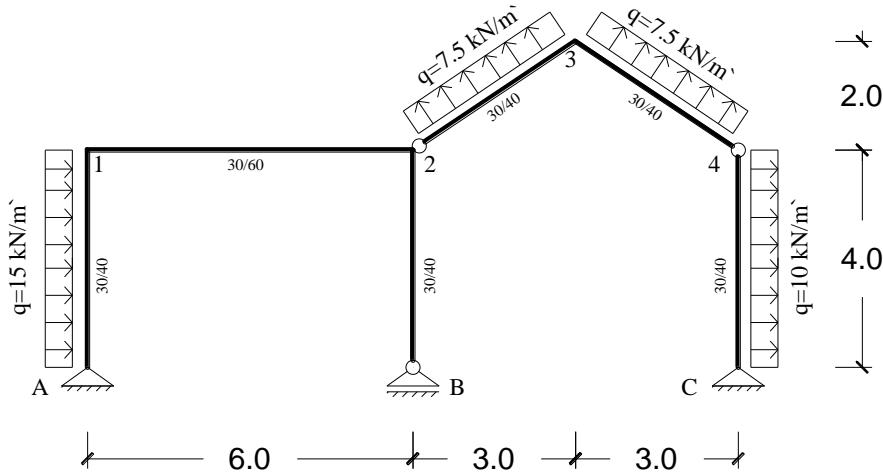
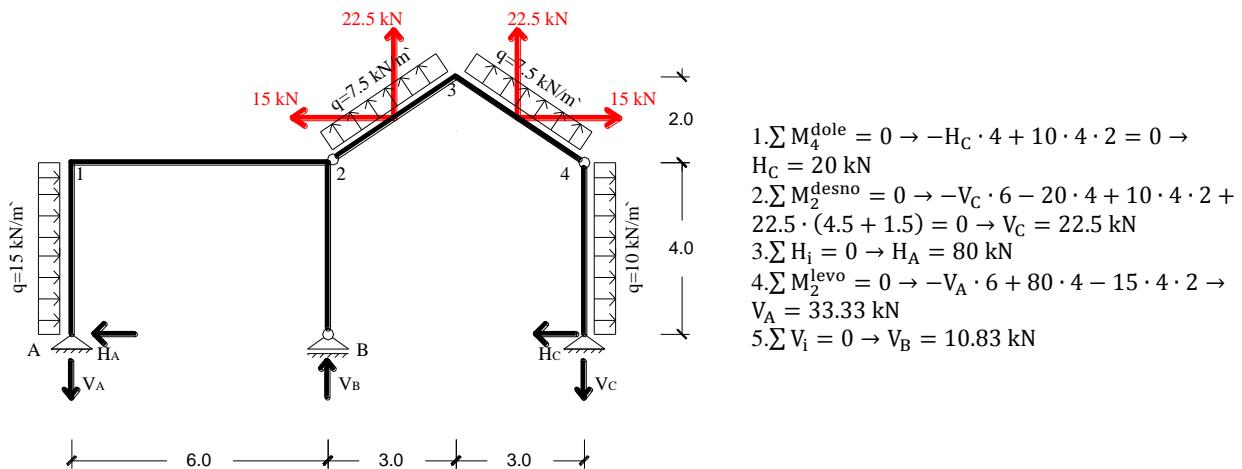


# STATIKA KONSTRUKCIJA 1 - VEŽBE

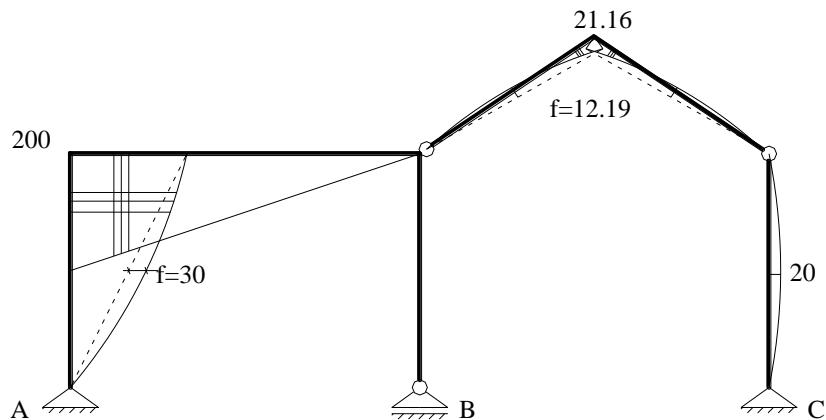
**Zadatak:** Za nosač na slici odrediti dijagram vertikalnog pomeranja poteza 1-2-3-4, sa ordinatama na svakih 1.5m, usled jednovremenog delovanja datog opterećenja i temperature u osama štapova A-1, B-2 ( $t^0 = +25^\circ\text{C}$ ). Geometrijske karakteristike poprečnih presjeka date su na slici. Uticaj normalnih sila na deformaciju zanemariti.  $E = 3 \cdot 10^7 \text{ kN/m}^2$ ,  $\alpha_t = 10^{-5} \frac{1}{^\circ\text{C}}$



