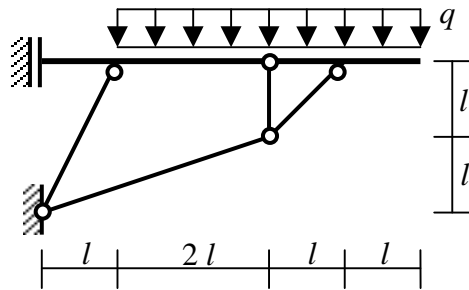
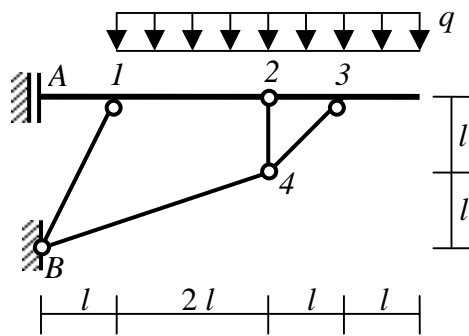


## Przykład 2.7. Belka ze skratowaniem

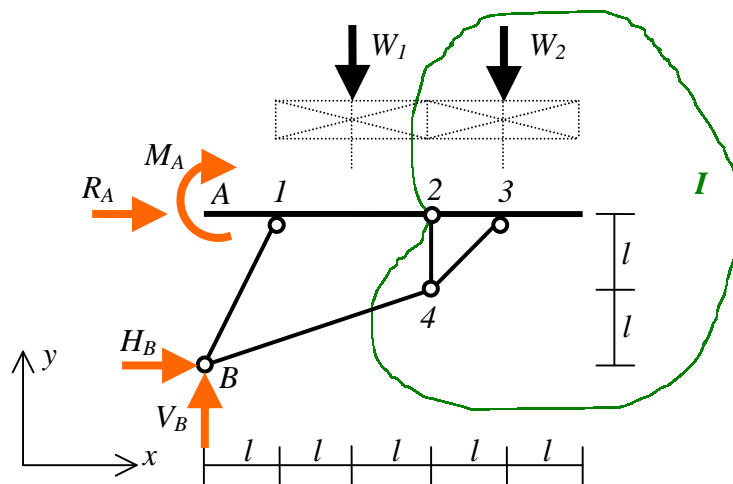
Polecenie: wyznaczyć reakcje podporowe dla poniższej belki ze skratowaniem obciążonej obciążeniem ciągłym o stałym natężeniu  $q$ .



Przyjmujemy oznaczenia podpór:  $A$  i  $B$ . Natomiast połączenia przegubowe oznaczamy cyframi:  $1, 2, 3$  i  $4$ .



Rozwiązanie zadania rozpoczynamy od uwolnienia układu od więzów, zastępując podpory reakcjami. Górna podpora, oznaczona literą  $A$ , jest podporą teleskopową. Zatem w punkcie  $A$  działa reakcja pozioma  $R_A$  (prostopadła do kierunku możliwego przesuwu) oraz moment  $M_A$ . Dolna podpora, oznaczona literą  $B$ , jest podporą przegubową nieprzesuwną. W punkcie  $B$  występują dwie niezależne od siebie składowe reakcje: pionowa  $V_B$  i pozioma  $H_B$ . Obciążenie ciągłe o stałym natężeniu  $q$  zastępujemy dwiema wypadkowymi  $W_1 = W_2 = q \cdot 2l = 2ql$ .

