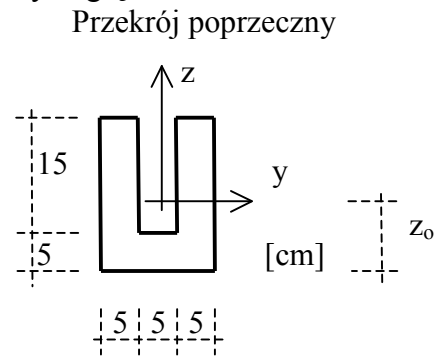
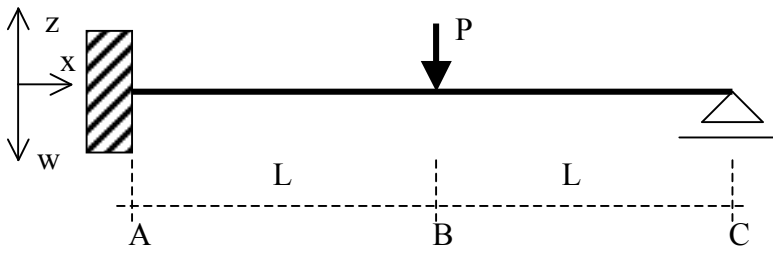


Sporządzić wykres momentów zginających i sił poprzecznych. Obliczyć ugięcie w środku belki. Materiał o module  $E=200 \text{ GPa}$ ,  $P=20 \text{ kN}$ ,  $L=2\text{m}$



Początek układu współrzędnych x-z i x-w jest w środku przekroju A.

Rozwiązanie:

Wektory momentu zginającego w każdym przekroju poprzecznym są równoległe do osi y ("zginanie wokół osi y"). Trzeba określić **centralny główny moment bezwładności  $J_y$** :

Pole przekroju poprzecznego:  $F = 3 [5 \cdot 15] = 225 \text{ cm}^2$

Moment statyczny przekroju poprzecznego względem dolnej podstawy:

$$S = 2 [20 \cdot 5 \cdot 10] + 5 \cdot 5 \cdot 2,5 = 2065,525 \text{ cm}^3$$

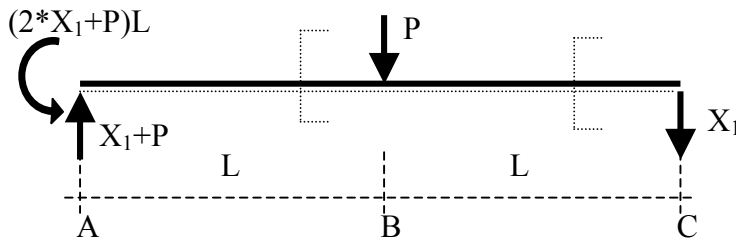
Położenie środka ciężkości i osi y względem podstawy:  $z_0 = S/F = 9,1667 \text{ cm}$

Moment bezwładności  $J_y$ :

$$J_y = 2 [5 \cdot 20^3 / 12 + 20 \cdot 5 \cdot (10 - 9,1667)^2] + 5^2 / 12 + 5^2 \cdot (9,1667 - 2,5)^2 = 7968,75 \text{ cm}^4$$

**Wykresy sił przekrojowych.**

Belka jest statycznie niewyznaczalna. Aby wyznaczyć reakcje trzeba uwzględnić warunki podparcia. Nieznaną reakcję w p.C przyjęto w dół i oznaczono  $X_1$ . Pozostałe reakcje wyznaczono przy pomocy  $X_1$  z równań równowagi. Wykorzystując  $\Sigma Y$  znajdziemy reakcję w p.A wynoszącą  $(X_1+P)$  w górę. Wykorzystując  $\Sigma M(A)$  znajdziemy moment utwierdzenia w p.A wynoszący  $(2 \cdot X_1+P)L$  "kręcący" przeciwnie do wskazówek zegara.



Do określenia funkcji ugięć użyjemy metody Clebscha.

$$\begin{aligned} M(x) &= && - (2 \cdot X_1+P)L + (X_1+P) \cdot x && | && - P \cdot (x-L) && | \\ E J_y w''(x) &= && (2 \cdot X_1+P)L - (X_1+P) \cdot x && | && + P \cdot (x-L) && | \\ E J_y w'(x) &= && C + (2 \cdot X_1+P)L \cdot x - (X_1+P) \cdot x^2 / 2 && | && + P \cdot (x-L)^2 / 2 && | \\ E J_y w(x) &= && D + C \cdot x + (2 \cdot X_1+P)L \cdot x^2 / 2 - (X_1+P) \cdot x^3 / 6 && | && + P \cdot (x-L)^3 / 6 && | \\ &&&&&& |(AB) &&& |(BC) \end{aligned}$$

Do wyznaczenia stałych całkowania C i D i reakcji  $X_1$  określimy kinematyczne warunki brzegowe. W p.A jest utwierdzenie a w p.C podpora przegubowa. W sumie mamy trzy warunki brzegowe pozwalające wyznaczyć trzy niewiadome.

