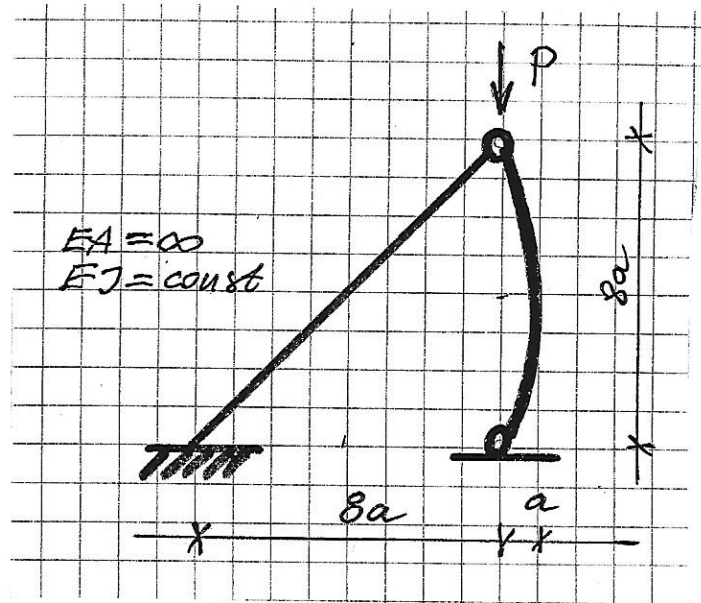


NAZWISKO imię				
Grupa	Data zaliczenia ćwiczeń		Numer albumu	
Ocena zadania 1	Ocena zadania 2	Ocena zadania 3	Ocena z egzaminu	Ocena łączna
				Data

Zadanie 1

Dany jest rama płaska obciążony jak na rysunku. Łuk należy potraktować jako małowyniosły. Sporządzić wykres M .

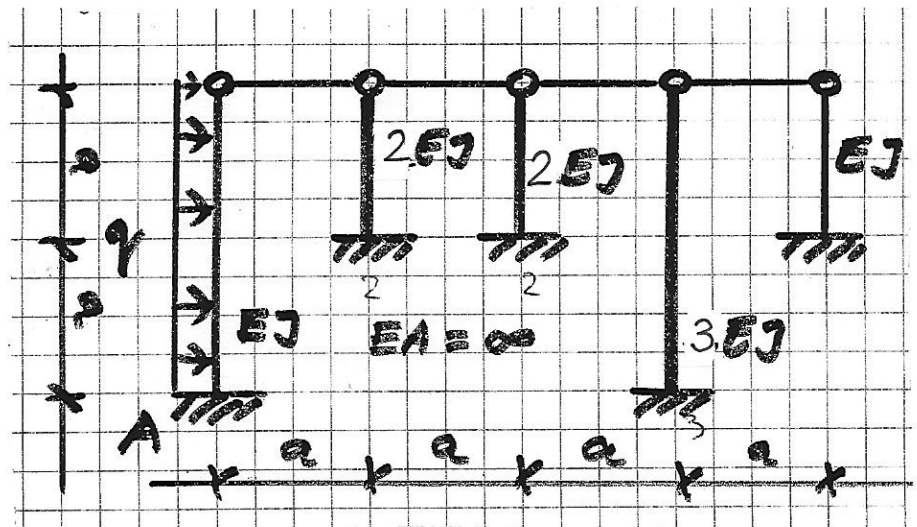
(For the given framework -with the arch to be treated as shallow-construct the diagram of the bending moments.)



Zadanie 2

Dana jest rama płaska obciążona jak na rysunku. Sporządzić wykres M .

