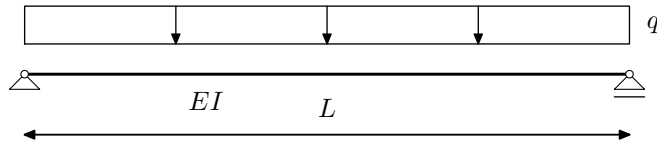


## METODA KONAČIH RAZLIKA Finite Difference Method (FDM)

**Primjer 1.** *Metodom konačnih razlika odrediti progib  $w_{L/2}$  u sredini proste grede raspona  $L$  konstantnog poprečnog presjeka  $I$  i modula elastičnosti  $E$ , opterećene jednoliko distribuiranim opterećenjem  $q$*



Diferencijalna jednadžba progibne linije grede glasi

$$(E(x)I(x)w'')'' = q(x) \quad . \quad (1.1)$$

Ako uzmemo u obzir da su poprečni presjek i modul elastičnosti konstantni uzduž grede, a opterećenje jednoliko distribuirano, jednadžba glasi

$$EIw^{(iv)} = q \quad . \quad (1.2)$$

Prosta greda je na oba svoja kraja slobodno oslonjena što znači da su progibi i momenti u krajnjim točkama jednaki nuli. Rubni uvjeti glase

$$w(0) = 0 \quad , \quad M(0) = -EIw''(0) = 0 \Rightarrow w''(0) = 0 \quad , \quad (1.3)$$

$$w(L) = 0 \quad , \quad M(L) = -EIw''(L) = 0 \Rightarrow w''(L) = 0 \quad . \quad (1.4)$$

Gredu (područje) podijelimo na  $k$  jednakih dijelova,  $h = L/k$ , a čvorove ( $k + 1$  čvorova) podjele označimo  $x_i = ih, i = 0, \dots, k$  (diskretizacija područja).

Vrijednosti funkcije progiba i potrebne derivacije u čvorovima možemo kraće zapisati kao

$$w(x_i) = w_i, w'(x_i) = w'_i \dots \quad (1.5)$$

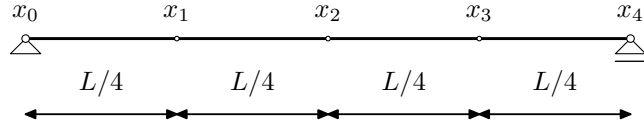
U svakoj točki područja (grede) vrijedi diferencijalna jednadžba progiba. Jednadžbu možemo zapisati za svaki čvor  $x_i$

$$EIw_i^{(iv)} = q \quad . \quad (1.6)$$

Aproksimacija potrebne četvrte derivacije u smislu metode konačnih razlika glasi

$$w_i^{iv} \approx \frac{1}{h^4} [w_{i-2} - 4w_{i-1} + 6w_i - 4w_{i+1} + w_{i+2}] \quad . \quad (1.7)$$

Ako za svaki čvor  $x_i$  raspišemo pripadnu jednadžbu dobivamo  $k + 1$  jednadžbi. Zbog toga što četvrta derivacija u svakom čvoru aproksimirana u smislu metode konačnih razlika treba i vrijednosti dva čvora ispred i dva čvora iza čvora  $x_i$ , u jednadžbama za krajnja dva čvora javljaju se i vrijednosti  $w_{-2}, w_{-1}, w_{k+1}, w_{k+2}$ , koje su zapravo vrijednosti u točkama izvan našeg područja (grede  $[0, L]$ ), te imamo  $k + 5$  nepoznanica. Umjesto tih jednadžbi uzimamo rubne uvjete. Umjesto diferencijalne jednadžbe u čvorovima  $x_0$  i  $x_k$  uzmemo jednadžbe za geometrijske rubne uvjete (zadane vrijednosti progiba) u ležajnim



čvorovima. Za proračun progiba u čvorovima  $x_{-1}$  i  $x_{k+1}$  izvan područja uzmemo jednadžbe za iznose momenata u ležajnim čvorovima.

Sada podijelimo područje (gredu) na četiri dijela jednake duljine (ekvidistantna mreža),  $h = L/4$ ,  $x_i = ih, i = 0, \dots, 4$ . Za svaki čvor raspišemo pripadnu jednadžbu u smislu metode konačnih razlika

$$EI \frac{1}{h^4} [w_{i-2} - 4w_{i-1} + 6w_i - 4w_{i+1} + w_{i+2}] = q \quad . \quad (1.8)$$

Dobivamo sustav jednadžbi

$$\begin{bmatrix} 1 & -4 & 6 & -4 & 1 & 0 & 0 \\ & 1 & -4 & 6 & -4 & 1 & 0 \\ & & 1 & -4 & 6 & -4 & 1 \\ & & 0 & 1 & -4 & 6 & -4 & 1 \\ & & 0 & 0 & 1 & -4 & 6 & -4 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} w_{-2} \\ w_{-1} \\ w_0 \\ w_1 \\ w_2 \\ w_3 \\ w_4 \\ w_5 \\ w_6 \end{bmatrix} = \frac{qL^4}{256EI} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad . \quad (1.9)$$

U jednadžbama se javljaju i vrijednosti progiba izvan područja (grede  $[0, L]$ ). Potrebno je iskoristiti rubne uvjete. Umjesto jednadžbe za prvi i zadnji čvor uvodimo geometrijske rubne uvjete,  $w_0 = 0$  i  $w_4 = 0$ . Za proračun vrijednosti progiba u čvorovima izvan područja u jednadžbama za čvorove  $x_1$  i  $x_3$  iskoristit ćemo rubne uvjete  $M_0 = 0$  i  $M_4 = 0$ . Momente proračunavamo prema izrazu

$$M(x) = -EIw''(x) \quad . \quad (1.10)$$

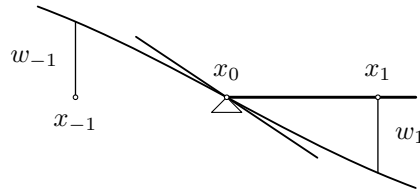
Za čvorove  $x_0$  i  $x_4$  slijede jednadžbe

$$M_0 = 0 = -EI \frac{1}{h^2} [w_{-1} - 2w_0 + w_1] \quad , \quad (1.11)$$

$$M_4 = 0 = -EI \frac{1}{h^2} [w_3 - 2w_4 + w_5] \quad . \quad (1.12)$$

U izrazima imamo još uvijek vrijednosti progiba u točkama izvan područja. Potrebno je izraziti vrijednosti progiba u tim točkama preko vrijednosti progiba u točkama unutar područja. U točkama u kojima je moment jednak nuli očito je i druga derivacija progiba jednaka nuli ( $w'' = 0$ ) što znači da su to ujedno i točke infleksije. Zbog toga možemo funkciju progiba izvan područja aproksimirati kao antimetričnu funkciju progiba unutar područja,  $w_{-i} = w_i$ . To znači da vrijedi  $w_{-1} = w_1$  i  $w_5 = w_3$ . Sustav jednadžbi sada glasi

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 5 & -4 & 1 & 0 \\ 0 & -4 & 6 & -4 & 0 \\ 0 & 1 & -4 & 5 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} w_0 \\ w_1 \\ w_2 \\ w_3 \\ w_4 \end{bmatrix} = \frac{qL^4}{256EI} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} \quad . \quad (1.13)$$



Rješenje sustava daje vrijednosti progiba u čvorovima mreže

$$w_1 = w_3 = \frac{5}{512} \frac{qL^4}{EI}, \quad w_2 = \frac{7}{512} \frac{qL^4}{EI} \quad . \quad (1.14)$$

Pogreška rješenja dobivenog metodom konačnih razlika iznosi 5%.  
 Momente u čvorovima proračunavamo prema izrazu

$$M(x) = -EIw''(x) \quad ,$$

$$M_i = -EI \frac{1}{h^2} [w_{i-1} - 2w_i + w_{i+1}] \quad . \quad (1.15)$$

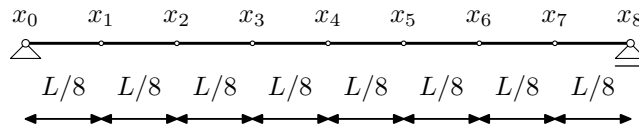
Na taj način momenti u sredini i četvrtini raspona iznose

$$M_{L/2} = -EI \frac{16}{L^2} \frac{qL^4}{512EI} (5 - 2 \cdot 7 + 5) = \frac{qL^2}{8} \quad , \quad (1.16)$$

$$M_{L/4} = -EI \frac{16}{L^2} \frac{qL^4}{512EI} (0 - 2 \cdot 5 + 7) = \frac{3qL^2}{32} \quad , \quad (1.17)$$

i jednaki su stvarnim momentima u tim točkama.