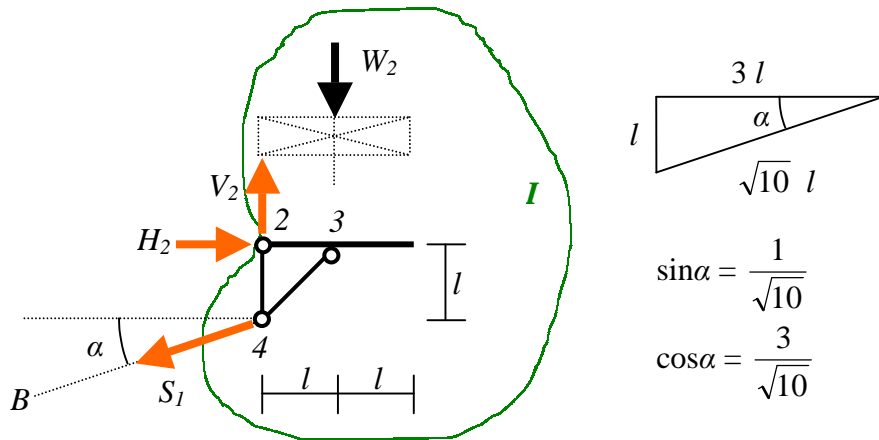


Trzy równania równowagi zapisane dla całego układu nie wystarczą do wyznaczenia wartości czterech niewiadomych:  $M_A, R_A, V_B$  i  $H_B$ . Jedynie reakcję  $V_B$  możemy wyznaczyć z równania

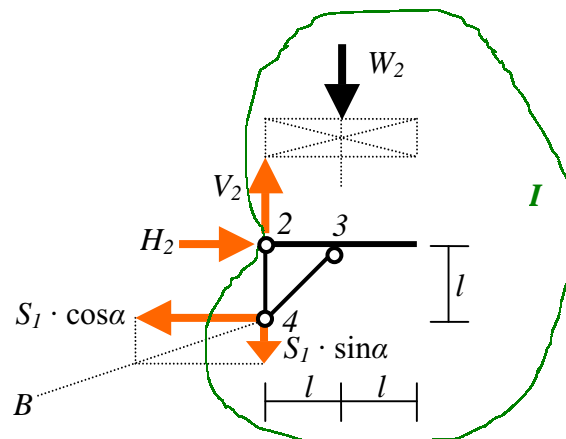
rzutów sił na oś pionową dla całego układu.

$$\sum_i P_{iy} = 0: \quad V_B - q \cdot 4l = 0 \quad \Rightarrow \quad V_B = 4ql$$

Następne równanie równowagi zapiszemy dla (I) części układu.



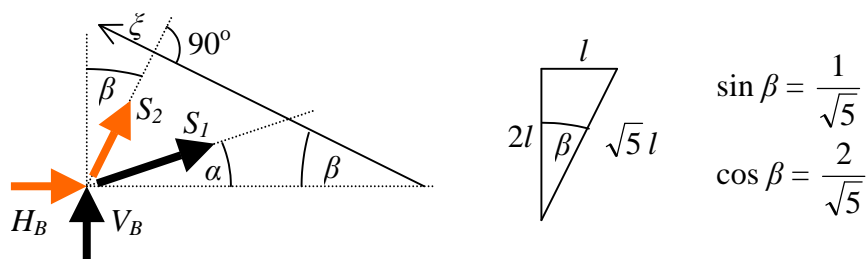
Z równania momentów względem punktu 2 dla części (I) układu wyznaczmy wartość siły  $S_1$ , działającej w pręcie  $B - 4$ . Momenty oddziaływań  $V_2$  i  $H_2$  względem punktu 2 są równe zero, gdyż linie działania tych sił przechodzą przez punkt 2. Zapisując równanie momentów względem punktu 2 dla części (I) układu skorzystamy z twierdzenia Varignona. W tym celu zastępujemy siłę  $S_1$  jej składowymi: pionową i poziomą.



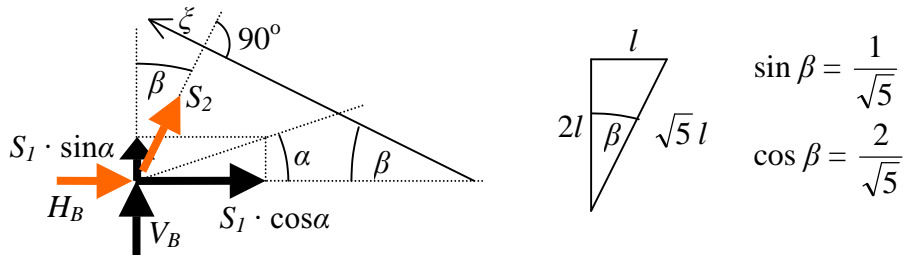
Równanie momentów względem punktu 2 dla części (I) układu ma postać:

$$\sum_i M_{i2}^I = 0: \quad -S_1 \cdot \cos \alpha \cdot l - W_2 \cdot l = 0 \quad \Rightarrow \quad S_1 = -\frac{2\sqrt{10}}{3}ql$$

Kolejne równanie zapiszemy dla węzła podporowego  $B$ .



