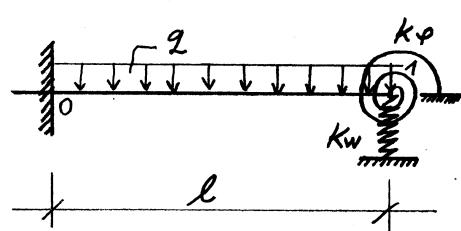


## 12. VAJA IZ MEHANIKE TRDNIH TELES

(upogib ravnega nosilca z osno silo,  
računanje pomikov in notranjih sil ravninskih okvirjev)

PI 1989-03-27

**NALOGA 1:** Nosilec je v točki 1 elastično podprt. Konstanta linearne vzmeti je  $k_w$ , konstanta spiralne vzmeti pa  $k_\varphi$ . Določi pomike in zasuke obeh podpor.

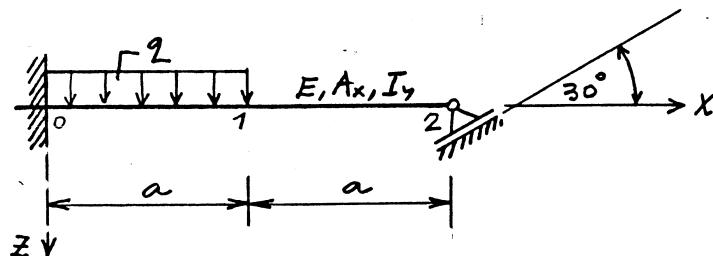


$$\begin{aligned}l &= 4 \text{ m} \\q &= 0,1 \text{ MN/m} \\EI_y &= 4 \text{ MNm}^2 \\k_w &= 1 \text{ MN/m} \\k_\varphi &= 0,05 \text{ MNm/rad}\end{aligned}$$

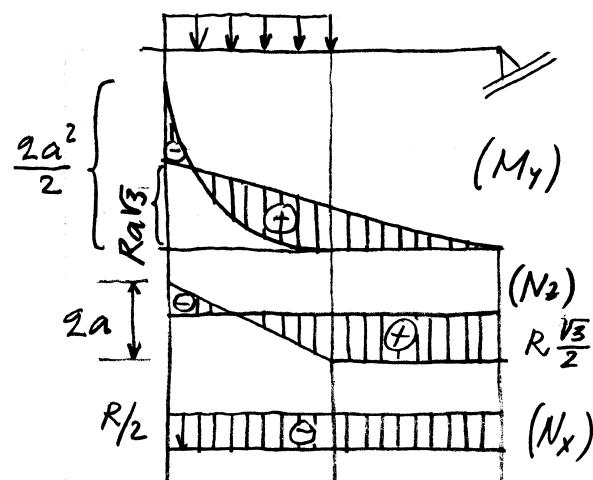
**Rešitev:** Pomik  $w_1 = 0.126 \text{ m}$ . Zasuk  $\omega_1 = 0.0138 \text{ rad}$ .

PI 1996-01-26

**NALOGA 2:** Določi vektor pomika točke 2 glede na koordinatni sistem ( $x, z$ ). Določi in skiciraj diagrame notranjih sil.



**Rešitev:** Pomika sta  $u_x = \frac{-Ra}{EA_x}$  in  $u_z = q \frac{7a^4}{24EI_y} - R \frac{4\sqrt{3}a^3}{3EI_y}$ , kjer je  $R = q \frac{7A_x a^3}{24(I_y + 4a^2 A_x)}$ .

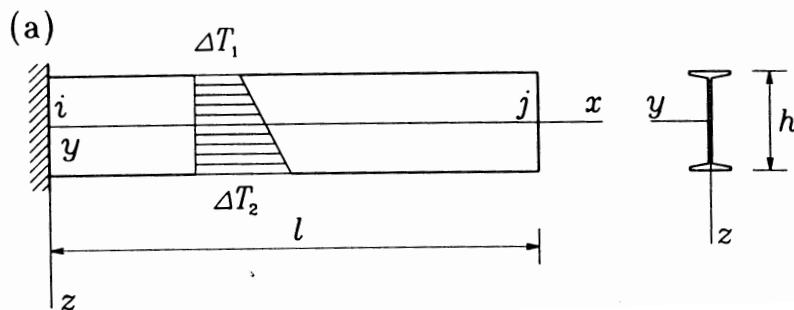


### Sine 5.7

**NALOGA 3:** Jeklen nosilec INP-30 je na levem koncu togo vpet v podlago (skica a). Po celi dolžini je izpostavljen enakomerni spremembi temperature: na zgornji površini se temperatura poveča za  $15\text{ K}$ , na spodnji pa za  $45\text{ K}$ . Predpostavimo, da se temperatura linearno spreminja višini prečnega prereza. Določi pomika in zasuk desnega konca nosilca, reakcije v podporah in potek notranjih sil vzdolž nosilca, in sicer v dveh primerih:

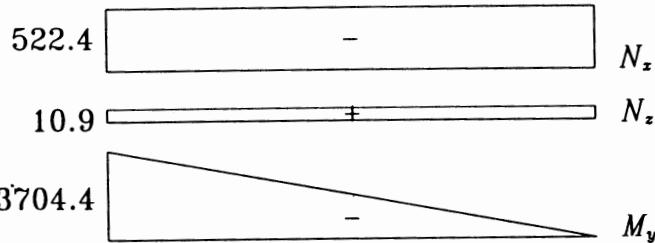
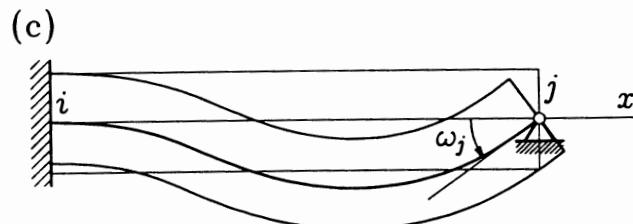
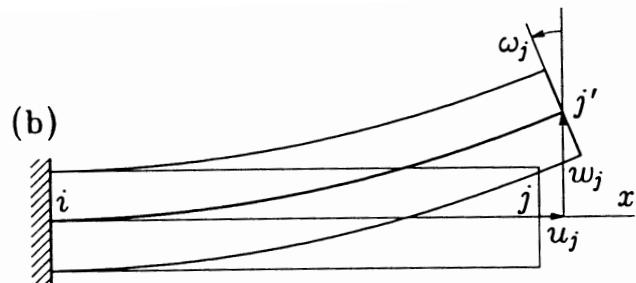
- a) desni konec nosilca je prost,
- b) desni konec nosilca je vrtljivo nepomično podprt.

Podatki o nosilcu:  $L = 340\text{ cm}$ ,  $A_x = 69.1\text{ cm}^2$ ,  $I_{yy} = 9800\text{ cm}^4$ ,  $E = 21\,000 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$ ,  $\alpha_T = 1.2 \cdot 10^{-5} \frac{1}{\text{K}}$ .



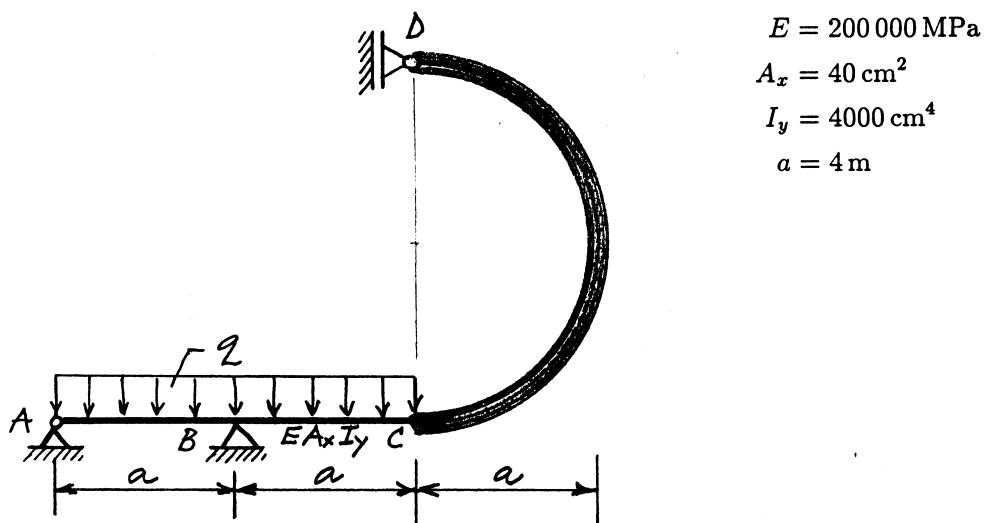
**Rešitev:**

- a) Reakcije in notranje sile so enake nič. Pomika  $u_j = 0.1224\text{ cm}$ ,  $w_j = -0.6936\text{ cm}$  in zasuk  $\omega_j = 0.00408\text{ rad}$ . (glej sliko (b)).
- b) Potek notranjih sil je prikazan na sliki (c) spodaj. Reakcije  $H_i = -H_j = 522.4\text{ kN}$ ,  $V_i = -V_j = -10.9\text{ kN}$ ,  $M_i = 3704.4\text{ kNm}$ . Zasuk  $\omega_j = 0.00102\text{ rad..}$



