

a) Węzła $q_{s,i}$ [N] W_i [m]

① 1 $f_A = \frac{Pl^3}{24EJ_2} \left(7 + \frac{J_2}{J_1} \right)$

② 0 $f_B = \frac{5}{48} \frac{Pl^3}{EJ_2}$

b) Węzła $q_{s,i}$ [N] W_i [m]

① 0 $f_A = \frac{P \left(\frac{L}{2} \right)^2}{6EJ_2} \left(3L - \frac{L}{2} \right)$

② 1 $f_B = \frac{P \left(\frac{L}{2} \right)^3}{3EJ_2}$

a) Wzrost $q_{s,i}$ [N] w_i [m]

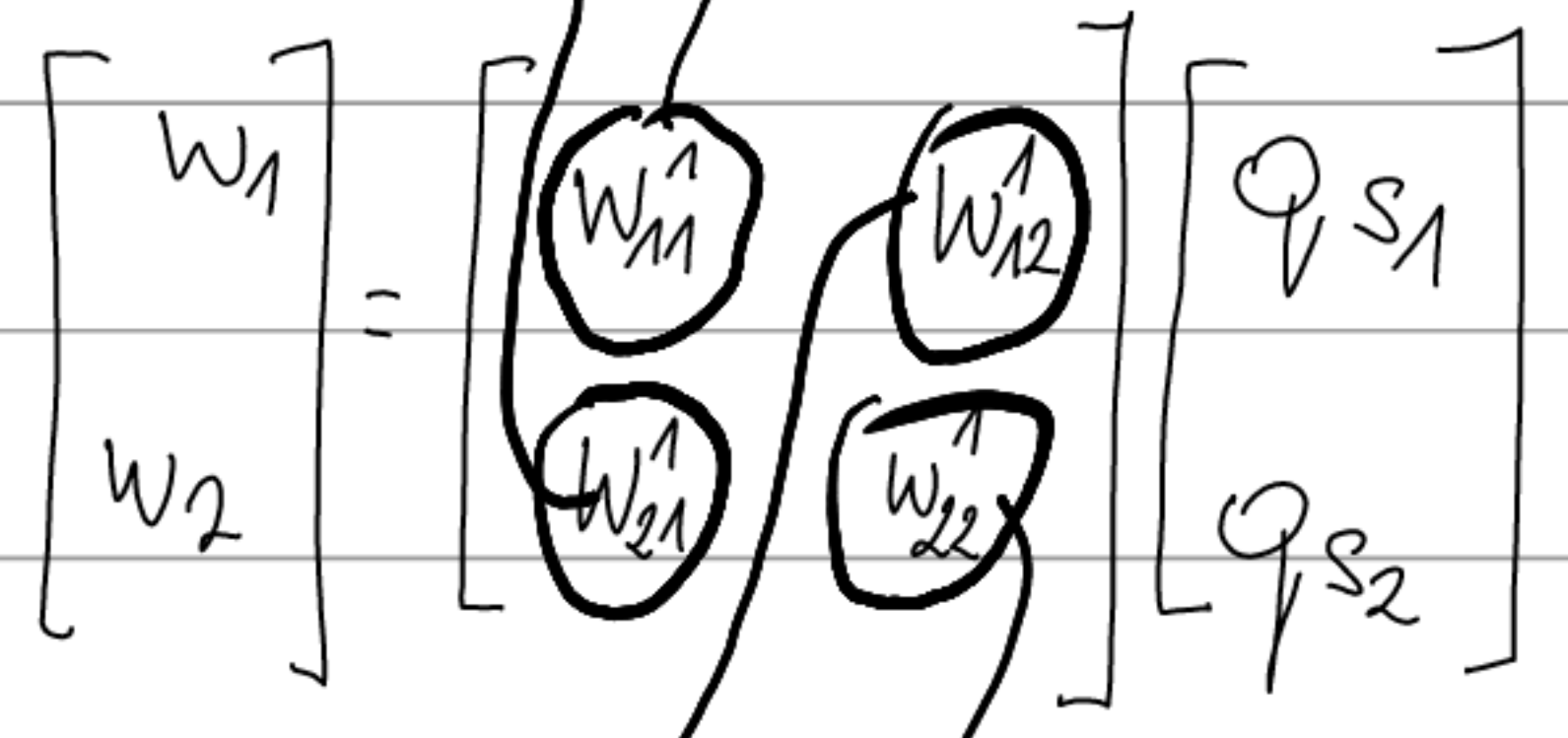
① 1 $f_A = \frac{Pl^3}{24EJ_2} \left(7 + \frac{J_2}{J_1} \right)$