a) Reakcije oslonaca i dijagrami presečnih sila

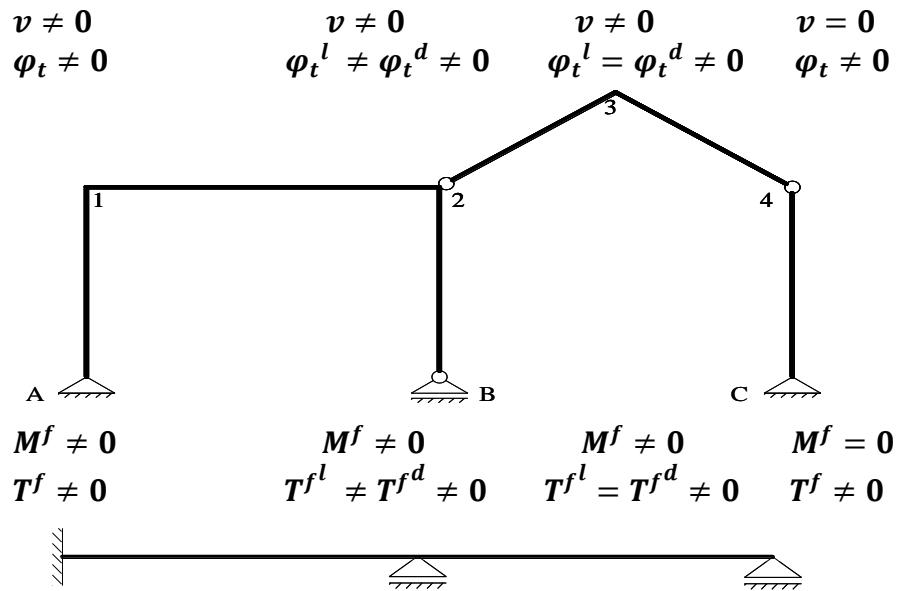


- dijagram momenata savijanja ( $M [\text{kNm}]$ )



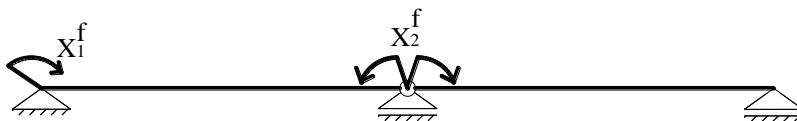
# STATIKA KONSTRUKCIJA 1 - VEŽBE

- Određivanje fiktivnog nosača

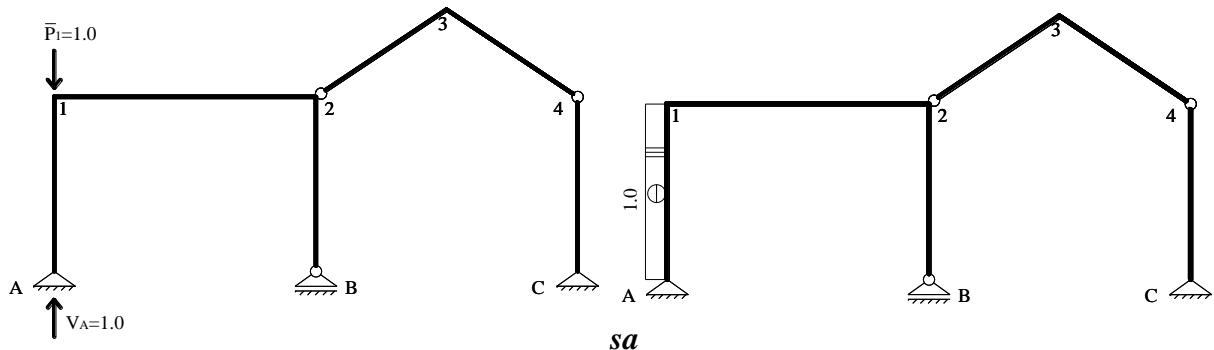


$$n = Z_s + Z_k + Z_o + Z_u - 2K = 2 + 1 + 4 + 1 - 2 \cdot 3 \\ = 2 \times \text{stat. noedređen fiktivni nosač}$$

