

$$a_n = \int_0^{\ln(L_n - x)^2} \frac{L_n^{2n} E \ln}{(L_n - x)^2} dx$$

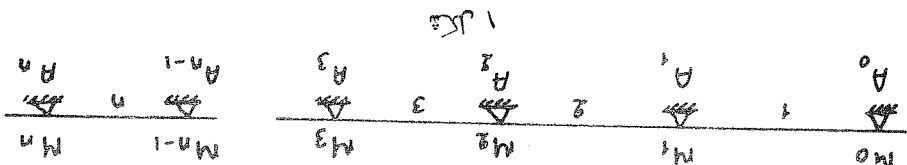
$$b_n = \int_0^{\ln L_n^{2n} E \ln} \frac{L_n^{2n} E \ln}{L_n x (L_n - x)} dx$$

$$c_n = \int_0^{\ln L_n^{2n} E \ln} \frac{L_n^{2n} E \ln}{L_n x^2} dx$$

است.  $a_n$  و  $b_n$  و  $c_n$  ضرایب ثابت همیشه بوده و  $L_n$  فرمولهای زیر داده شده است

$L_n =$  تیرس این همان و  $L_n =$  طول دهانه

از آن دهانه ها با پنج پارامتر مشخص میشود این پارامترها عبارتند از:



تیرس این همان و  $L_n =$  طول دهانه

الف - روش کلی استفاده از معادلات سه لنگری

مورد مطالعه قیرار میباشیم:

در این مقاله از این روشها را به منظور تعیین مقدار و بویژه این تیرس این همان روشهای مختلفی که در این روشها استفاده شده است. این روشها را به منظور تعیین مقدار و بویژه این تیرس این همان روشهای مختلفی که در این روشها استفاده شده است. این روشها را به منظور تعیین مقدار و بویژه این تیرس این همان روشهای مختلفی که در این روشها استفاده شده است.

از: محاسبات این روشها

از آن دهانه های پستی پستی

محاسبات این روشها

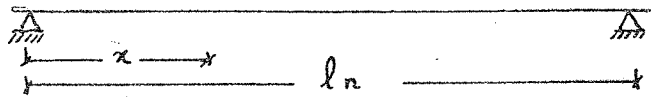
برای پیدا کردن لنگرهای گیرداری حاصله از نیروی پیش‌تندگی در تکیه گاه‌های مختلف از معادلات سه‌لنگری استفاده میکنیم.

با در نظر گرفتن  $K_0$  و  $K_n$  به ترتیب ضرائب ارتجاعی چرخشی تکیه گاه‌های اول و آخر معادلات سه‌لنگری بصورت زیر درمی‌آید:

$$\begin{aligned} (A_0) \quad (K_0 + a_1)M_0 + b_1M_1 &= +\gamma_1 \quad (1) \\ (A_1) \quad b_1M_0 + (c_1 + a_2)M_1 + b_2M_2 &= -\delta_1 + \gamma_2 \\ (\Lambda_n) \quad b_nM_{n-1} + (K_n + C_n)M_n &= -\delta_n \end{aligned}$$

در این معادلات  $\delta_n$  و  $\gamma_n$  زوایای چرخشی قسمت چپ و راست تکیه گاه  $n$  میباشد که مطابق فرمولهای زیر داده شده است.

$$\begin{aligned} \delta_n &= + \int_0^{L_n} \frac{\mu_n x dx}{L_n EI_n} \\ \gamma_n &= - \int_0^{L_n} \frac{M_n(L_n - x)}{L_n EI_n} dx \end{aligned}$$



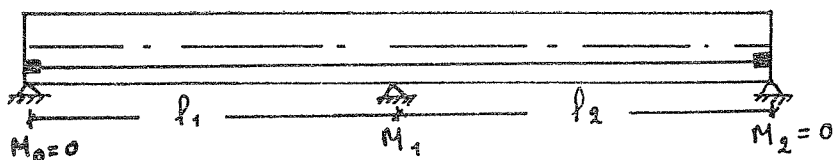
شکل ۲

$\mu_n$  لنگر خمشی در تیر روی دو تکیه گاه ساده میباشد.

اگر  $-\delta_n + \gamma_{n+1}$  در هر يك از معادلات دستگاہ (۱) مساوی صفر شود مسلماً لنگرهای گیرداری  $M_0$  و  $M_1$  و  $M_n$  مساوی صفر خواهد شد، در این صورت منحنی خط اثر نیروی پیش‌تندگی بر منحنی کابل منطبق شده در این حالت کابل را کابل پایدار یا کابل موافق مینامند. بنابراین ملاحظه میشود برای محاسبه لنگرهای حاصله از کابل‌های پیش‌تندگی فقط کافی است زوایای چرخشی حاصله از این نیروها را در هر يك از دهنه‌ها بطور مستقل حساب کرده در معادلات سه‌لنگری قرار داد برای بهتر روشن شدن موضوع چند مثال حل میکنیم.