② 0 $f_B = \frac{5}{48} \frac{Pl^3}{EJ_2}$

b) Wzrost $q_{s,i}$ [N] w_i [m]

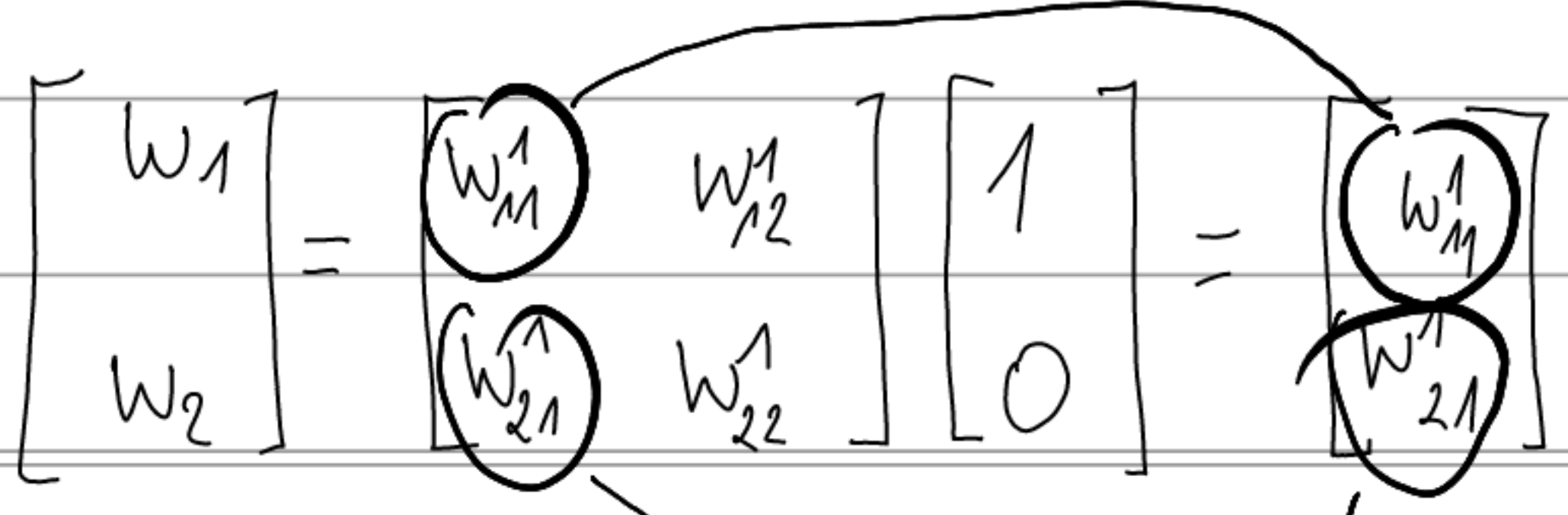
① 0 $f_A = \frac{P(\frac{l}{2})^2}{6EJ_2} \left(3l - \frac{l}{2} \right)$

② 1 $f_B = \frac{P(\frac{l}{2})^3}{3EJ_2}$



Teraz możemy podjąć' przemieszczenia w węzłach i z dla danego obciążenia q .