- Osnovni sistem datog statički neodređenog fiktivnog nosača



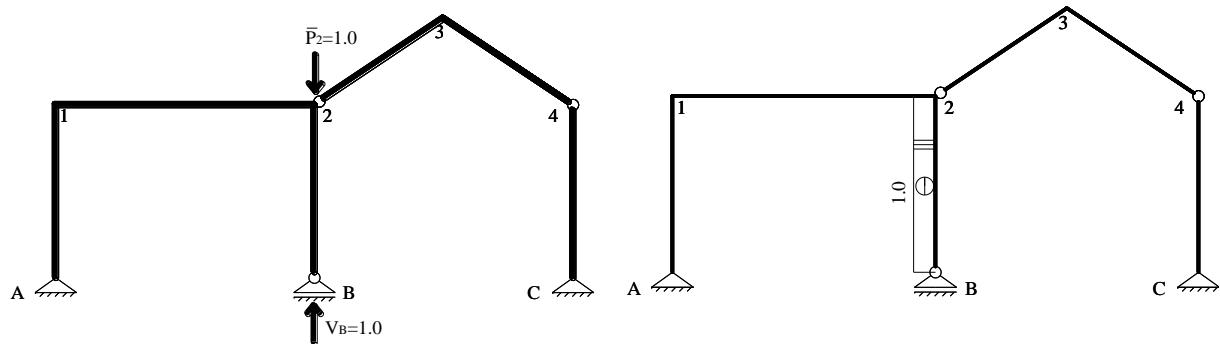
- Statički neodređena fiktivna veličina  $X_1^f$  - Dijagram normalnih sila usled generalisane sile ( $\bar{N}$ )



$$X_1^f = \int \bar{N} \alpha_t t^o d_s = -1 \cdot 25 \cdot 10^{-5} \cdot 4 = -1 \cdot 10^{-3}$$

# STATIKA KONSTRUKCIJA 1 - VEŽBE

- Statički neodređena fiktivna veličina  $X_2^f$  - Dijagram normalnih sila usled generalisane sile ( $\bar{N}$ )

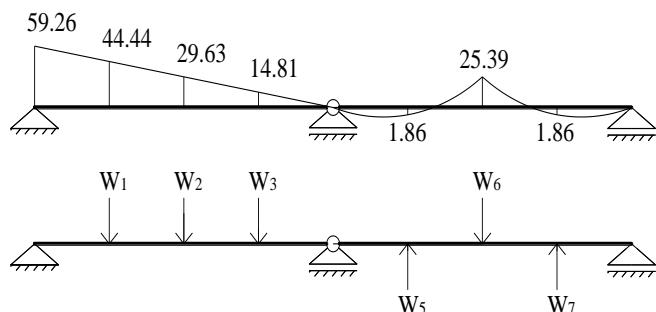


$$X_{12}^f = \int \bar{N} \alpha_t t^o d_s = -1 \cdot 25 \cdot 10^{-5} \cdot 4 = -1 \cdot 10^{-3}$$

- Fiktivno opterećenje raspodeljenim silama

$$I_c = \frac{0.3 \cdot 0.4^3}{12} = 1.6 \cdot 10^{-3} m^4, \quad EI_c = 48000 kNm^2$$

$$p^f = \left( \frac{M}{EI} + \alpha_t \frac{\Delta t^o}{h} \right) \frac{1}{\cos \alpha} \rightarrow EI_c p^f = \frac{I_c}{I} M \frac{1}{\cos \alpha}$$



