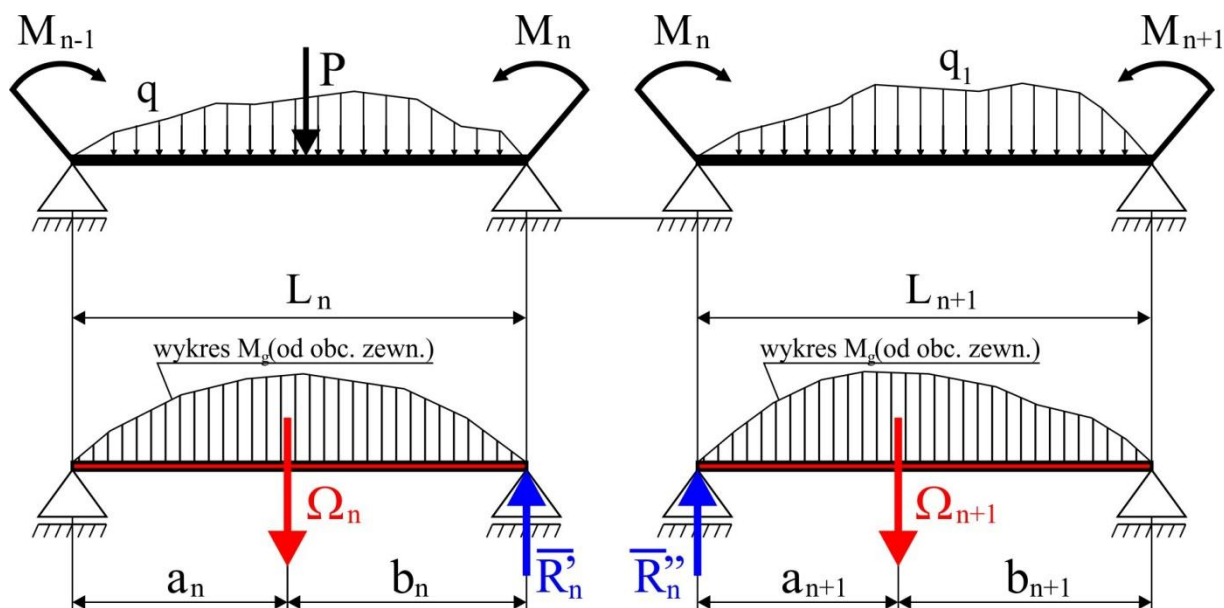
Zakładamy, że powyższy układ jest fragmentem większej całości, stąd też w skrajnych podporach występują momenty M_{n-1} i M_{n+1} będące efektem oddziaływania kolejnych przęseł.

Z warunku ciągłości linii ugięcia belki wynika równość kątów Θ_n i Θ'_n :

Mamy zatem:

$$\Theta_n = -\Theta'_n \quad (a)$$

Dokonyjemy myślowego przecięcia belki, wyodrębniając poszczególne układy podporowe. Efektem wzajemnego oddziaływania przęseł jest moment M_n występujący w przekroju nad podporą n .



Po wprowadzeniu zastępczych momentów podporowych, każde z przęseł można traktować jako samodzielną belkę, podpartą na końcach, obciążoną działającą na każde przęsło obciążeniem zewnętrznym oraz momentami podporowymi, przyłożonymi do końców tego przęsła.

Przęsło n jest zatem obciążone siłą P , obciążeniem ciągłym q oraz momentami podporowymi M_{n-1} , M_n . Kąt Θ_n ugięcia prawego końca przęsła obliczamy stosując zasadę superpozycji, obliczając najpierw kąt Θ_{n1} wynikający z działania obciążeń zewnętrznych przyłożonych do przęsła, a następnie kąt Θ_{n2} wynikający z działania momentów podporowych.

Otrzymujemy zatem związek:

$$\Theta_n = \Theta_{n1} + \Theta_{n2} \quad (b)$$

Kąt Θ_{n1} można obliczyć metodą analityczno-wykreslną. Sporządzamy wykres momentów gnących dla przęsła n , traktując go jako obciążenie ciągłe belki fikcyjnej.