Jeśli za q_{s1} podstawimy 1, a za q_{s2} 0 to wrócimy do przypadku a) i w_1 , w_2 będą równe wyliczonym f_A i f_B w przypadku siły jednostkowej przyłożonej na końcu belki



Za wektor sił możemy też przyjąć dowolne siły w węzłach ① i ② i policzyć jakie będą przemieszczenia w tych węzłach.

Wspaniale:

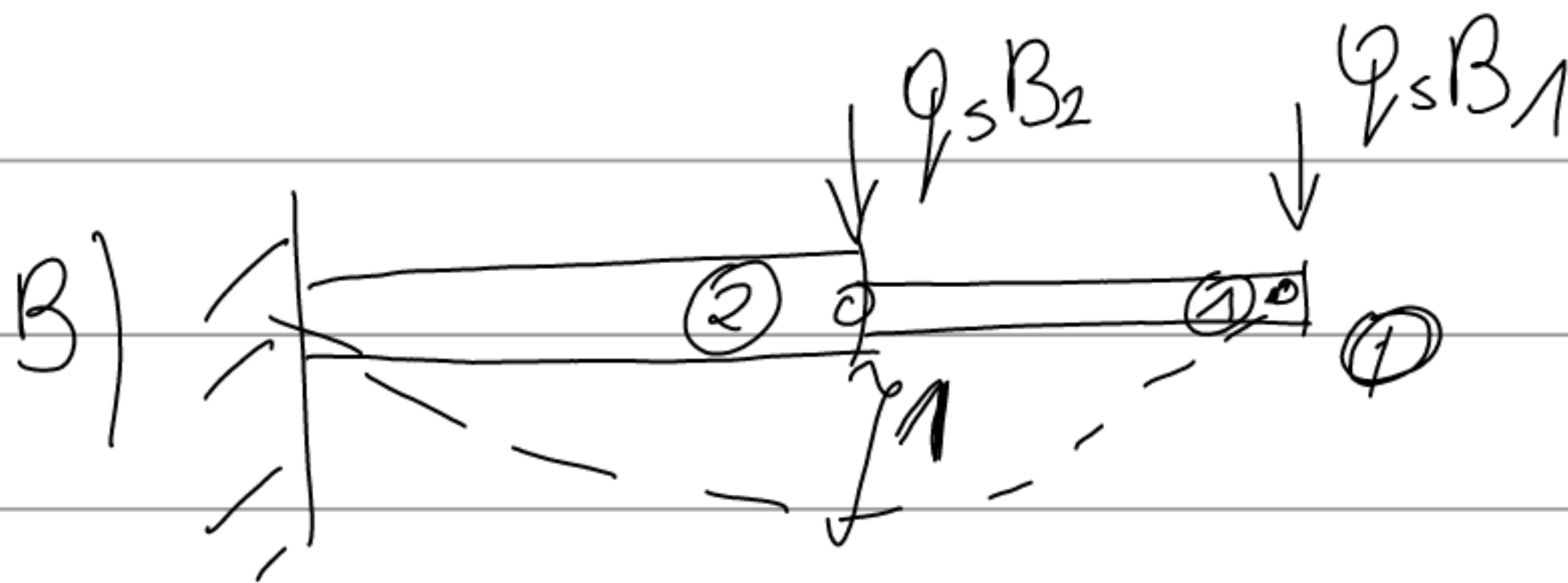
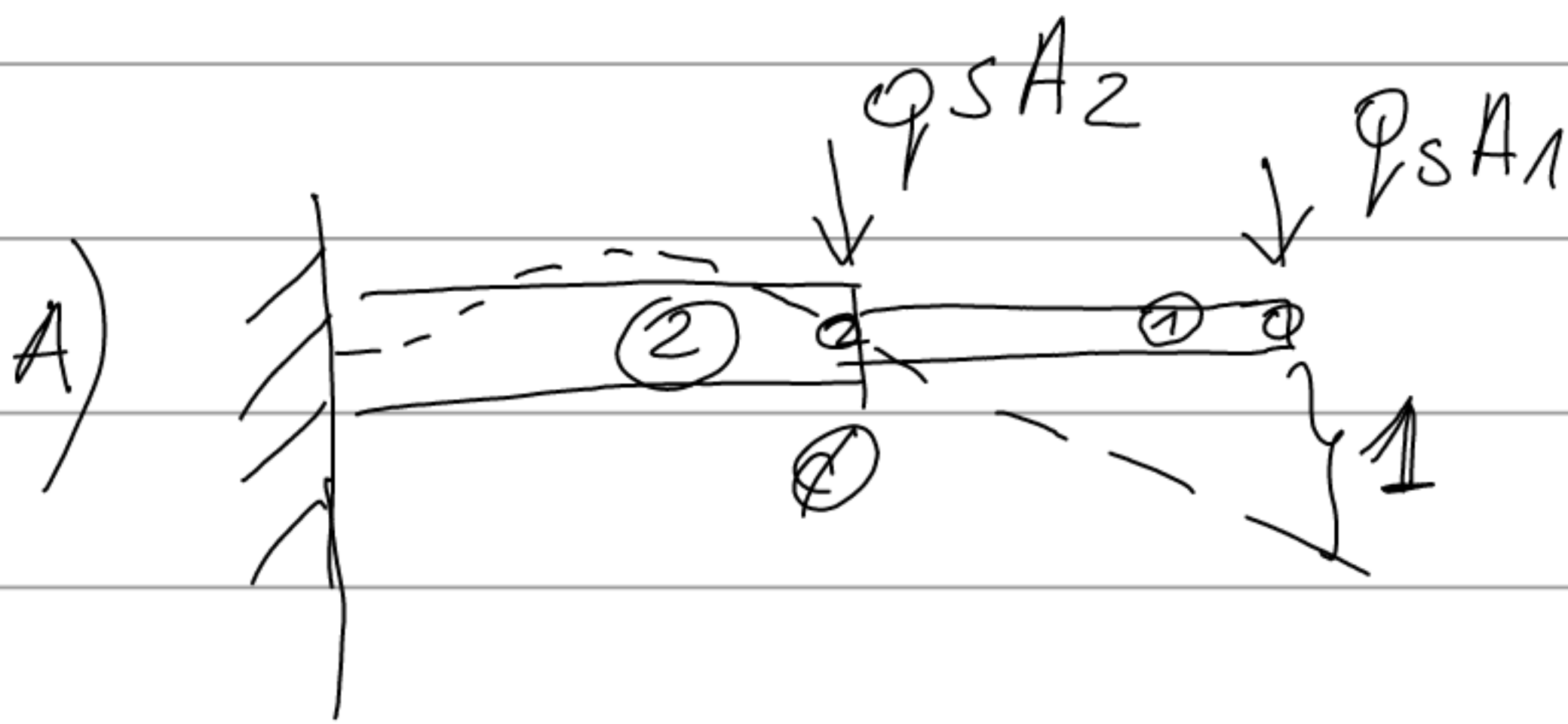
Korzystając z prostych warunków zawartych w tablicach sztywności odpowiedź dla wielu innych, bardziej złożonych przypadków. Warto zapamiętać tę metodę.

Aby zbudować macierz sztywności potrzebujemy jeszcze znaleźć takie wektory obciążenia $Q_s(A)$ i $Q_s(B)$, które z kolei wywołają jednostkowe przemieszczenia w węzłach ① i ②, odpowiednio $w_A = [1, 0]$ $w_B = [0, 1]$

$$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} w_{11}^1 & w_{12}^1 \\ w_{21}^1 & w_{22}^1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} Q_{sA1} \\ Q_{sA2} \end{bmatrix} \quad \begin{cases} 1 = w_{11}^1 \cdot Q_{sA1} + w_{12}^1 \cdot Q_{sA2} \\ 0 = w_{21}^1 \cdot Q_{sA1} + w_{22}^1 \cdot Q_{sA2} \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} w_{11}^1 & w_{12}^1 \\ w_{21}^1 & w_{22}^1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} Q_{sB1} \\ Q_{sB2} \end{bmatrix} \quad \begin{cases} 0 = w_{11}^1 \cdot Q_{sB1} + w_{12}^1 \cdot Q_{sB2} \\ 1 = w_{21}^1 \cdot Q_{sB1} + w_{22}^1 \cdot Q_{sB2} \end{cases}$$

Po rozwiązaniu układu równań
otrzymamy q_{sA1} , q_{sA2} , q_{sB1} , q_{sB2}
— obciążenia w węzłach ① i ②, które
prowadzą jednostkowe przesunięcia
w węzłach ① (q_{sA1} i q_{sA2}) i ② (q_{sB1} i q_{sB2})



Wracając do układu równań

$$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} w_{11}^1 & w_{12}^1 \\ w_{21}^1 & w_{22}^1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_{sA1} \\ q_{sA2} \end{bmatrix} \quad \begin{cases} 1 = w_{11}^1 \cdot q_{sA1} + w_{12}^1 \cdot q_{sA2} \\ 0 = w_{21}^1 \cdot q_{sA1} + w_{22}^1 \cdot q_{sA2} \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} w_{11}^1 & w_{12}^1 \\ w_{21}^1 & w_{22}^1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_{sB1} \\ q_{sB2} \end{bmatrix} \quad \begin{cases} 0 = w_{11}^1 \cdot q_{sB1} + w_{12}^1 \cdot q_{sB2} \\ 1 = w_{21}^1 \cdot q_{sB1} + w_{22}^1 \cdot q_{sB2} \end{cases}$$

$$\begin{cases} 1 = w_{11}^1 \cdot q_{sA1} + w_{12}^1 \cdot q_{sA2} \\ 0 = w_{21}^1 \cdot q_{sA1} + w_{22}^1 \cdot q_{sA2} \end{cases}$$

$$w_{21}^1 \cdot q_{sA1} = -w_{22}^1 \cdot q_{sA2}$$

$$q_{sA1} = - \frac{w_{22}^1 \cdot q_{sA2}}{w_{21}^1}$$

$$1 = w_{11}^1 \cdot - \frac{w_{22}^1 \cdot q_{sA2}}{w_{21}^1} + w_{12}^1 \cdot q_{sA2}$$

$$q_{sA2} \left(\frac{-w_{11}^1 \cdot w_{22}^1}{w_{21}^1} + w_{12}^1 \right) = 1 \quad / \quad ()$$

$$q_{sA2} = \frac{1}{\left(- \frac{w_{11}^1 w_{22}^1}{w_{21}^1} + w_{12}^1 \right)}$$

$$q_{sA1} = - \frac{w_{12}^1 \cdot q_{sA2}}{w_{21}^1} \Rightarrow q_{sA1} = \dots$$

$$q_{sA2} = \frac{1}{\left(- \frac{w_{11}^1 w_{22}^1}{w_{21}^1} + w_{12}^2 \right)}$$

podobnie q_{sB1} i q_{sB2}

i możemy zbudować macierz sztywności

$$K = \begin{bmatrix} k_{11} & k_{12} \\ k_{21} & k_{22} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} q_{sA1} & q_{sB1} \\ q_{sA2} & q_{sB2} \end{bmatrix}$$

1 stopień relacja między przemieszczeniem węzłowym a siłami sprężystymi

$$q_s = K w \quad \left. \begin{array}{l} \} \text{jak w sprężynie - siła} \\ \} \text{jest równa sztywności \times przemieszczenie} \end{array} \right\}$$



Kot na poprawę nastroju ;-)