PI 1997-09-04

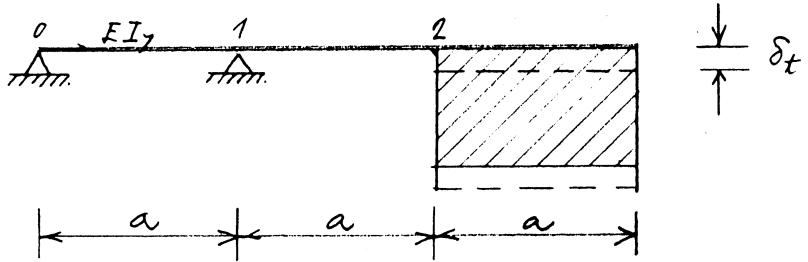
**NALOGA 4:** Fasadni element  $\overline{CD}$  je zelo tog v primerjavi z nosilcem  $\overline{AC}$ . V točki  $C$  sta oba dela konstrukcije togo povezana. Določi navpični pomik točke  $D$  v odvisnosti od velikosti zvezne obtežbe  $q$ .



**Rešitev:** Navpični pomik točke  $D$  je  $w_D = w_C = 2.167 q$ .

PI 2000-03-24

**NALOGA 5:** Elastičen nosilec je v točki 2 togo vpet v masiven temelj. Določi reakcije, ki nastopijo v podporah 0 in 1, če se masivni temelj enakomerno posede za  $\delta_t$ . Rezultate izrazi v odvisnosti od posedka  $\delta_t$ .

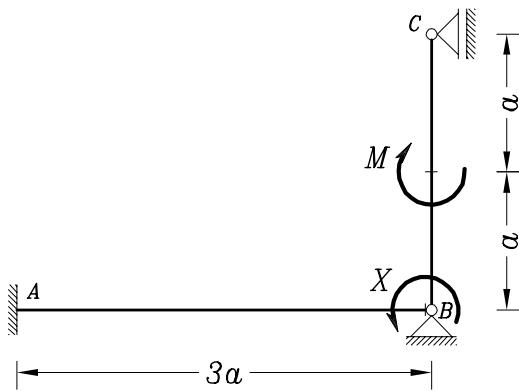


**Rešitev:** Reakciji sta:  $V_0 = -\delta_t \frac{18EI_y}{7a^3}$ ,  $V_1 = \delta_t \frac{66EI_y}{7a^3}$ .

PI 2001-03-23

**NALOGA 6:** Določi moment  $X$  tako, da se bo v točki  $B$  ohranil pravi kot tudi v deformirani legi. Izračunaj tudi pripadajoče reakcije v podporah in nariši diagrame notranjih sil  $N_x$ ,  $N_z$  in  $M_y$ .

**Podatki:**  $a, M, EI_{yy}$

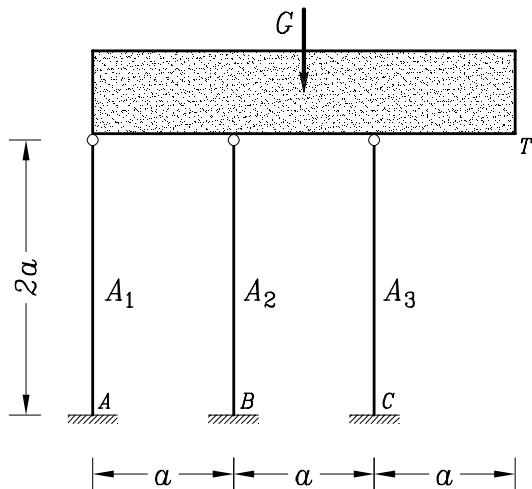


**Rešitev:**  $X = \frac{M}{9}$ ,  $A_X = 0$ ,  $A_Z = \frac{-M}{18a}$ ,  $M_Y^A = \frac{M}{18}$ .

PI 2001-06-26

**NALOGA 7:** Toga greda teže  $G$  je členkasto pritrjena na tri stebre, kot kaže slika. Izračunaj vektor pomika točke  $T$ .