Zgodnie z zasadami metody, kąt Θ_{n1} wynosi:

$$\Theta_{n1} = \frac{\bar{T}_n}{EJ_z} \quad ; \quad \bar{T}_n - \text{siła tnąca fikcyjna w przekroju nad podporą } n$$

Ponieważ $\bar{T}_n = \bar{R}_n'$, zatem:

$$\Theta_{n1} = \frac{\bar{R}_n'}{EJ_z} \quad (c)$$

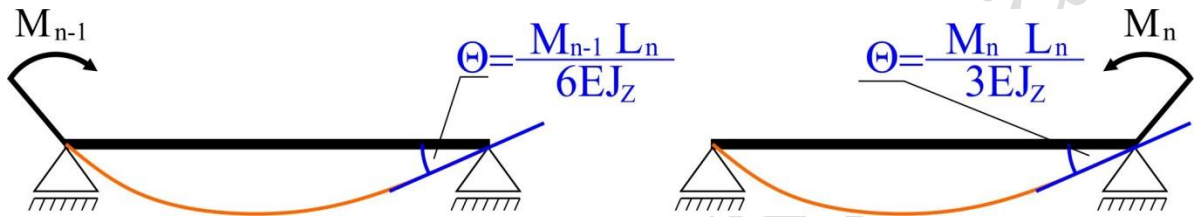
Reakcję R_n' wyznaczamy z równania sumy momentów względem punktu nad podporą $n-1$:

$$\Omega_n \cdot a_n = \bar{R}'_n \cdot L_n$$

$$\bar{R}'_n = \frac{\Omega_n \cdot a_n}{L_n} \quad (d)$$

$$\Theta_{n1} = \frac{\Omega_n \cdot a_n}{EJ_z \cdot L_n} \quad (e)$$

Kąt Θ_{n2} wyznaczamy dowolną metodą. Belki obciążone wyłącznie momentami podporowymi odpowiadają elementarnym przypadkom zginania, można zatem stosować gotowe wzory zawarte w podręcznikach do W.M.



Kąt Θ_{n2} jest superpozycją powyższych kątów:

$$\Theta_{n2} = \frac{M_{n-1} \cdot L_n}{6EJ_z} + \frac{M_n \cdot L_n}{3EJ_z} \quad (f)$$

Kąt ugięcia Θ_n przęśła **n** na prawym końcu wynosi zatem:

$$\Theta_n = \frac{\Omega_n \cdot a_n}{EJ_z \cdot L_n} + \frac{M_{n-1} \cdot L_n}{6EJ_z} + \frac{M_n \cdot L_n}{3EJ_z} \quad (g)$$

W analogiczny sposób wyznaczamy kąt Θ'_n ugięcia przęśła **n+1** na jego lewym końcu:

$$\Theta'_{n1} = \frac{\Omega_{n+1} \cdot b_{n+1}}{EJ_z \cdot L_{n+1}} \quad \text{— od obciążeń zewnętrznych}$$

$$\Theta'_{n2} = \frac{M_{n+1} \cdot L_{n+1}}{6EJ_z} + \frac{M_n \cdot L_{n+1}}{3EJ_z} \quad \text{— od momentów podporowych}$$

$$\Theta'_n = \frac{\Omega_{n+1} \cdot b_{n+1}}{EJ_z \cdot L_{n+1}} + \frac{M_{n+1} \cdot L_{n+1}}{6EJ_z} + \frac{M_n \cdot L_{n+1}}{3EJ_z} \quad (h)$$

Po podstawieniu formuł (g) i (h) do związku (a) otrzymujemy:

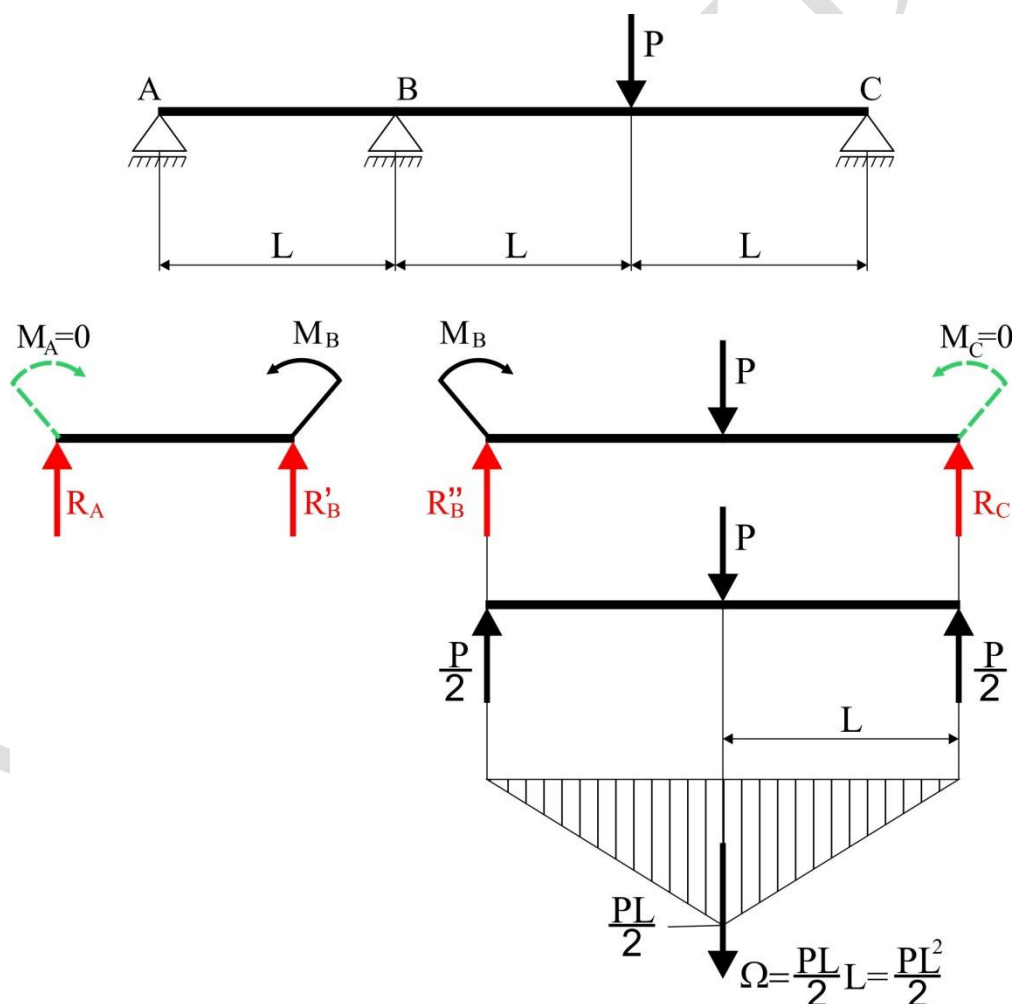
$$\begin{aligned} & \frac{\Omega_n \cdot a_n}{EJ_z \cdot L_n} + \frac{M_{n-1} \cdot L_n}{6EJ_z} + \frac{M_n \cdot L_n}{3EJ_z} \\ & = - \left[\frac{\Omega_{n+1} \cdot b_{n+1}}{EJ_z \cdot L_{n+1}} + \frac{M_{n+1} \cdot L_{n+1}}{6EJ_z} + \frac{M_n \cdot L_{n+1}}{3EJ_z} \right] \quad (9) \end{aligned}$$

Powyższy związek jest równaniem trzech momentów. Po uporządkowaniu wyrażeń otrzymujemy użytkową postać wzoru:

$$M_{n-1} \cdot L_n + 2M_n(L_n + L_{n+1}) + M_{n+1} \cdot L_{n+1} = -6 \left[\frac{\Omega_n \cdot a_n}{L_n} + \frac{\Omega_{n+1} \cdot b_{n+1}}{L_{n+1}} \right] \quad (10)$$

Zastosowanie równania (10) do rozwiązywania statycznie niewyznaczalnych przypadków belek zginanych sprowadza się do odpowiedniego utożsamiania składowych obciążenia belki oraz jej parametrów geometrycznych z wielkościami występującymi we wzorze.

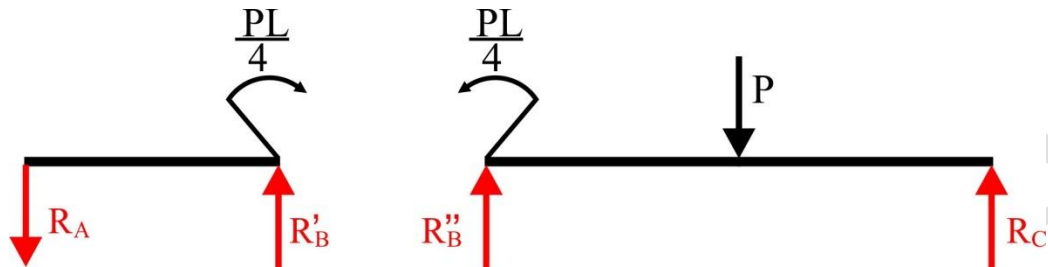
Przykład: Sporządzić wykres momentów gnących dla belki pokazanej na rysunku.



Równanie trzech momentów:

$$0 + 2M_B \cdot 3L + 0 = -6 \left[\frac{PL^2}{2} \cdot \frac{L}{2L} \right]$$

$$6M_B = -6 \frac{PL^2}{4} \rightarrow M_B = -\frac{PL}{4}$$



$$R_A \cdot L = \frac{PL}{4}$$

$$R_A = \frac{P}{4}$$

$$R'_B = R_A = \frac{P}{4}$$

$$R_B = R'_B + R''_B = \frac{1}{4}P + \frac{5}{8}P = \frac{7}{8}P$$

$$R_C \cdot 2L = PL - \frac{PL}{4}$$

$$R_C \cdot 2L = \frac{3}{4}PL$$

$$R_C = \frac{3}{8}P$$

$$R''_B = P - \frac{3}{8}P = \frac{5}{8}P$$

