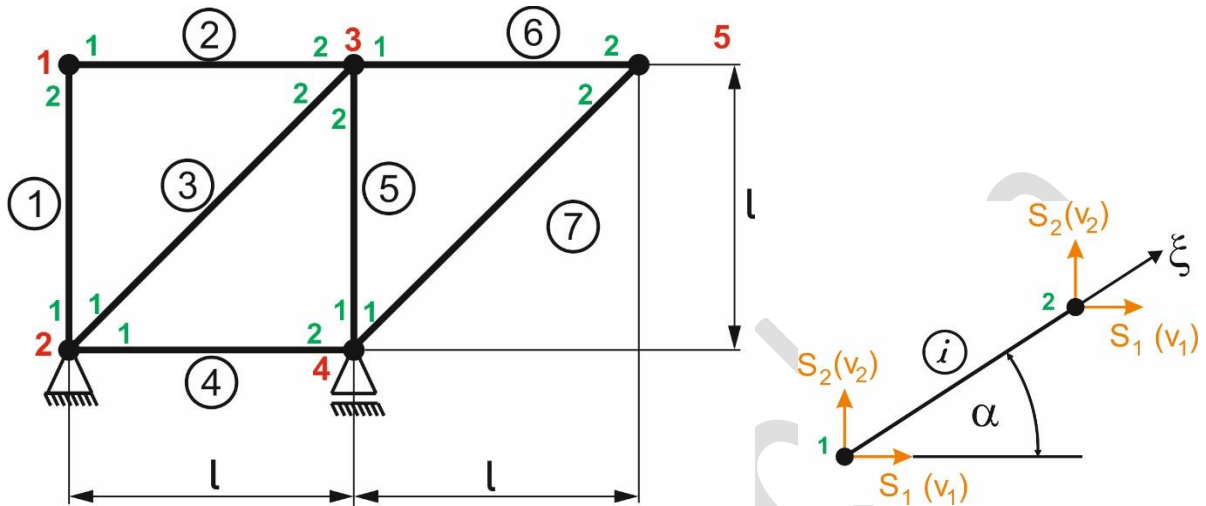


PRZYKŁAD:

Zbudować macierz sztywności kratownicy pokazanej na rysunku, przy założeniu, że $\frac{EA}{l} = const$. oraz że w każdym węźle działają dwie siły składowe i pojawiają się dwie składowe przemieszczeń



Rozważamy i -ty element kratownicy:



$$k_i = \begin{bmatrix} k_{11}^{(i)} & k_{12}^{(i)} \\ k_{21}^{(i)} & k_{22}^{(i)} \end{bmatrix}$$

Zbudujemy macierz K układu wykorzystując zasadę superpozycji, sumując udziały sztywnościowe poszczególnych elementów. W tym celu każdą z macierzy składowych k_i należy zapisać w formacie macierzy globalnej, zgodnie ze schematem:

		(j)		(k)	
	1	2	3	4	5
1					
(j) 2		$\mathbf{k}_{11}^{(i)}$		$\mathbf{k}_{12}^{(i)}$	
3					
(k) 4		$\mathbf{k}_{21}^{(i)}$		$\mathbf{k}_{22}^{(i)}$	
5					

Mamy zatem:

$$\mathbf{K}_1 = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 \\ \mathbf{k}_{22}^{(1)} & \mathbf{k}_{21}^{(1)} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{k}_{12}^{(1)} & \mathbf{k}_{11}^{(1)} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \end{bmatrix} \begin{matrix} 1 \\ 2 \\ 3 \\ 4 \\ 5 \end{matrix}$$

$$\mathbf{K}_2 = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 \\ \mathbf{k}_{11}^{(2)} & \mathbf{0} & \mathbf{k}_{12}^{(2)} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{k}_{21}^{(2)} & \mathbf{0} & \mathbf{k}_{22}^{(2)} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \end{bmatrix} \begin{matrix} 1 \\ 2 \\ 3 \\ 4 \\ 5 \end{matrix}$$

$$\mathbf{K}_3 = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 \\ \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{k}_{11}^{(3)} & \mathbf{k}_{12}^{(3)} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{k}_{21}^{(3)} & \mathbf{k}_{22}^{(3)} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \end{bmatrix} \begin{matrix} 1 \\ 2 \\ 3 \\ 4 \\ 5 \end{matrix}$$

$$K_4 = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & k_{11}^{(4)} & 0 & k_{12}^{(4)} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & k_{21}^{(4)} & 0 & k_{22}^{(4)} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{matrix} 1 \\ 2 \\ 3 \\ 4 \\ 5 \end{matrix}$$

$$K_5 = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & k_{22}^{(5)} & k_{21}^{(5)} & 0 \\ 0 & 0 & k_{12}^{(5)} & k_{11}^{(5)} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{matrix} 1 \\ 2 \\ 3 \\ 4 \\ 5 \end{matrix}$$

$$K_6 = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & k_{11}^{(6)} & 0 & k_{11}^{(6)} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & k_{21}^{(6)} & 0 & k_{22}^{(6)} \end{bmatrix} \begin{matrix} 1 \\ 2 \\ 3 \\ 4 \\ 5 \end{matrix}$$

$$K_7 = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & k_{11}^{(7)} & k_{12}^{(7)} \\ 0 & 0 & 0 & k_{21}^{(7)} & k_{22}^{(7)} \end{bmatrix} \begin{matrix} 1 \\ 2 \\ 3 \\ 4 \\ 5 \end{matrix}$$

Dla elementu prętowego, w którego węzłach występują dwie składowe siły i dwa przemieszczenia, macierz sztywności ma ogólną postać (przykład – rozdział 4):

$$k_{i,l} = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Przykładowo zatem:

$$\mathbf{K}_4 = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix}
 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 \\
 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 \\
 \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\
 0 & 0 & \cdot & 1 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & -1 & 0 & \cdot & 0 & 0 \\
 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 \\
 \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\
 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 \\
 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 \\
 \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\
 0 & 0 & \cdot & -1 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 1 & 0 & \cdot & 0 & 0 \\
 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 \\
 \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\
 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 \\
 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0 & \cdot & 0 & 0
 \end{bmatrix}$$

Ponadto, z równania (51) wynika, że: $\mathbf{k}_i = \mathbf{C}_i \mathbf{k}_{i,l} \mathbf{C}_i^T$

Z kolei:

$$\mathbf{C}_i = \begin{bmatrix} c & s & 0 & 0 \\ s & c & 0 & 0 \\ 0 & 0 & c & s \\ 0 & 0 & s & c \end{bmatrix} \quad (e)$$

Gdzie $c := \cos \alpha$; $s := \sin \alpha$.

Stąd:

$$\mathbf{C}_i^T = \begin{bmatrix} c & s & 0 & 0 \\ s & c & 0 & 0 \\ 0 & 0 & c & s \\ 0 & 0 & s & c \end{bmatrix}$$

Zatem ostatecznie:

$$\mathbf{k}_i = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} c^2 & cs & -c^2 & -cs \\ cs & s^2 & -cs & -s^2 \\ -c^2 & -cs & c^2 & cs \\ -cs & -s^2 & cs & cs^2 \end{bmatrix}$$

Uwzględniając geometrię rozważanego układu i wynikające z niej wartości „c” i „s” oraz dokonując superpozycji:

$$\mathbf{K} = \mathbf{K}_1 + \mathbf{K}_2 + \mathbf{K}_3 + \mathbf{K}_4 + \mathbf{K}_5 + \mathbf{K}_6 + \mathbf{K}_7$$

Otrzymujemy macierz sztywności w postaci:

$$\mathbf{K} = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} 1 & 0 & \vdots & 0 & 0 & \vdots & -1 & 0 & \vdots & 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 \\ 0 & 1 & \vdots & 0 & -1 & \vdots & 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 \\ \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & \vdots & \frac{3}{2} & \frac{1}{2} & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & \vdots & -1 & 0 & \vdots & 0 & 0 \\ 0 & -1 & \vdots & \frac{1}{2} & \frac{3}{2} & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & \vdots & 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 \\ \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots \\ -1 & 0 & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & \vdots & \frac{5}{2} & \frac{1}{2} & \vdots & 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & \vdots & \frac{1}{2} & \frac{3}{2} & \vdots & 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 \\ \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & \vdots & -1 & 0 & \vdots & 0 & 0 & \vdots & \frac{3}{2} & \frac{1}{2} & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \\ 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 & \vdots & 0 & -1 & \vdots & \frac{1}{2} & \frac{3}{2} & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \\ \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots & \vdots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 & \vdots & -1 & 0 & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & \vdots & \frac{3}{2} & \frac{1}{2} \\ 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & \vdots & \frac{1}{2} & \frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

Powyższa macierz jest macierzą osobliwą i powinna zostać zmodyfikowana warunkami brzegowymi. Wówczas równanie dla układu przyjmuje postać:

$$\begin{bmatrix} R_{1x} \\ R_{1y} \\ R_{2x} = 0 \\ R_{2y} = 0 \\ R_{3x} \\ R_{3y} \\ R_{4x} \\ R_{4y} = 0 \\ R_{5x} \\ R_{5y} \end{bmatrix} = \frac{EA}{l} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & \frac{5}{2} & \frac{1}{2} & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & \frac{1}{2} & \frac{3}{2} & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 & \frac{3}{2} & \frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & 0 & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & \frac{3}{2} & \frac{1}{2} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & \frac{1}{2} & \frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} r_{1x} \\ r_{1y} \\ r_{2x=0} \\ r_{2y} = 0 \\ r_{3x} \\ r_{3y} \\ r_{4x} = 0 \\ r_{4y} \\ r_{5x} \\ r_{5y} \end{bmatrix}$$

Oznaczając przez K' zmodyfikowaną macierz sztywności, powyższe równanie można zapisać w formie skróconej:

$$\mathbf{R} = \mathbf{K}' \cdot \mathbf{r}$$

Zatem:

$$\mathbf{r} = (\mathbf{K}')^{-1} \cdot \mathbf{R}$$