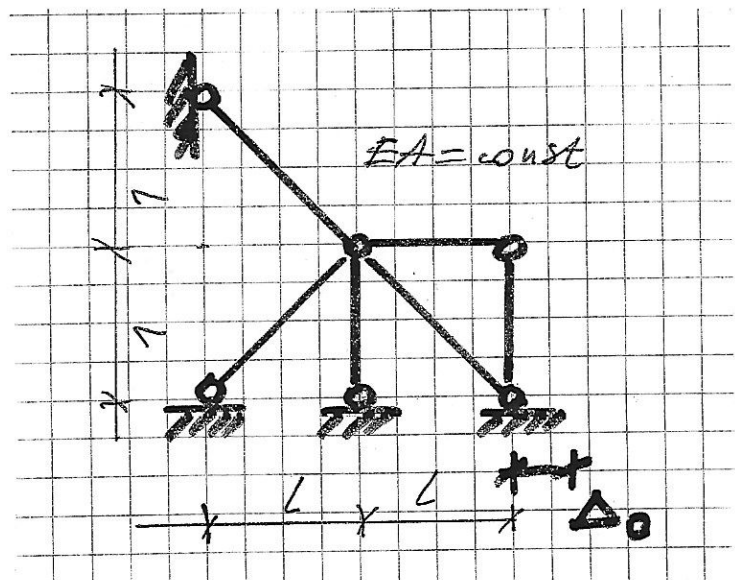
(For the given frame construct the diagram of the bending moments.)



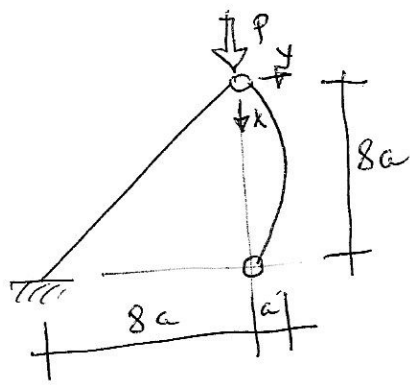
Zadanie 3

Dana kratownica jest obciążona jak na rysunku - dane jest przesunięcie podpory. Zapisać równania statyki w postaci macierzowej.

(For the given truss subjected to a displacement load write down the equations of statics in the matrix form.)



MKI ZAD 1



$EJ = \text{const}$
 $EA = \infty$
 $N_d = ?$

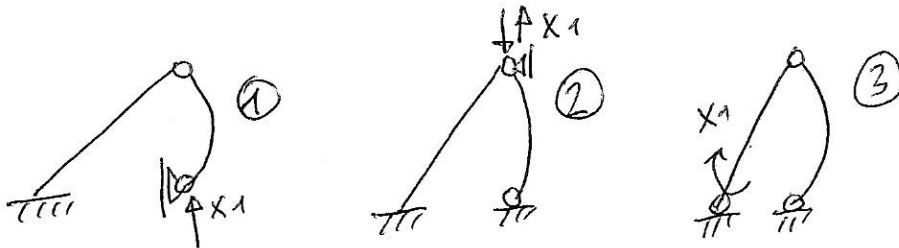
RÓWNANIE TOKU

$$y = \frac{4f}{L^2} x(L-x) \quad f = a \quad L = 8a$$

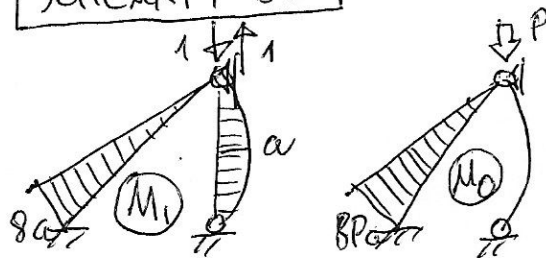
WE WSP. ξ

$$y = 4a\xi(1-\xi) \quad \xi = \frac{x}{8a}$$

$$dx = 8a d\xi$$



SCHEMATY SW



STANY DLA SCH. (2)

$x_1 \cdot \delta_{10} + \delta_{10} = 0$, RÓWNANIE METODY SK

$$\delta_{10} = \frac{1}{EJ} \left[\frac{1}{2} \cdot 8\sqrt{2}a \cdot 8a \cdot \frac{2}{3} 8a \right] + \frac{1}{EJ} \int_0^1 y^2(\xi) 8a d\xi =$$