Ako podijelimo gredu na 8 dijelova,  $h = L/8, x_i = ih, i = 0, \dots, 8$ , rješenje u sredini

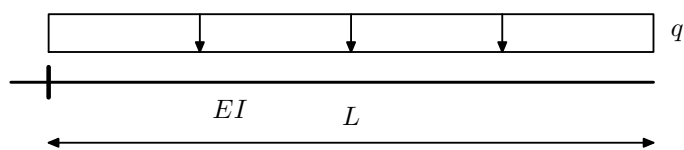


raspona glasi

$$w_4 = \frac{54}{4096} \frac{qL^4}{EI} \quad . \quad (1.18)$$

Pogreška iznosi 1,25%, što je četiri puta manje nego pogreška rješenja dobivenog podjelom na četiri dijela. Metoda konačnih razlika kvadratno konvergira,  $n$  puta manji korak povlači  $n^2$  puta manju pogrešku, što u našem primjeru znači da dvostruko manji korak mreže čvorova povlači četiri puta manju pogrešku.

**Primjer 2.** Metodom konačnih razlika odrediti progib  $w_L$  na slobodnom kraju konzolne grede raspona  $L$  konstantnog poprečnog presjeka  $I$  i modula elastičnosti  $E$  opterećene jednoliko distribuiranim opterećenjem  $q$

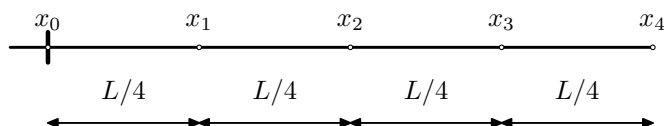


Konzolna greda je na jednom kraju upeta, a drugi kraj je potpuno slobodan, što znači da su progib i kut zaokreta na upetom ležaju jednaki nuli, a na slobodnom kraju moment i porečna sila jednaki nuli. Rubni uvjeti glase

$$w(0) = 0 \quad , \quad w'(0) = 0 \quad , \quad (2.1)$$

$$T(L) = -EIw'''(L) = 0 \quad , \quad M(L) = -EIw''(L) = 0 \quad . \quad (2.2)$$

Ako za svaki čvor  $x_i$  raspíšemo pripadnu jednadžbu dobivamo  $k + 1$  jednadžbi. Zbog toga što četvrta derivacija u svakom čvoru aproksimirana u smislu metode konačnih razlika treba i vrijednosti dva čvora ispred i dva čvora iza čvora  $x_i$ , u jednadžbama za krajnja dva čvora javljaju se i vrijednosti  $w_{-2}, w_{-1}, w_{k+1}, w_{k+2}$ , koje su zapravo vrijednosti u točkama izvan našeg područja (grede  $[0, L]$ ), te imamo  $k + 5$  nepoznanica. Umjesto tih jednadžbi uzimamo rubne uvjete. Umjesto diferencijalne jednadžbe za čvor  $x_0$  uzmemo geometrijski rubni uvjet  $w_0 = 0$ , a za proračun vrijednosti progiba  $w_{-1}$  iskoristit ćemo prirodni rubni uvjet  $w'_0 = 0$ . Za proračun progiba  $w_{k+1}$  i  $w_{k+2}$  izvan područja iskoristit ćemo jednadžbe za moment i poprečnu silu u čvoru na slobodnom kraju konzolne grede. Sada podijelimo područje (gredu) na četiri dijela jednake duljine (ekvidistantna mreža),  $h = L/4$ ,  $x_i = ih, i = 0, \dots, 4$ . Za svaki čvor raspíšemo pripadnu jednadžbu u smislu