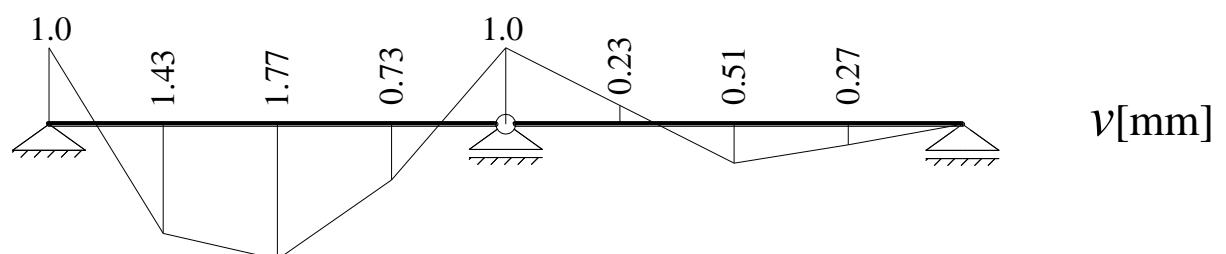
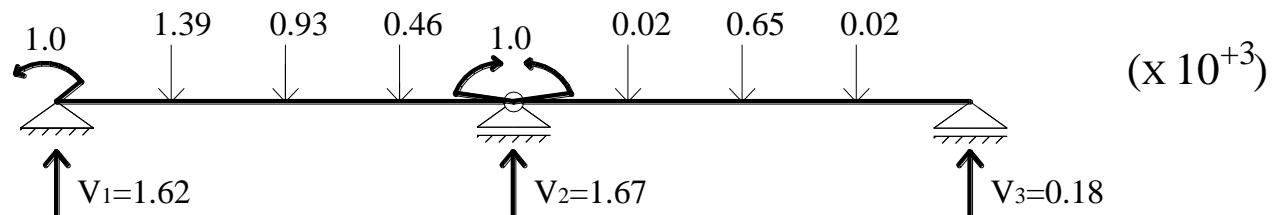
$$W_1 = \frac{1.5}{6} (59.26 + 4 \cdot 44.44 + 29.63) = 66.66$$

$$W_2 = \frac{1.5}{6} (44.44 + 4 \cdot 29.63 + 14.81) = 44.44$$

$$W_3 = \frac{1.5}{6} (29.63 + 4 \cdot 14.81 + 0) = 22.22$$

$$W_5 = W_7 = \frac{1.5}{12} (0 + 10 \cdot 1.86 - 25.39) = -0.85$$

$$W_6 = \frac{1.5}{12} (-1.86 + 10 \cdot 25.39 - 1.86) = 31.27$$

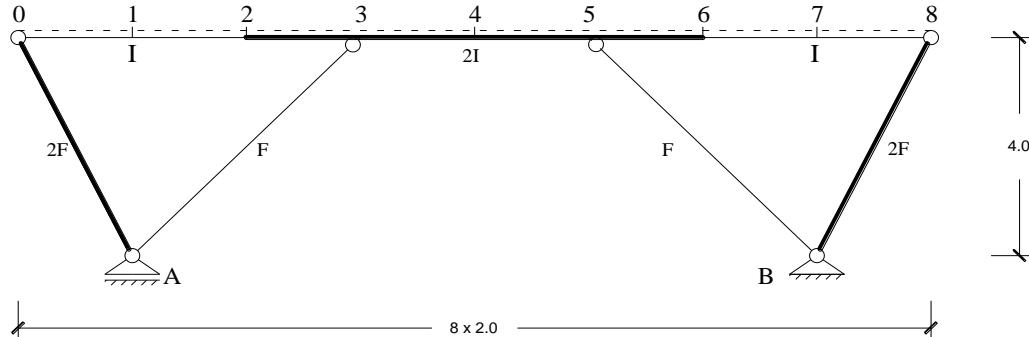


# STATIKA KONSTRUKCIJA 1 - VEŽBE

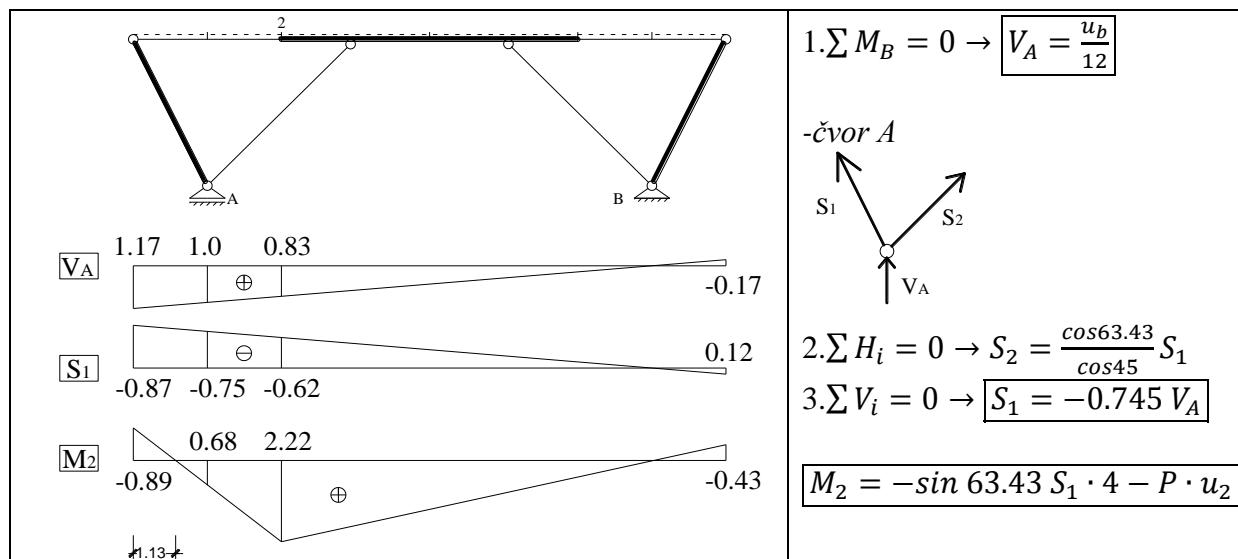
Za nosač na slici:

- sračunati ekstremne vrednosti momenta u preseku 2 usled jednako podeljenog pokretnog opterećenja  $p=20 \text{ kN/m}$ , proizvoljne dužine,
- konstruisati uticajnu liniju za vertikalno pomeranje čvora 3.

Uticaj normalnih sila uzeti samo za proste štapove.  $E = 210 \text{ GPa}$ ,  $I = 4 \cdot 10^5 \text{ cm}^4$ ,  $F = 100 \text{ cm}^2$ .



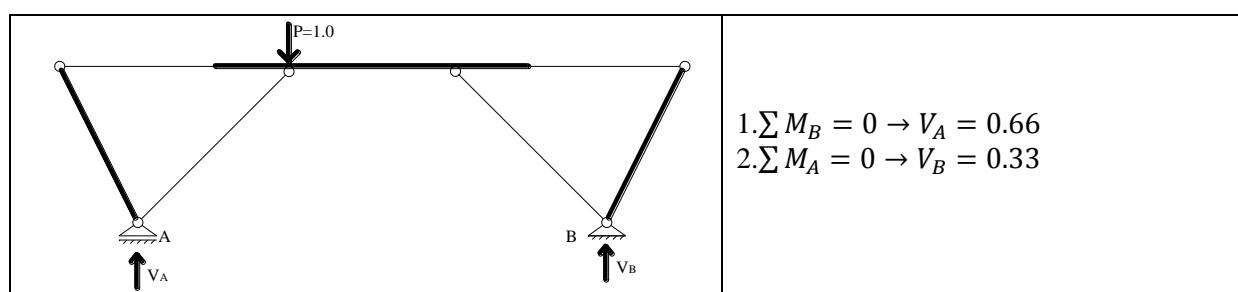
- a) ekstremne vrednosti momenta  $M_2$



$$\max M_2 = 20 \cdot \frac{1}{2} \cdot 12.87 \cdot 2.22 = 285.71 \text{ kNm}$$

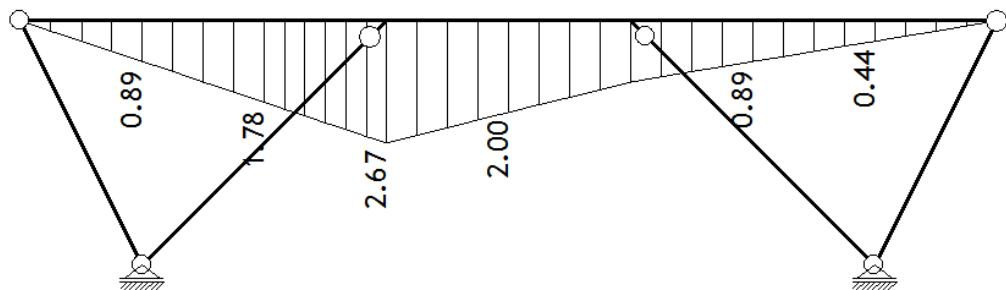
$$\min M_2 = 20 \cdot \frac{1}{2} \cdot (-0.89 \cdot 1.13 - 0.43 \cdot 2) = -18.66 \text{ kN}$$