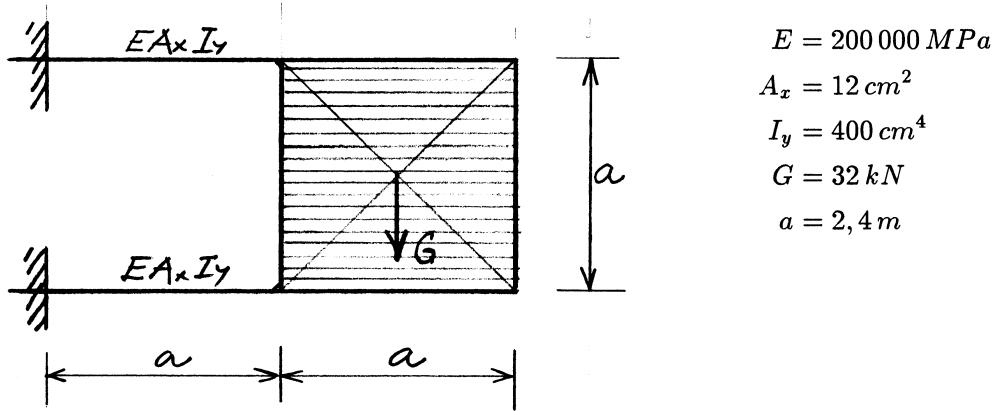
**Podatki:**  $a, G, E, A_1 = 3A_0, A_2 = 6A_0, A_3 = 2A_0$ .



**Rešitev:**  $\mathbf{u}(T) = \frac{37aG}{54EA_0} \mathbf{e}_z$ .

PI 1995-06-08

**NALOGA 8:** Enakomerno debela homogena plošča teže  $G$  je togo pritrjena na dva enaka previsna nosilca. Določi zasuk plošče v ravnini  $(x, z)$ !

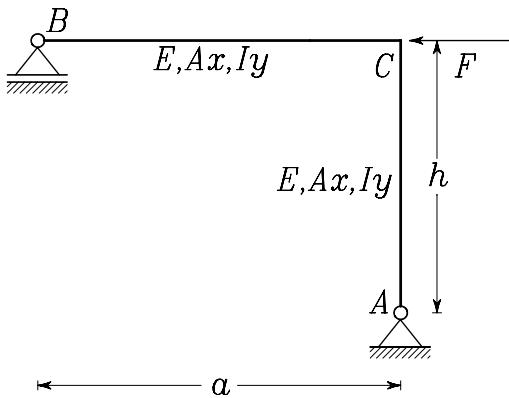


**Rešitev:** Zasuk plošče  $\omega_y = -2.534 \cdot 10^{-4}$  (rad).

PI 2002-03-22

**NALOGA 9:** Ravninski okvir na sliki je obremenjen z horizontalno silo  $F$ . Z uporabo diferencialnih enačb upogibnice določi horizontalni pomik točke  $C$ .

**Podatki:**  $F = 2 \text{ kN}$ ,  $a = 4 \text{ m}$ ,  $h = 3 \text{ m}$ ,  $E = 20\,000 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$ ,  $A_x = 70 \text{ cm}^2$ ,  $I_y = 5000 \text{ cm}^4$ .



**Rešitev:** Iskani pomik znaša

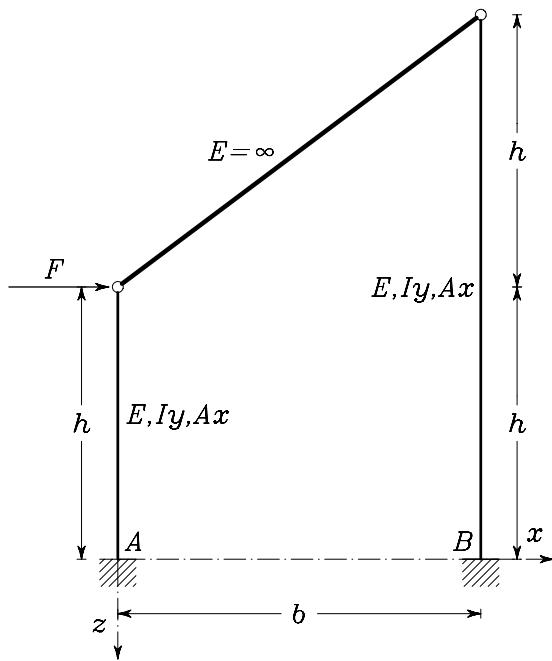
$$u = -1/3 \frac{Fh^2 (ha^2 E A_x + a^3 E A_x + 3 h E I_y)}{a^2 E A_x E I_y}.$$

Ko vstavimo numerične podatke dobimo  $u = -0.4202 \text{ cm}$ .

