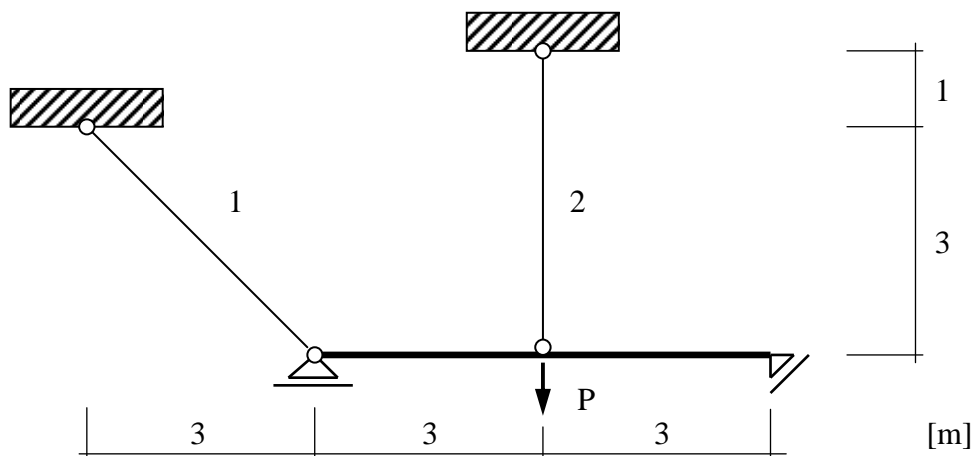


Dla podanego ustroju prętowo – belkowego (belka pozioma jest nieskończenie sztywna) oblicz:

- $S_i$  [kN] – siły osiowe w prętach 1 i 2,
- $\sigma_{xi}$  [MPa] – naprężenia normalne w prętach 1 i 2
- $\epsilon_{xi}$  [ $10^{-3}$ ] – odkształcenia liniowe prętów 1 i 2
- $\Delta_i$  [mm] – zmiany długości w prętów 1 i 2
- $\omega$  [ $10^{-3}$  rad] – kąt obrotu sztywnej belki



Dane:  $P = (10 \div 50)$  kN ,

$A_i$  - pola przekrojów poprzecznych prętów 1 i 2 przyjąć różne od siebie w granicach  $(5 \div 20)$ cm<sup>2</sup>

$E_i$  – moduły Younga materiału prętów 1 i 2 przyjąć w granicach  $(205 \div 245)$ GPa

Uwaga: Jeden pręt jest rozciągany a drugi ściskany.

Projekt proszę sprawdzić przy pomocy programu: StatykaWin - do pobrania z:

<http://limba.wil.pk.edu.pl/~az/odsylacze.php> .

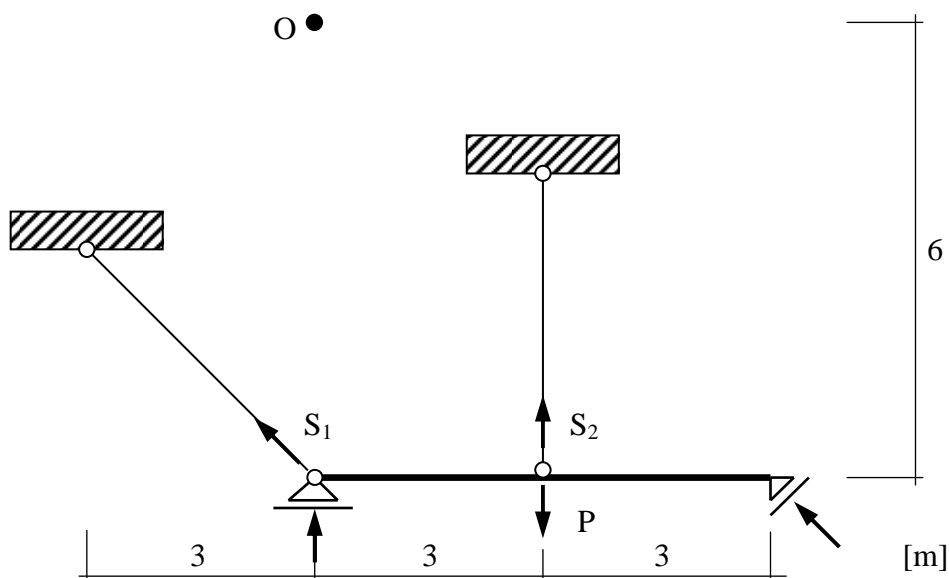
Wprowadzając dane proszę stosować układ jednostek: [N] , [m] ,

czyli np.:  $7\text{cm}^2 = 7 \cdot 10^{-4}$  [m<sup>2</sup>] ,  $215\text{GPa} = 215 \cdot 10^9$  [N/m<sup>2</sup>]

Dla poziomej sztywnej belki wprowadzić pole przekroju równe 1.