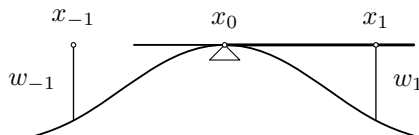
metode konačnih razlika

$$EI [w_{i-2} - 4w_{i-1} + 6w_i - 4w_{i+1} + w_{i+2}] = q \quad . \quad (2.3)$$

Dobivamo sustav jednadžbi

$$\begin{bmatrix} 1 & -4 & 6 & -4 & 1 & 0 & 0 \\ & 1 & -4 & 6 & -4 & 1 & 0 \\ & & 1 & -4 & 6 & -4 & 1 \\ & & & 0 & 1 & -4 & 6 & -4 & 1 \\ & & & & 0 & 0 & 1 & -4 & 6 & -4 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} w_{-2} \\ w_{-1} \\ w_0 \\ w_1 \\ w_2 \\ w_3 \\ w_4 \\ w_5 \\ w_6 \end{bmatrix} = \frac{qL^4}{256EI} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} . \quad (2.4)$$

U jednadžbi se javljaju i vrijednosti progiba izvan područja (grede  $[0, L]$ ). Potrebno je iskoristiti rubne uvjete. Umjesto jednadžbe za prvi čvor  $x_0$  uvodimo geometrijski rubni uvjet,  $w_0 = 0$ . Za proračun potrebnih vrijednosti progiba u čvorovima izvan područja u jednadžbama za čvorove  $x_1$ ,  $x_3$  i  $x_4$  iskoristit ćemo rubne uvjete  $w'_0 = 0$ ,  $M_4 = 0$  i  $T_4 = 0$ . Kut zaokreta tangente na progibnu liniju u čvoru  $x_0$  jednak je nuli. Progibnu funkciju izvan područja možemo aproksimirati kao simetričnu progibnoj funkciji unutar područja,  $w_{-1} = w_1$ .



Momente proračunavamo prema izrazu

$$M(x) = -EIw''(x) \quad . \quad (2.5)$$

Za moment u čvoru  $x_4$  slijedi jednadžba

$$M_4 = 0 = -EI \frac{1}{h^2} [w_3 - 2w_4 + w_5] \quad (2.6)$$

na temelju koje možemo izraziti vrijednost  $w_5$

$$w_5 = 2w_4 - w_3 \quad . \quad (2.7)$$

Poprečne sile proračunavamo prema izrazu

$$T(x) = -EIw'''(x) \quad . \quad (2.8)$$

Za poprečnu silu u čvoru  $x_4$  slijedi jednadžba

$$T_4 = 0 = -EI \frac{1}{h^3} [w_2 - 2w_3 + 2w_5 - w_6] \quad (2.9)$$

na temelju koje možemo izraziti vrijednost  $w_6$

$$\begin{aligned} w_6 &= w_2 - 2w_3 + 2w_5 \\ &= w_2 - 2w_3 + 2(2w_4 - w_3) \\ &= w_2 - 4w_3 + 4w_4 \quad . \end{aligned} \quad (2.10)$$

Jednadžba sustava sada glasi

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 7 & -4 & 1 & 0 \\ 0 & -4 & 6 & -4 & 1 \\ 0 & 1 & -4 & 5 & -2 \\ 0 & 0 & 2 & -4 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} w_0 \\ w_1 \\ w_2 \\ w_3 \\ w_4 \end{bmatrix} = \frac{qL^4}{256EI} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} \quad . \quad (2.11)$$

Rješenje sustava daje vrijednosti progiba u čvorovima mreže

$$\begin{aligned} w_1 &= \frac{1}{64} \frac{qL^4}{EI} \quad , \quad w_2 = \frac{25}{512} \frac{qL^4}{EI} \quad , \\ w_3 &= \frac{23}{256} \frac{qL^4}{EI} \quad , \quad w_4 = \frac{17}{128} \frac{qL^4}{EI} \quad . \end{aligned} \quad (2.12)$$

Pogreška rješenja dobivenog metodom konačnih razlika iznosi 6,25%.  
Momente u čvorovima proračunavamo prema izrazu

$$\begin{aligned}M(x) &= -EIw''(x) \quad , \\M_i &= -EI \frac{1}{h^2} [w_{i-1} - 2w_i + w_{i+1}] \quad .\end{aligned}\tag{2.13}$$

Na taj način moment na upetom ležaju iznosi

$$M_0 = -EI \frac{16}{L^2} \frac{qL^4}{64EI} \cdot 2 = \frac{qL^2}{2} \quad ,\tag{2.14}$$

i jednak je stvarnom momentu na upetom ležaju.