PI 2002-06-26

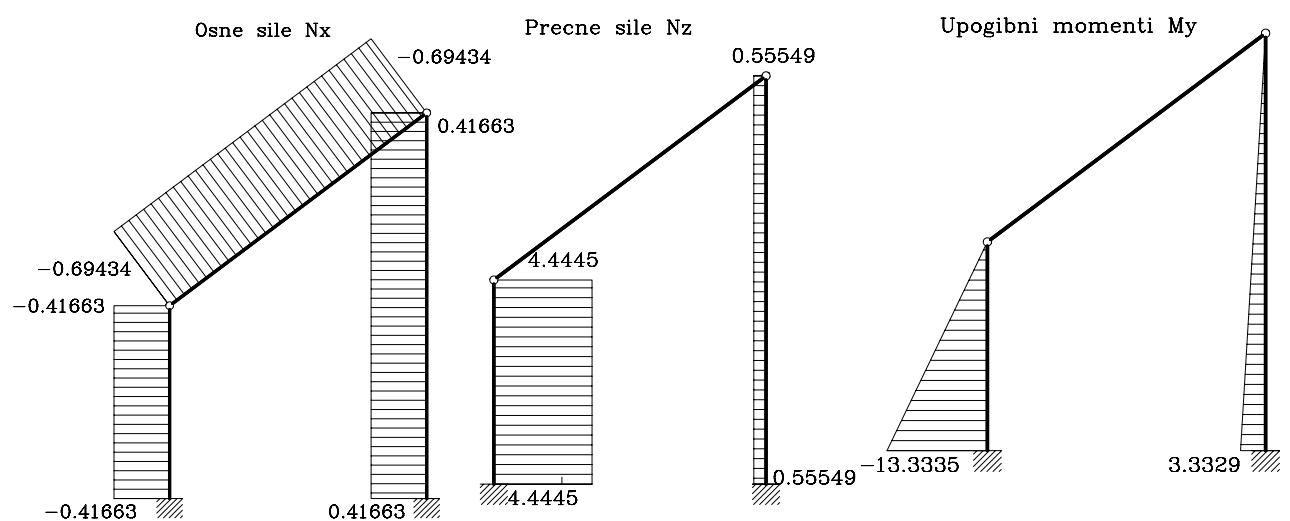
**NALOGA 10:** Izračunaj notranje sile v podani okvirni konstrukciji. Osna togost stebrov je zelo velika ( $A_x = \infty$ ) v primerjavi z upogibno togostjo.

**Podatki:**  $b = 4 \text{ m}$ ,  $h = 3 \text{ m}$ ,  $F = 5 \text{ kN}$ ,  $E = 2 \cdot 10^4 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$ ,  $I_y = 1\,000 \text{ cm}^4$ .



**Rešitev:**  $A_x = -4.4445 \text{ kN}$ ,  $A_z = -0.4166 \text{ kN}$ ,  $M_y^A = 13.3335 \text{ kNm}$ ,  $B_x = -0.5555 \text{ kN}$ ,  $B_z = 0.4166 \text{ kN}$ ,  $M_y^B = 3.3329 \text{ kNm}$ .

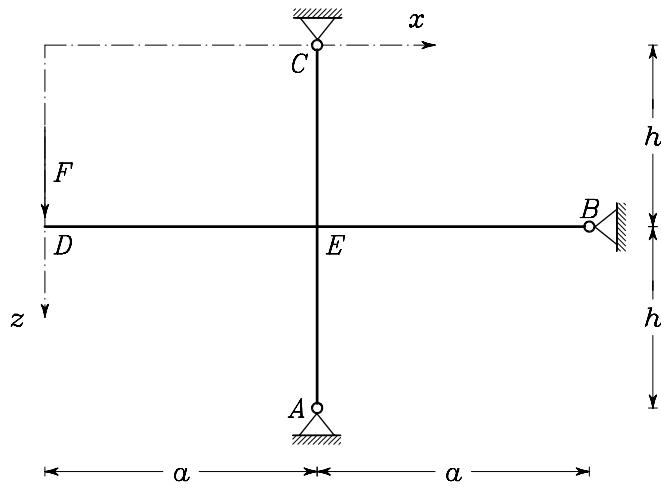
Diagrami osnih, prečnih sil [kN] in upogibnih momentov [kNm]:



PI 2002-07-04

**NALOGA 11:** Izračunaj notranje sile v podani okvirni konstrukciji. Osne togosti nosilcev so zelo velike ( $A_x = \infty$ ) v primerjavi z upogibnimi togostmi. V točki E so nosilci povezani med seboj.