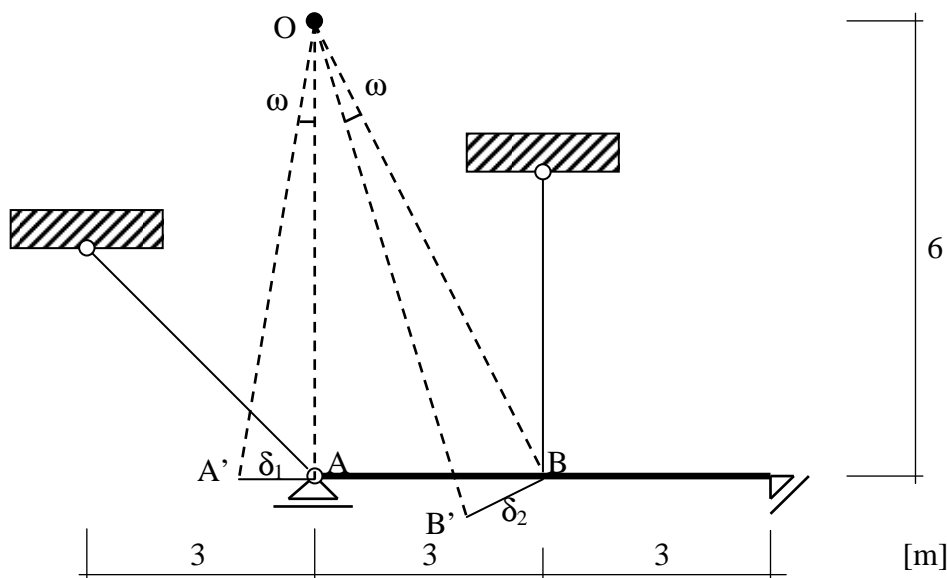
Szkic rozwiązania:

1. Zapisać równanie równowagi dla belki zawierające nieznanne siły w prętach a nie zawierające reakcji sztywnych podpór przegubowo–przesuwnych: będzie to równanie  $\Sigma M(O)$  – punkt O leży na przecięciu prostych wyznaczonych przez reakcje sztywnych podpór.



Uwaga: Na rysunku obok przedstawiono działanie prętów 1 i 2 na belkę tak jakby pręty były rozciągane.

2. Narysować kinematycznie dopuszczalny plan przemieszczeń – w tym przypadku ruch belki to obrót wokół punktu O.



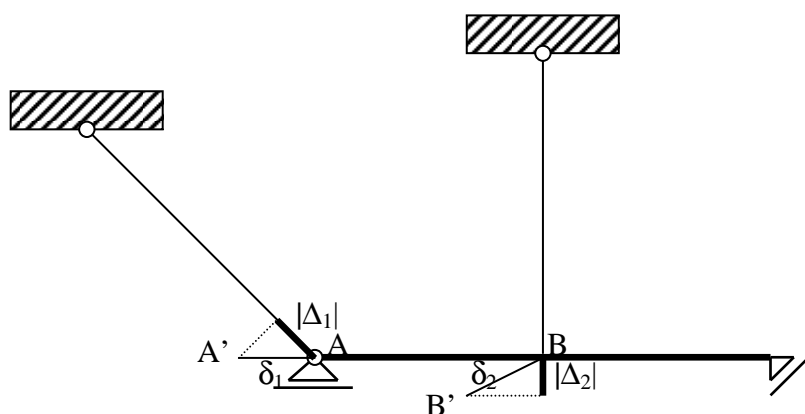
Pozioma belka jest nieskończenie sztywna, więc kąt  $\omega$  jaki zatacza punkt A i B zajmując nowe położenie odpowiednio A' i B' – jest taki sam.

Kąt  $\omega$  w rzeczywistości jest bardzo mały (odcinki  $\delta_1$  i  $\delta_2$  na planie przemieszczeń narysowano w dużym powiększeniu), więc odcinki  $\delta_1$  i  $\delta_2$  z bardzo dobrym przybliżeniem narysowano jako prostopadłe do odpowiednich promieni wodzących OA i OB.

Iloraz długości odcinka  $\delta_1$  do długości promienia OA jest taki sam jak iloraz długości odcinka  $\delta_2$  do długości promienia OB. Stąd można ustalić równanie (\*) wiążące ze sobą  $\delta_1$  i  $\delta_2$ .

3. Ustalenie relacji pomiędzy zmianami długości prętów.

Sztywny obrót belki wymusił przemieszczenie się końców prętów 1 i 2 w położenie A' i B', aby było to możliwe to pręty muszą zmienić swoją długość **równoległe** do swoich osi – na poniższym rysunku te zmiany długości zaznaczono pogrubionymi liniami.



Uwaga: Z rysunku wynika że pręt 1 się skrócił, więc zmiana długości pręta 1 jest ujemna, czyli:  $|\Delta_1| = -\Delta_1$ , natomiast pręt 2 się wydłużył, więc zmiana długości pręta 2 jest dodatnia, czyli:  $|\Delta_2| = \Delta_2$ ,

Analizując odpowiednie trójkąty prostokątne można ustalić relacje pomiędzy zmianami długości prętów  $\Delta_i$  a długościami odcinków  $\delta_i$ .

Te relacje wstawiając do równania (\*) otrzymamy równanie wiążące ze sobą  $\Delta_i$  – równanie kinematyczne.

Podstawiając  $\Delta_i = \frac{S_i \cdot l_i}{E_i \cdot A_i}$  otrzymamy równanie kinematyczne wyrażone przez niewiadome siły  $S_i$ .

4. Rozwiązując układ dwu równań: kinematyczne wyrażone przez siły  $S_i$  i  $\Sigma M(O)$ , znajdziemy niewiadome siły  $S_i$ . Jedna siła powinna wyjść ujemna a druga dodatnia.

Po tym można obliczyć:

- $\sigma_{xi}$  [MPa] – naprężenia normalne w prętach 1 i 2
- $\epsilon_{xi}$  [ $10^{-3}$ ] – odkształcenia liniowe prętów 1 i 2
- $\Delta_i$  [mm] – zmiany długości w prętów 1 i 2
- $\omega$  [ $10^{-3}$  rad] – kąt obrotu sztywnej belki.