مسئله يك - تیر دودهنه با مقطع ثابت و دهنه‌های مساوی را که تحت اثر نیروی پیش‌تندگی خطی مطابق شکل زیر قرار گرفته است در نظر گرفته مقدار لنگر را در تکیه گاه وسطی حساب میکنیم (تکیه گاه‌های کناری تکیه گاه ساده بوده هیچگونه لنگری در آنها ایجاد نمیشود).

$$\begin{aligned} L_1 = L_2 = L \\ M_1(c_1 + a_2) = -\delta_1 + \gamma_2 \quad (2) \end{aligned}$$



شکل ۳

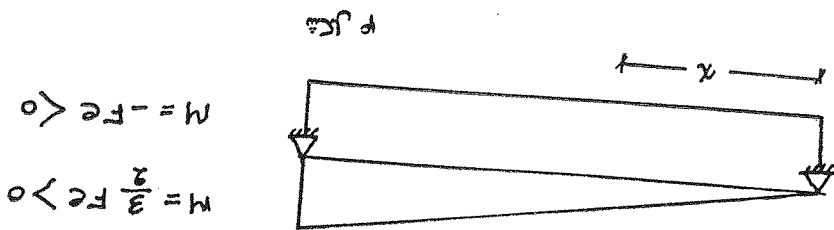
اول ضرائب ثابت  $c_1$  و  $a_2$  و همچنین زوایای چرخشی  $\delta_1$  و  $\gamma_2$  را از فرمولهای مربوطه حساب میکنیم

برای پیدا کردن خط این نیروی پیشی و فشردگی از این رابطه استفاده میکنیم:

$$M_x = Fe \left( \frac{3x}{2L} - 1 \right) \quad (۳)$$

$$M_x = -Fe + \frac{x}{L} \times \frac{2}{3} Fe$$

$$M_x = -Fe + \frac{x}{L} M$$



برای بدست آوردن لنگر برای مقطع در نقطه x از رابطه S به اضافه کنیم با این داریم: حاصل از نیروی پیشی لنگر را

$$M_1 = \frac{2}{3} Fe$$

$$\frac{2M_1}{2Fe} = \frac{3}{2}$$

$$\frac{L}{L} M_1 \left( \frac{2L}{3EI} + \frac{3EI}{2EI} \right) = \frac{FeL}{2EI} + \frac{2EI}{2EI}$$

این معادله را در معادله (۳) قرار میدهیم:

$$\delta_1 = -\gamma_2 = \frac{-FeL}{2EI}$$

$$\gamma_2 = - \int_0^{L_2} \frac{FeL_2 - FeL_2 x}{2EI} dx = \frac{FeL_2}{2EI}$$

$$\delta_1 = \int_0^{L_1} \frac{-FeL_1 - FeL_1 x}{2EI} dx = \frac{-FeL_1}{2EI}$$

پس این:

نیروی پیشی لنگر را در مقطع میزنیم و از آنجا که نسبت به منگنه لنگر از آنجا که جابجایی در آنجا برابر است:

$$\mu = -Fe$$

$$\delta_1 = \int_0^{L_1} \mu dx = \frac{L_1 \mu}{EI}$$

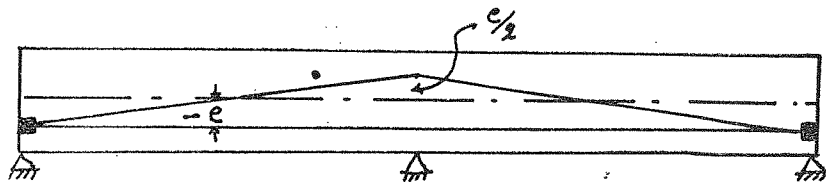
$$C_1 = a_2 = \frac{3EI}{L}$$

$$C_7 = \int_0^{L_1} \frac{x^2 dx}{L_1} = \frac{L_1^2 EI}{3EI}$$

$$a_2 = \int_0^{L_2} \frac{(L_2 - x)^2}{L_2} dx = \frac{L_2^2 EI}{3EI}$$

$$e_x = \frac{Mx}{F}$$

$$e_x = \frac{Fe \left( \frac{3x}{2L} - 1 \right)}{F} = e \left( \frac{3x-1}{2L} \right) \quad (4)$$