Przyjmujemy oś  $\xi$  prostopadłą do linii działania siły  $S_2$ , występującej w pręcie  $B - 1$ . W równaniu rzutów sił na tę oś dla węzła podporowego  $B$  jedyną niewiadomą będzie składowa pozioma  $H_B$ . W celu uproszczenia obliczenia rzutu siły  $S_1$  na oś  $\xi$  zastępujemy siłę  $S_1$  jej składowymi: pionową i poziomą.



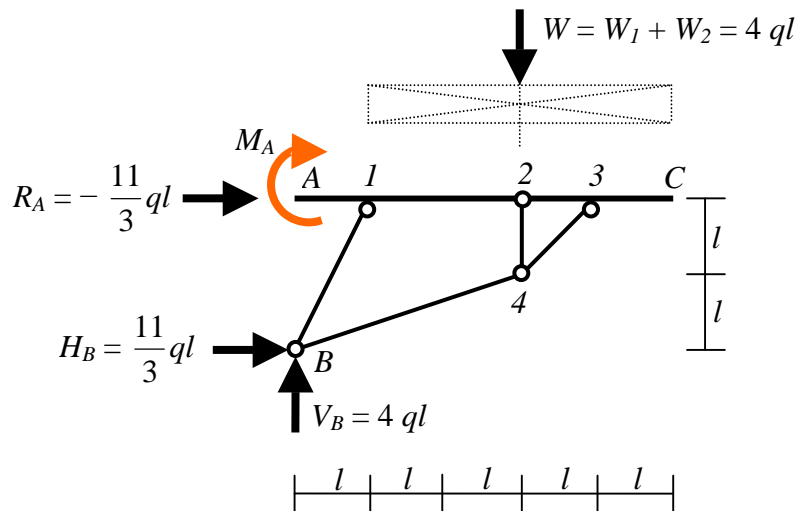
Zapisujemy równanie rzutów sił na oś  $\xi$  dla węzła podporowego  $B$ .

$$\sum_i P_{i\xi}^B = 0: \quad V_B \cdot \sin \beta - H_B \cdot \cos \beta - S_1 \cdot \cos \alpha \cdot \cos \beta + S_1 \cdot \sin \alpha \cdot \sin \beta = 0 \Rightarrow H_B = \frac{11}{3} ql$$

Pozostałe reakcje wyznaczmy z równań równowagi zapisanych dla całego układu. Reakcję poziomą  $R_A$  obliczymy korzystając z równania rzutów sił na oś poziomą.

$$\sum_i P_{ix} = 0: \quad R_A + H_B = 0 \Rightarrow R_A = -\frac{11}{3} ql$$

Moment podporowy  $M_A$  w miejscu podpory teleskopowej możemy wyznaczyć z równania momentów dla całego układu względem punktu  $B$ .



Równanie to ma postać:

$$\sum_i M_{iB} = 0: \quad -R_A \cdot 2l - M_A - W \cdot 3l = 0 \Rightarrow M_A = -\frac{14}{3} ql^2$$

Sprawdzenie poprawności przeprowadzonych obliczeń wykonamy zapisując równanie równowagi, z którego wcześniej nie korzystaliśmy. Może to być na przykład równanie momentów dla całego układu względem punktu  $C$ .

$$\begin{aligned} \sum_i M_{iC} = 0: \quad H_B \cdot 2l - V_B \cdot 5l - M_A + W \cdot 2l &= \frac{11}{3} ql \cdot 2l - 4 ql \cdot 5l - \left(-\frac{14}{3} ql^2\right) + 4 ql \cdot 2l = \\ &= \frac{22}{3} ql^2 - 20 ql^2 + \frac{14}{3} ql^2 + 8 ql^2 = 0 \end{aligned}$$

Równanie spełnione jest tożsamościowo.