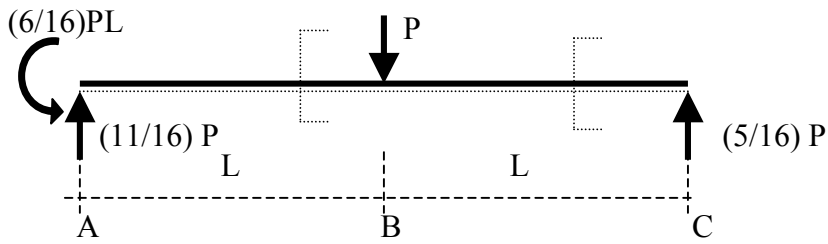
$$w_A = w(x=0) = 0 \Rightarrow D+0+0-0 = 0 \Rightarrow D = 0 \quad (\text{przekrój A} \in \text{przedziału AB})$$

$$w'_A = w'(x=0) = 0 \Rightarrow C+0-0 = 0 \Rightarrow C = 0 \quad (\text{przekrój A} \in \text{przedziału AB})$$

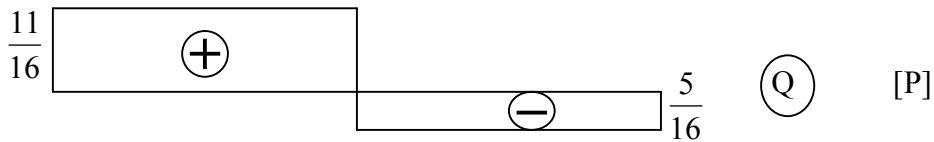
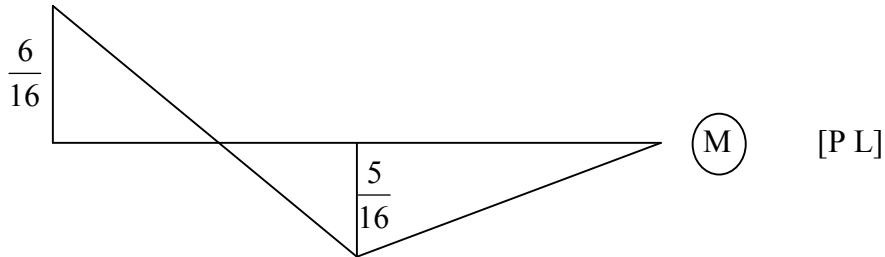
$$w_c = w(x=2L) = 0 \Rightarrow (2 \cdot X_1+P)L \cdot (2L)^2 / 2 - (X_1+P) \cdot (2L)^3 / 6 + P \cdot (2L-L)^3 / 6 = 0 \quad (\text{p.C} \in \text{BC})$$

Z ostatniego warunku można wyznaczyć reakcję  $X_1$ :  $X_1 = -(5/16)P$

Teraz można określić działanie reakcji:



Wykresy: momentów zginających i sił poprzecznych:



Obie funkcje ugięcia pomnożone przez sztywność giętą:

$$E J_y w(x) = \left( \frac{6}{16} PL \cdot \frac{x^2}{2} - \frac{11}{16} P \cdot \frac{x^3}{6} \right) \Big|_{(AB)} + \left( P \cdot \frac{(x-L)^3}{6} \right) \Big|_{(BC)}$$

Ugięcie pomnożone przez sztywność giętą w p.B wyniesie:

$$E J_y w(x=L) = \frac{6}{16} PL^3/2 - \frac{11}{16} PL^3/6 \quad (\text{uwaga: p.B} \in (AB) \text{ lub } (BC)) \\ = \frac{7}{96} PL^3$$

$$\text{czyli: } w_B = \frac{7 P L^3}{96 \cdot E \cdot J_y} = \frac{7 \cdot 20 \cdot 10^3 \text{ N} \cdot 8 \text{ m}^3}{96 \cdot 2 \cdot 10^{11} \text{ N/m}^2 \cdot 7968,75 \cdot 10^{-8} \text{ m}^4} = \frac{7 \cdot 20 \cdot 8 \text{ m}}{96 \cdot 2 \cdot 7968,75} = 0,732 \cdot 10^{-3} \text{ m}$$