**Podatki:**  $a = 4 \text{ m}$ ,  $h = 3 \text{ m}$ ,  $F = 5 \text{ kN}$ ,  $E = 2 \cdot 10^4 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$ ,  $I_y = 1000 \text{ cm}^4$

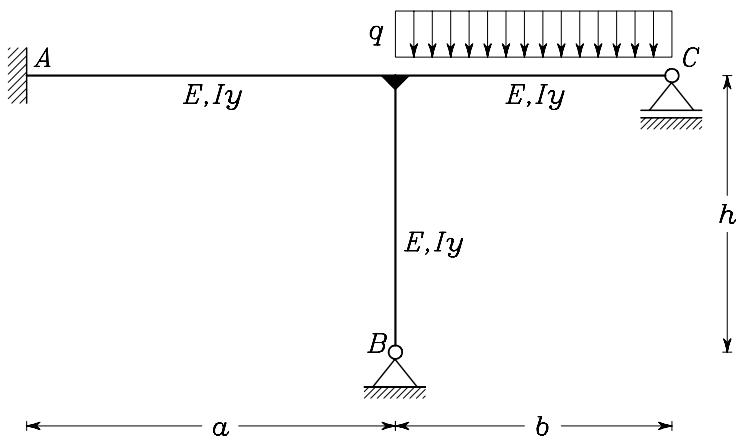


**Rešitev:**  $A_x = -2.4242 \text{ kN}$ ,  $A_z = -3.1818 \text{ kN}$ ,  $B_x = 0 \text{ kN}$ ,  $B_z = 1.3636 \text{ kN}$ ,  $C_x = 2.4242 \text{ kN}$ ,  $C_z = -3.1818 \text{ kN}$ .

PI 2002-08-30

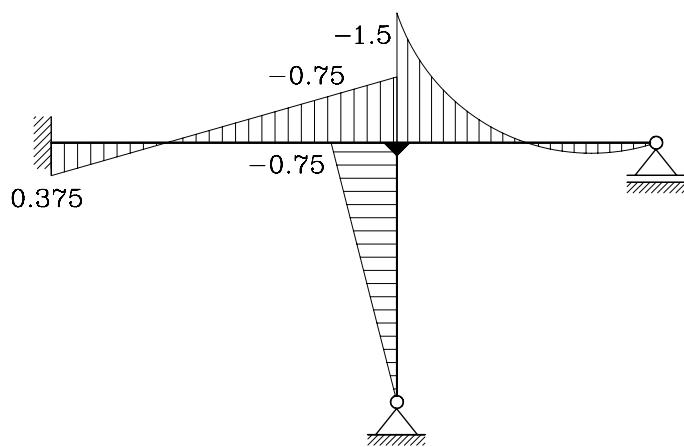
**NALOGA 12:** Izračunaj upogibne momente in nariši diagram upogibnih momentov v podani okvirni konstrukciji. Osna togost stebrov in prečk je zelo velika ( $A_x = \infty$ ) v primerjavi z upogibno togostjo.

**Podatki:**  $a = 4 \text{ m}$ ,  $b = 3 \text{ m}$ ,  $h = 3 \text{ m}$ ,  $q = 2 \frac{\text{kN}}{\text{m}}$ ,  $E = 2 \cdot 10^4 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$ ,  $I_y = 1000 \text{ cm}^4$ .



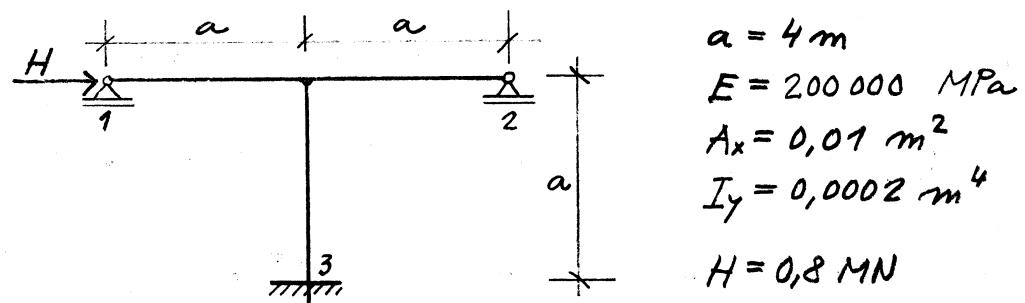
**Rešitev:**

Upogibni momenti  $M_y$  [kNm]



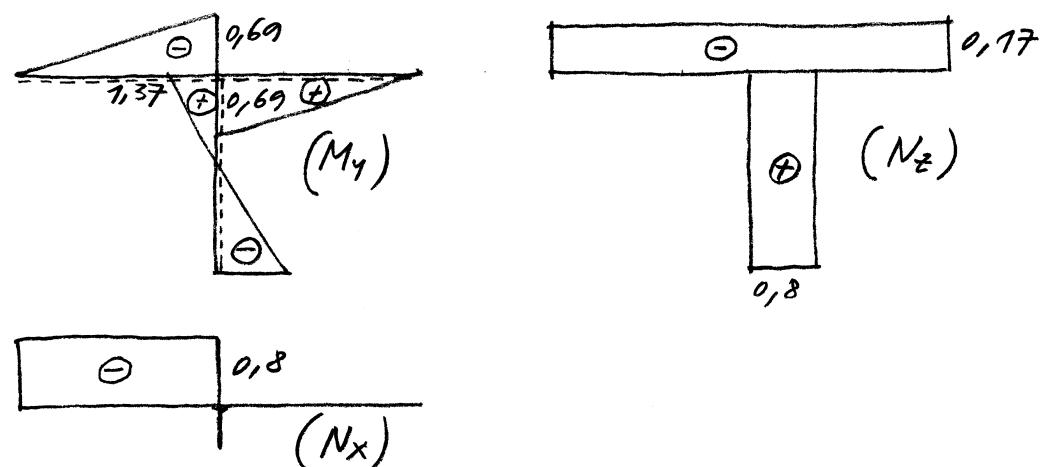
PI 1986-01-27

**NALOGA 13:** Določi pomike podpore 1 ter skiciraj notranje sile.



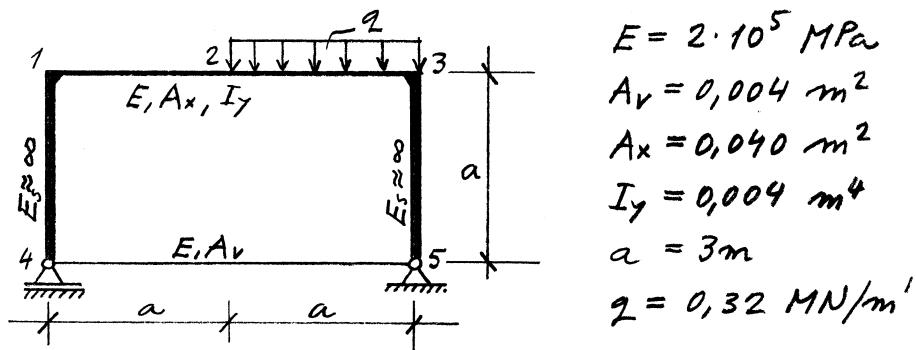
**Rešitev:** Pomika podpore 1:  $w_1 = 0$ ,  $u_1 = 0.15398$  m.

Notranje sile:



PI 1986-02-10

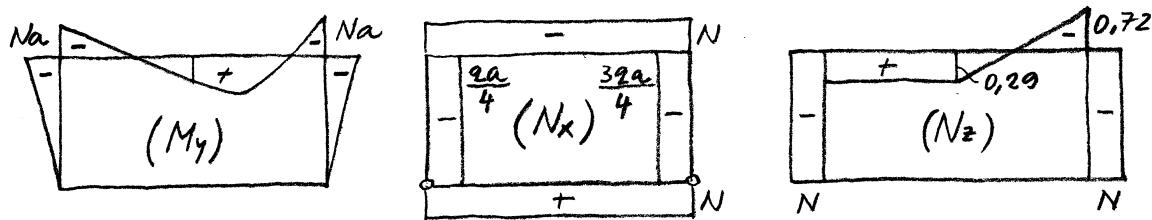
**NALOGA 14:** Določi in skiciraj notranje sile.



Rešitev:

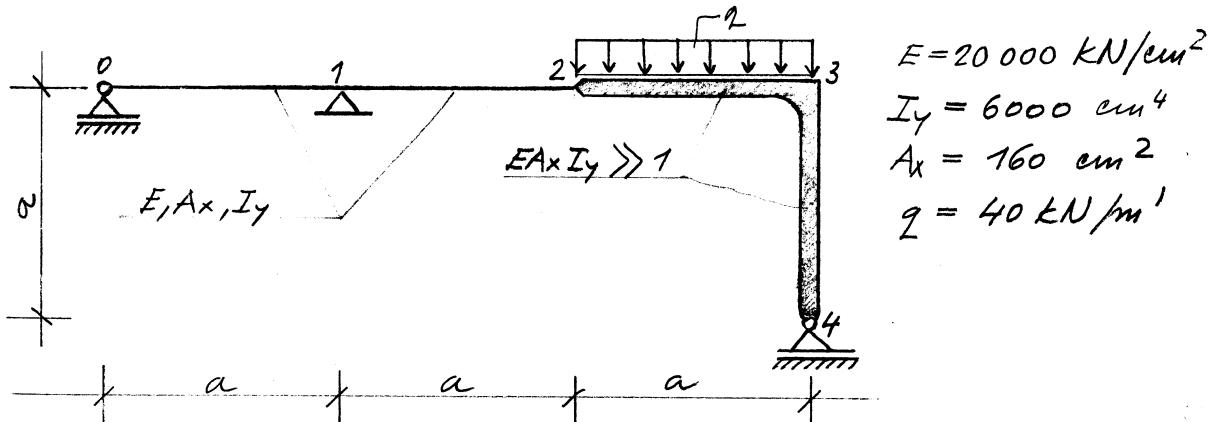
$$N = \frac{q a^3}{6} \cdot \frac{A_v A_x}{I_y (A_v + A_x) + a^2 A_v A_x}$$

$$N = 0,1426 \text{ MN}$$

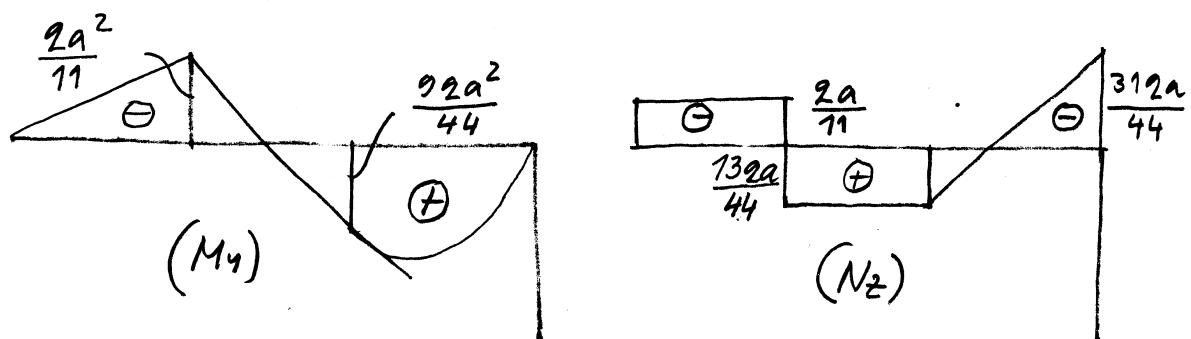


PI 1990-02-14

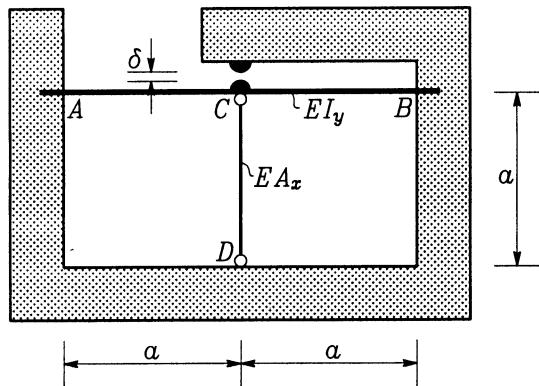
NALOGA 15: Določi in skiciraj notranje sile.



Rešitev:



**NALOGA 16:** Temperaturno stikalo je narejeno iz togega okvirja, vpetega upogibnega elementa  $AB$  in paličnega termočlena  $CD$ . Določi spremembo temperature  $\Delta T$  termočlena  $CD$ , pri kateri se vzpostavi kontakt.



$$\begin{aligned} E &= 100\,000 \text{ MPa} \\ \alpha_T &= 3.6 \cdot 10^{-5}/\text{K} \\ a &= 80 \text{ mm} \\ \delta &= 0.6 \text{ mm} \\ A_x &= 10 \text{ mm}^2 \\ I_y &= 2 \text{ mm}^4 \end{aligned}$$

**Rešitev:** Sprememba temperature termočlena  $\Delta T = 208.5 \text{ K}$ .