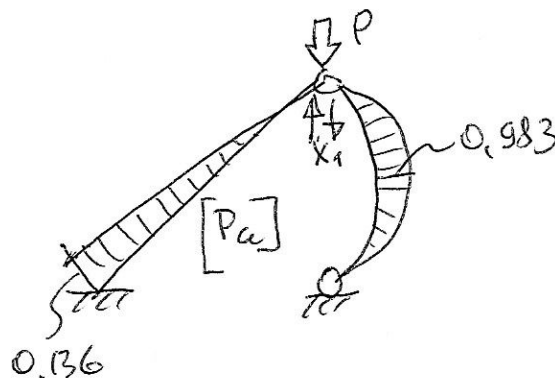
$$\frac{1}{EJ} \left[241,359a^3 + 128a^3 \int_0^1 \xi^2(1-2\xi+\xi^2) d\xi \right] = 245,626 \frac{a^3}{EJ}$$

$\frac{1}{30}$

$$\delta_{10} = \frac{1}{EJ} \left[\frac{1}{2} \cdot 8\sqrt{2}a \cdot 8a \cdot \frac{2}{3} 8Pa \right] = 241,359 Pa \quad x_1 = - \frac{241,359}{245,626} =$$

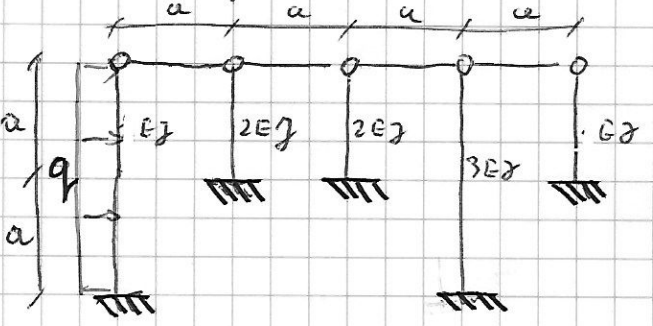
$$= -0,983P$$

WIKRES ud

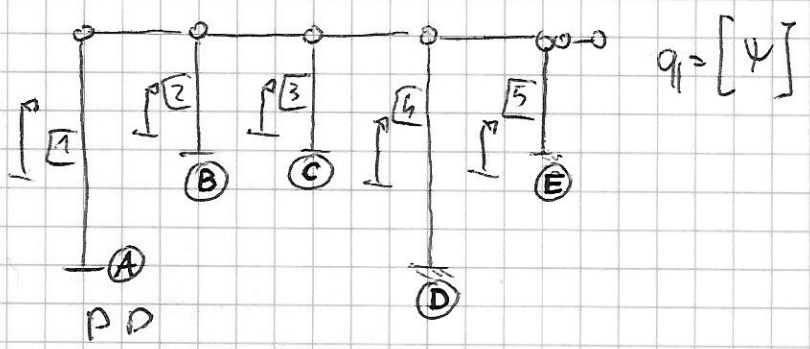


Rad. 2

Sponađnić ugloves M



UGW

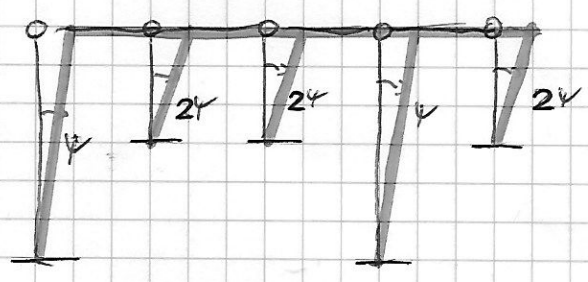


$$\Phi_A^1 = \frac{EI}{a} \left[-\frac{3}{2} \psi \right] - \frac{1}{2} qa^2$$

$$\Phi_B^2 = \Phi_C^3 = \frac{EI}{a} \left[-12 \psi \right]$$

$$\Phi_D^4 = \frac{EI}{a} \left[-\frac{9}{2} \psi \right]$$

$$\Phi_E^5 = \frac{EI}{a} \left[-6 \psi \right]$$



RR:

$$\Phi_A^1 \bar{\psi} + \Phi_B^2 2\bar{\psi} + \Phi_C^3 2\bar{\psi} + \Phi_D^4 \bar{\psi} + \Phi_E^5 2\bar{\psi} + q \cdot 2a \cdot \bar{\psi} \cdot a = 0$$

$$\frac{EI}{a} \left[-\frac{3}{2} - 24 - 24 - \frac{9}{2} - 12 \right] \psi - \frac{1}{2} qa^2 + 2qa^2 = 0$$

$$\frac{EI}{a} \left[-66 \right] \psi = -\frac{3}{2} qa^2 \Rightarrow \psi = \frac{1}{44} \frac{qa^3}{EI}$$

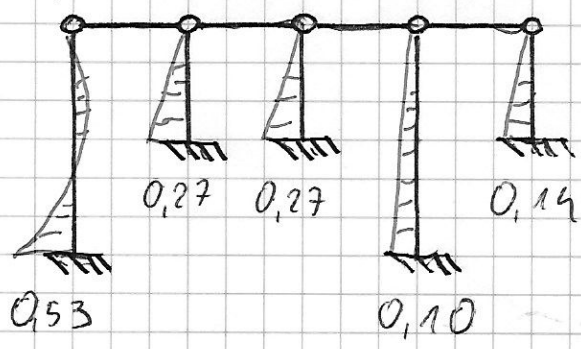
$$\Phi_A^1 = -0,53 qa^2$$

$$\Phi_D^4 = -0,10 qa^2$$

$$\Phi_B^2 = \Phi_C^3 = -0,27 qa^2$$

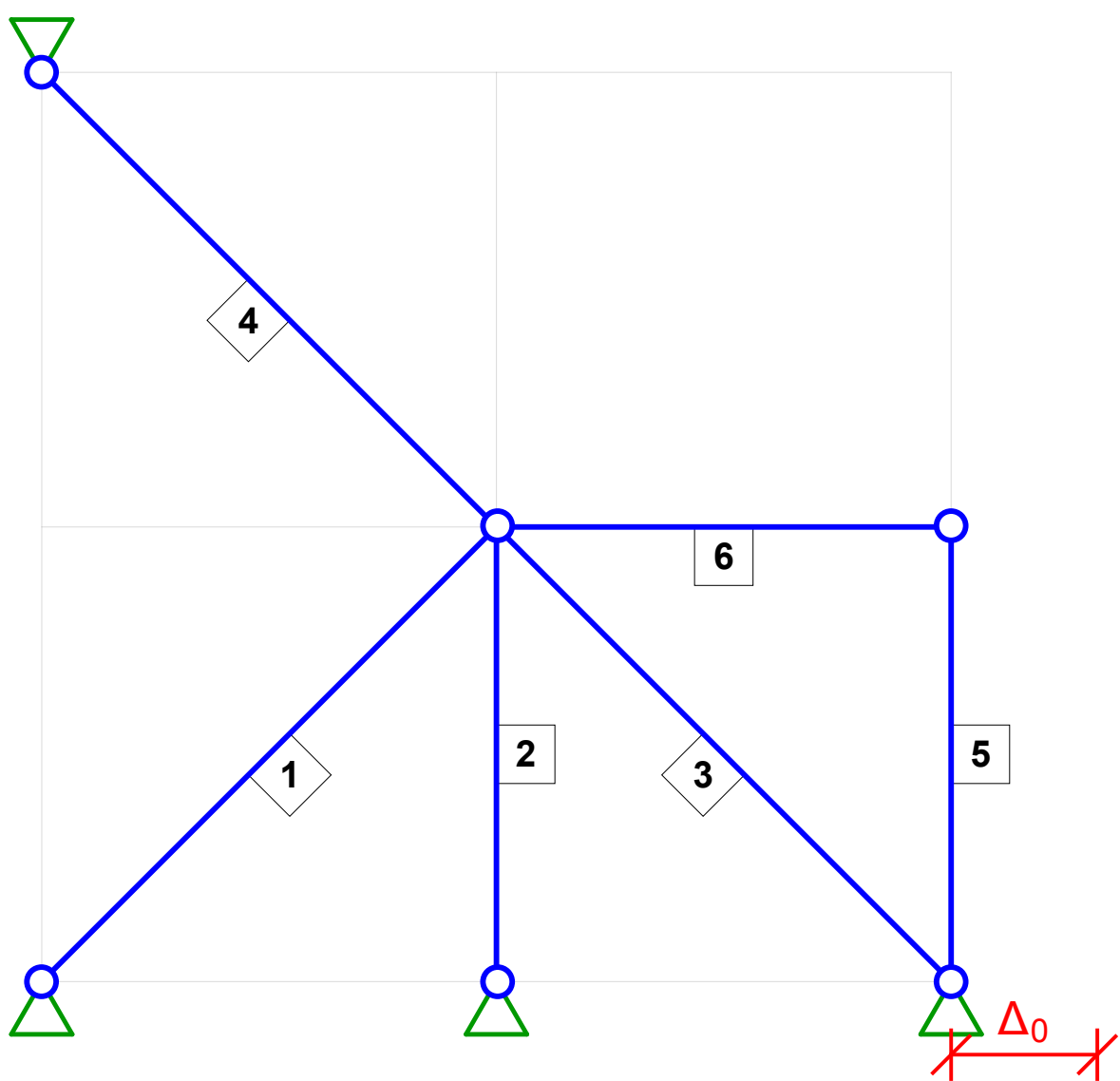
$$\Phi_E^5 = -0,14 qa^2$$

M [qa²]



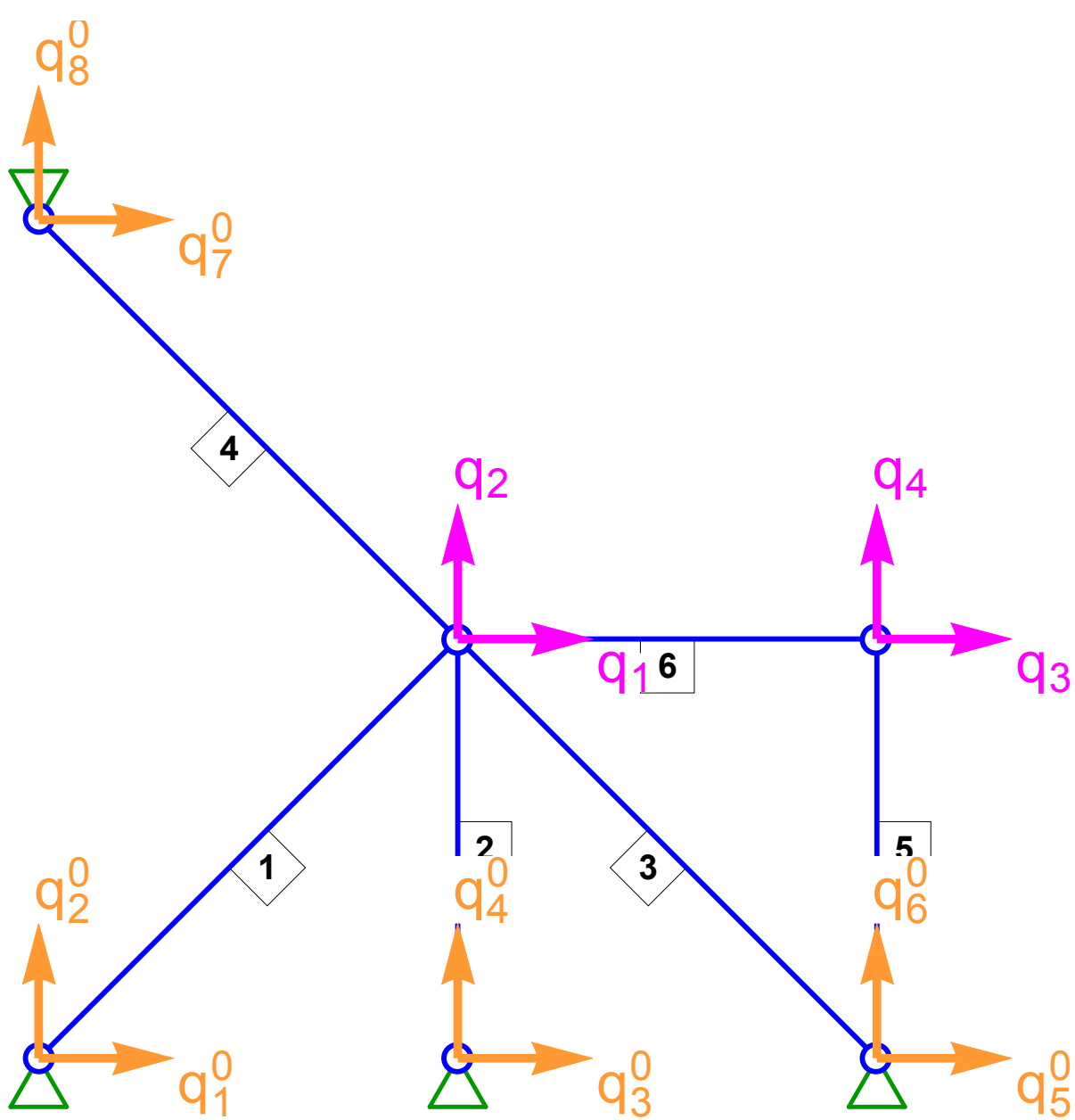
Zapisać macierzowe równania statyki kratownicy:

Geometria oraz obciążenia kratownicy (długość boku oczka siatki = 1):



KOMENTARZ: pręty 5 i 6 mogłyby zostać usunięte jako zerowe, tutaj je pozostawiono, aby zapisać równania opisujące całą kratownicę...

Niewiadome metody przemieszczeń:



Równania geometryczne kratownicy (Δ - wektor wydłużeń prętów, B - macierz geometryczna podstawowa, S - macierz geometryczna 'podporowa'):

$$\Delta = B q + S q^0$$

czyli:

$$\begin{pmatrix} \Delta_1 \\ \Delta_2 \\ \Delta_3 \\ \Delta_4 \\ \Delta_5 \\ \Delta_6 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 \\ \frac{1}{\sqrt{2}} & -\frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -1 & 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \\ q_4 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} -\frac{1}{\sqrt{2}} & -\frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{\sqrt{2}} & -\frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -\frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ \Delta_0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

lub prościej:

$$\begin{pmatrix} \Delta_1 \\ \Delta_2 \\ \Delta_3 \\ \Delta_4 \\ \Delta_5 \\ \Delta_6 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 \\ \frac{1}{\sqrt{2}} & -\frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -1 & 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \\ q_4 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \frac{\Delta_0}{\sqrt{2}} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

Związki konstytutywne kratownicy (E - macierz konstytutywna):

$$N = E \Delta$$

czyli:

$$\begin{pmatrix} N_1 \\ N_2 \\ N_3 \\ N_4 \\ N_5 \\ N_6 \end{pmatrix} = \frac{EA}{1} \begin{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta_1 \\ \Delta_2 \\ \Delta_3 \\ \Delta_4 \\ \Delta_5 \\ \Delta_6 \end{pmatrix}$$

Równania równowagi kratownicy (prawa strona uwzględnia wyłącznie obciążenia statyczne, a więc tu się zeruje):

$$B^T N = 0$$

czyli:

$$\begin{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & -\frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & -1 \\ \frac{1}{\sqrt{2}} & 1 & \frac{1}{\sqrt{2}} & -\frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} N_1 \\ N_2 \\ N_3 \\ N_4 \\ N_5 \\ N_6 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$