- b) Uticajna linija za vertikalno pomeranje čvora 3

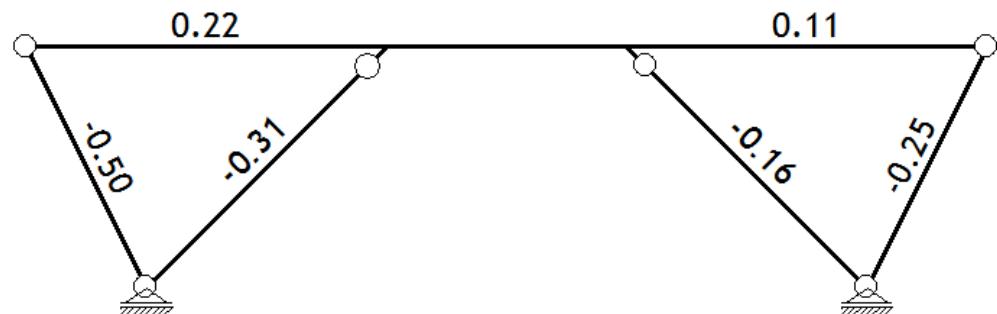


# STATIKA KONSTRUKCIJA 1 - VEŽBE

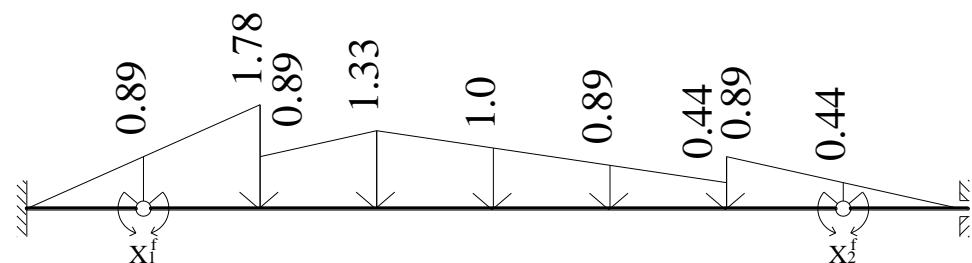
-dijagram momenata ( $M$ )



-dijagram normalnih sila ( $N$ )

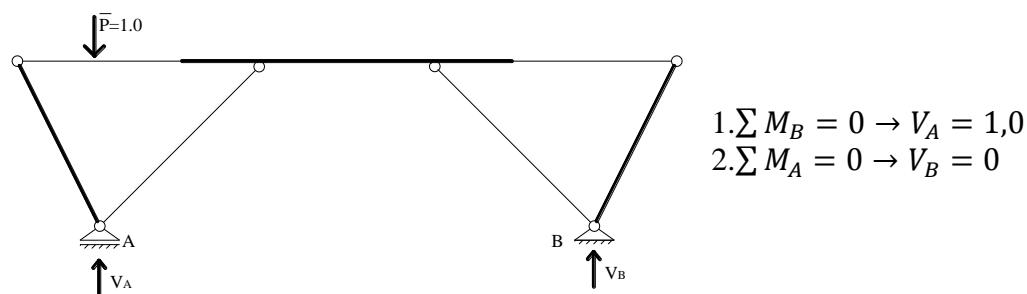


-fiktivni nosač i raspodeljeno fiktivno opterećenje

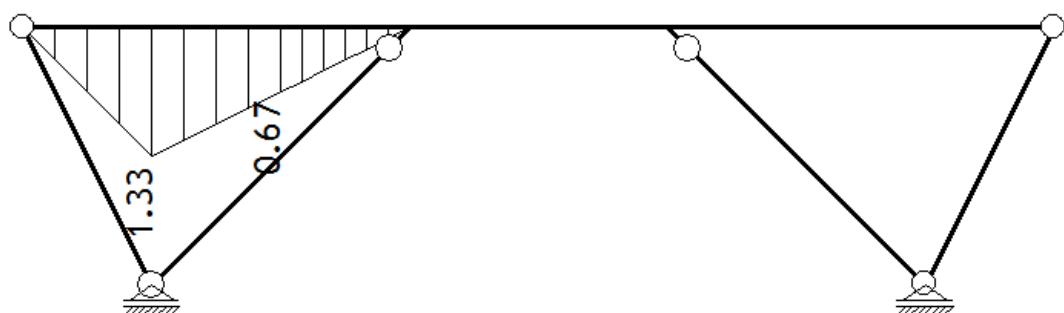


Fiktivni nosač je dva puta statički neodređen

-vrednost statički neodređene  $X_1^f$  i  $X_2^f$

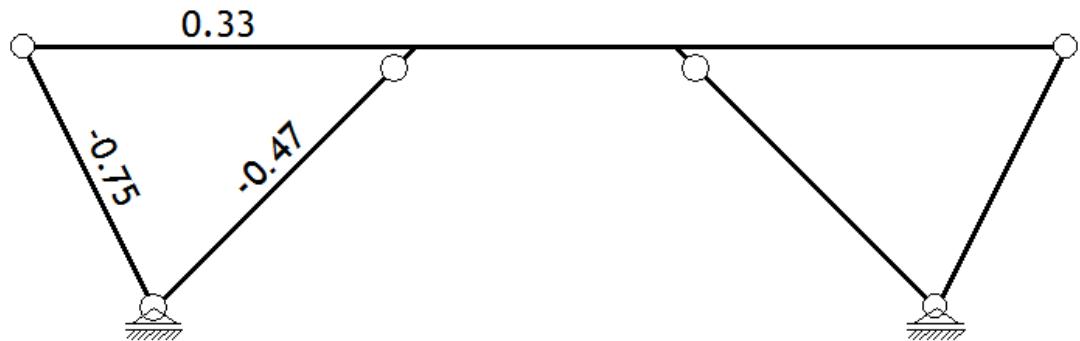


-dijagram momenata ( $\bar{M}$ )



# STATIKA KONSTRUKCIJA 1 - VEŽBE

-dijagram normalnih sila ( $\bar{N}$ )



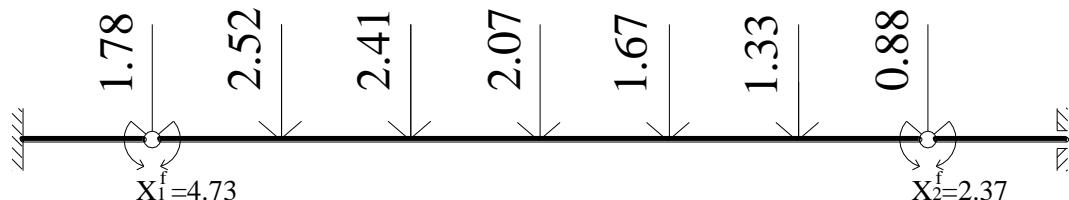
$$EI_c x_1^f = \int M \bar{M} \frac{I_c}{I} ds + \frac{I_c}{F_c} \int N \bar{N} \frac{F_c}{F} ds$$

$$I_c = I, \quad F_c = F, \quad \frac{I_c}{F_c} = 0.4 \text{ m}^2, \quad EI_c = 840 \text{ kNm}^2$$

$$\begin{aligned} EI_c x_1^f &= \frac{2}{3} \cdot 0.89 \cdot 1.33 + \frac{2}{6} [0.89(2 \cdot 1.33 + 0.67) + 1.78(1.33 + 2 \cdot 0.67)] \\ &\quad + \frac{1}{2} \frac{2}{6} 0.67(2 \cdot 1.78 + 2.67) + 0.4 \left( 0.5 \cdot 0.75 \cdot 4.47 \frac{1}{2} + 0.31 \cdot 0.47 \cdot 5.66 \right) \\ &= 4.06 + 0.67 = 4.73 \end{aligned}$$

$$x_2^f = 0.5 x_1^f$$

-Elastične težine



-dijagram pomeranja čvora 3