شکل ۵

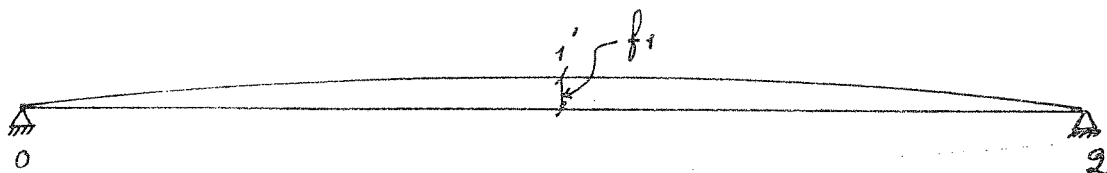
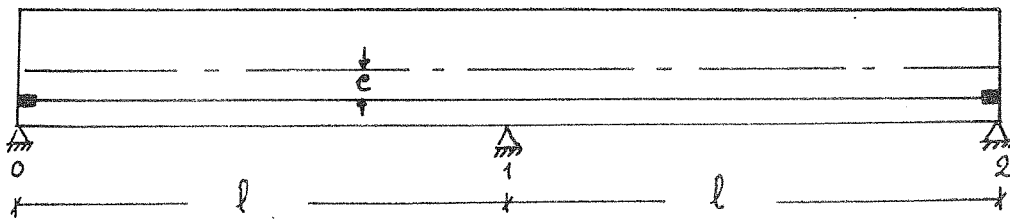
برای رسم کردن خط اثر نیروی پیش‌تنیدگی از معادله چهاراستفاده می‌کنیم.

ب- روش فلش (خیز)

اگر تکیه‌گاه وسطی را حذف کنیم تیر در اثر نیروی پیش‌تنیدگی از حالت 2 و 1 و 0 بحالت 2 و 1 و 0

درمی‌آید.

برای اینکه تیر بحالت اولیه برگردد بایدستی در نقطه  $l'$  نیروئی برابر  $R_1$  بر تیر وارد کنیم این نیرو همان عکس‌العمل هیپراستاتیک می‌باشد بنابراین برای پیدا کردن  $R_1$  مجموع خیزهای حاصله از لنگر پیش‌تنیدگی و عکس‌العمل  $R_1$  را مساوی صفر قرار می‌دهیم.

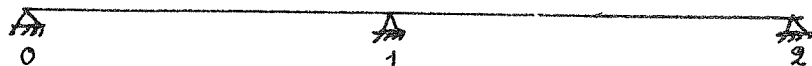


شکل ۶

فلش حاصله از نیروی پیش‌تنیدگی که لنگری ثابت مساوی  $M = -Fe$  ایجاد می‌کند برابر است با:

$$f_1 = + \frac{ML'^2}{8EI} \quad L' = 2l$$

$$f_1 = \frac{-Fe(2L)^2}{8EI} = - \frac{FeL^2}{2EI}$$



شکل ۷

$$M_1 = \frac{3}{2} Fe$$

$$\frac{-FeI}{2EI} + \frac{M_1}{3EI} = 0$$

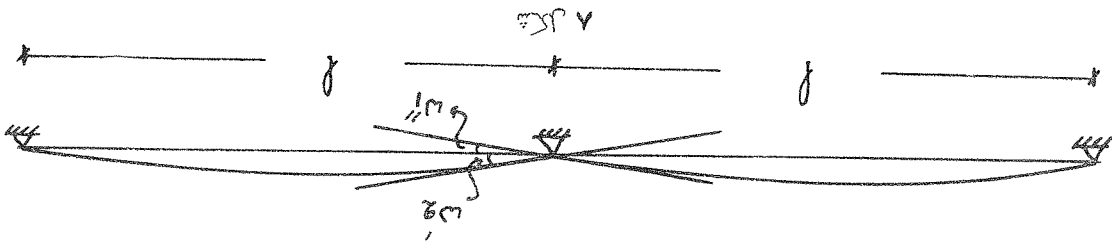
$$\overline{\omega}_1 = \overline{\omega}_2 = \frac{M_1}{3EI}$$

$$\omega_1' = \omega_2' = \frac{-FeI}{2EI}$$

در این مثال

$$\omega_1 + \overline{\omega}_1 = 0$$

$$\omega_2 + \overline{\omega}_2 = 0$$



ج- روش جزئی جزی

فرض می کنیم تیرهای 1، 2 و 0، 1 را در تکیه گاه وسط از هم جدا کنیم، در این تیرهای پیش تیرگی پیش تیرگی می کنیم حاصل از آن در هر یک از تیرها، تیرهای شکلی می شود که مطابق شکل زیر می باشد و چون وجود تیرهای حاصل از نیروی پیش تیرگی با تیرهای در هر دو دهانه بتوانند هر یک از این زوایا را مساوی صفر کنیم اگر زاویه حاصله از تیرهای 1، 2 و 0، 1 را  $\overline{\omega}_1$  و از دهانه دوم را  $\overline{\omega}_2$  نشان دهیم باید داشته باشیم

$$R_1 = \frac{L}{3Fe}$$

$$R_0 = R_2 = + \frac{R_1}{2} = \frac{3Fe}{2L}$$

$$M_1 = R_0 L = \frac{3Fe}{2L} \cdot L = \frac{3Fe}{2}$$

$$f_1 + f_2 = 0$$

$$f_2 = \frac{R_1 L^3}{48EI} = \frac{48EI}{6EI} = \frac{R_1 L^3}{6EI}$$

فشار حاصله از عکس العمل  $R_1$  مساویست با: