

تحلیل سازه یک

نمونه سوالات کنکور

۸۱-۸۹

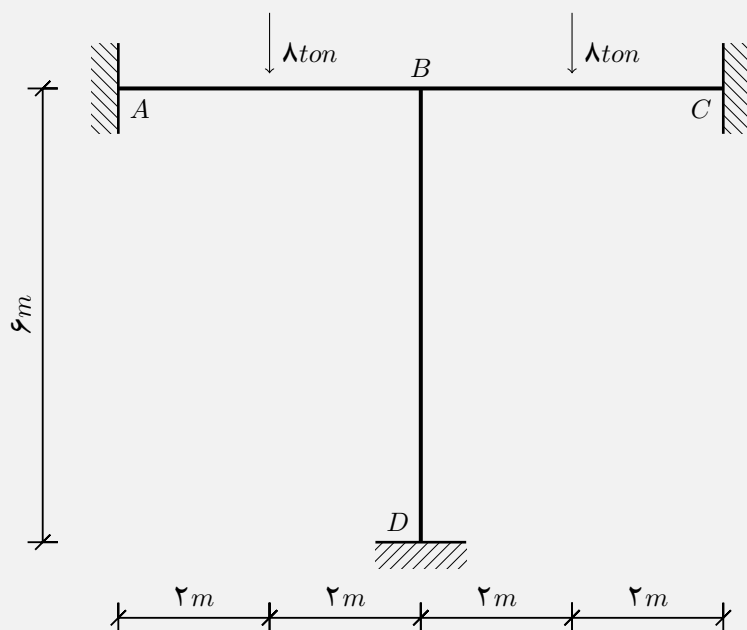
سازه های نامعین

مرتضی دهقان

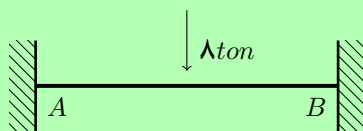
۱۷ مرداد ۱۳۹۸

۱. M_A را بر حسب $t.m$ حساب کنید؟ (سراسری ۸۱)

-۱۶(۴) -۸(۳) -۴(۲) -۲(۱)



سازه BD نسبت به محور متقارن می باشد.

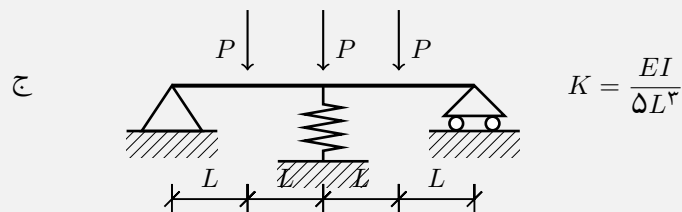
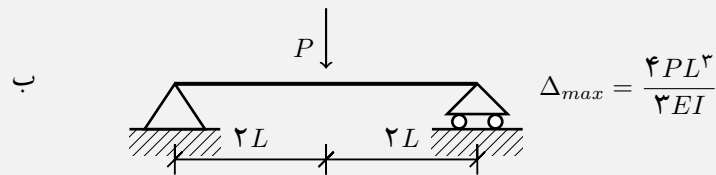
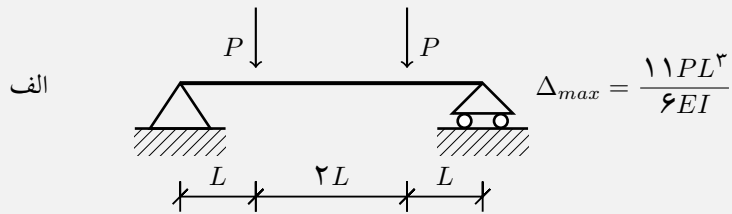


$$M_A = -\frac{PL}{\lambda} = -\frac{1 \times 4}{1} = -4 \text{ ton.m}$$

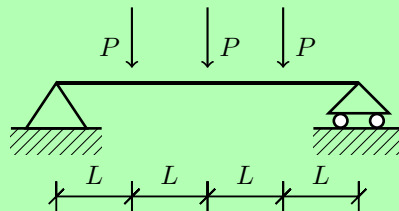
$$M_A = -4 \text{ t.m}$$

۲. اگر تغییر شکل حداکثر مربوط به حالت های الف و ب مطابق زیر داده شده باشند، نیروی به وجود آمده در تکیه گاه فنی در حالت ج چقدر خواهد بود؟ (سراسری ۸۱)

$\frac{3P}{2}$ (۴) $-\frac{P}{2}$ (۳) $2P$ (۲) P (۱)

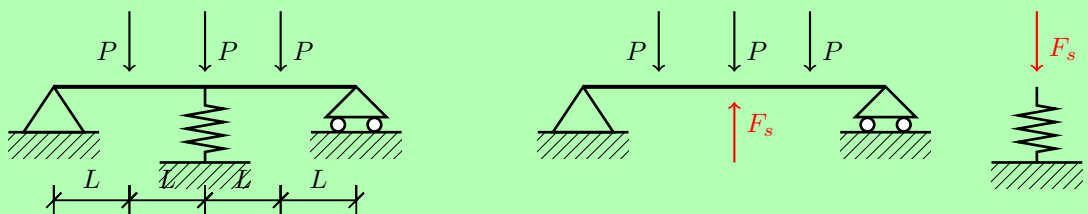


الف+ب



$$\Delta_{max} = \frac{4PL^3}{3EI} + \frac{11PL^3}{6EI} = \frac{19PL^3}{6EI} \downarrow$$

ج



$$\Delta_s = \frac{F_s}{K} = \frac{5F_sL^3}{EI} \downarrow \quad \Delta_{rP} = \frac{19PL^3}{6EI} \downarrow \quad \Delta_{F_s} = \frac{4F_sL^3}{3EI} \uparrow$$

$$\Delta_{rP} + \Delta_{F_s} = \Delta_s \quad + \uparrow - \frac{19PL^3}{6EI} + \frac{4F_sL^3}{3EI} = - \frac{5F_sL^3}{EI}$$

$$F_s = \frac{P}{2}$$

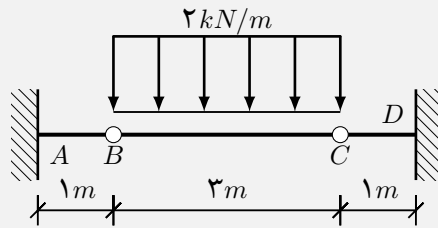
۳. Δ_C را حساب کنید. (EI ثابت است.) (سراسری ۸۱)

$$\frac{6}{EI} \text{ (۴)}$$

$$\frac{3}{EI} \text{ (۳)}$$

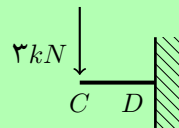
$$\frac{2}{EI} \text{ (۲)}$$

$$\frac{1}{EI} \text{ (۱)}$$



عضو دو سر مفصل، BC

$$B_y = C_y = 2 \text{ kN}$$



$$\Delta_C = \frac{PL^2}{2EI} = \frac{2 \times 1^2}{2EI} = \frac{1}{EI}$$

$$\Delta_C = \frac{1}{EI}$$

۴. در تیر ممتد شکل مقابل با صلبیت خمشی ثابت EI ، تحت نشست های تکیه گاهی نشان داده شده، M_{AB} کدام است؟ (مراسری)

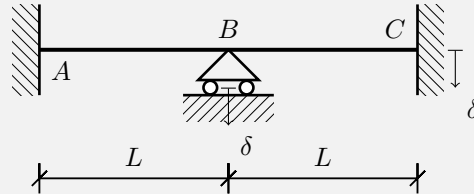
(۸۱)

$$\frac{4/5EI\delta}{L^2} \quad (۴)$$

$$\frac{2/5EI\delta}{L^2} \quad (۳)$$

$$\frac{6EI\delta}{L^2} \quad (۲)$$

$$\frac{3EI\delta}{L^2} \quad (۱)$$



$$M_{AB} = \frac{2EI}{L} (2\theta_A + \theta_B - 3\psi_{AB}) + FEM_{AB}$$

$$\theta_A = 0 \quad \theta_B = ? \quad \psi_{AB} = \frac{\delta}{L} \quad FEM_{AB} = 0$$

$$M_{AB} = \frac{2EI}{L} (\theta_B - 3\frac{\delta}{L})$$

$$M_{BA} = \frac{2EI}{L} (2\theta_B + \theta_A - 3\psi_{BA}) + FEM_{BA}$$

$$M_{BA} = \frac{2EI}{L} (2\theta_B - 3\frac{\delta}{L})$$

$$M_{BC} = \frac{2EI}{L} (2\theta_B + \theta_C - 3\psi_{BC}) + FEM_{BC}$$

$$M_{BC} = \frac{2EI}{L} (2\theta_B)$$

تعدادل لنگر در گره B $M_{BA} + M_{BC} = 0$

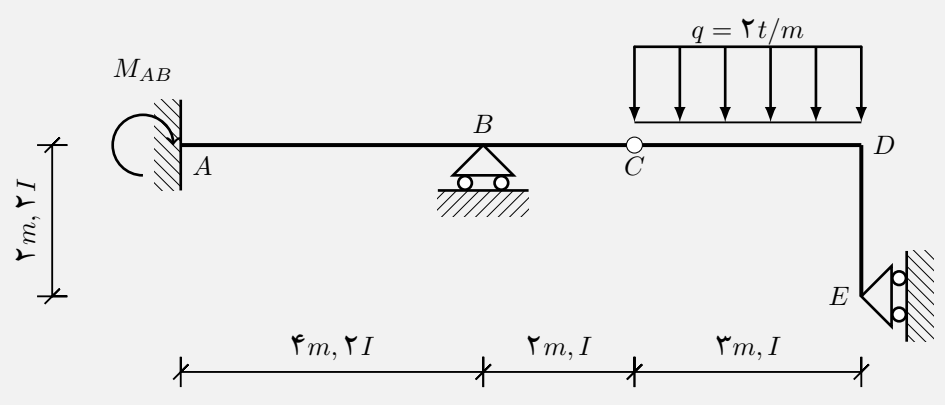
$$\frac{4EI}{L} \theta_B - \frac{6EI\delta}{L^2} = 0 \quad \theta_B = \frac{3\delta}{4L}$$

$$M_{AB} = \frac{2EI}{L} (\frac{3\delta}{4L} - \frac{3\delta}{L})$$

$$M_{AB} = -\frac{4/5EI\delta}{L^2}$$

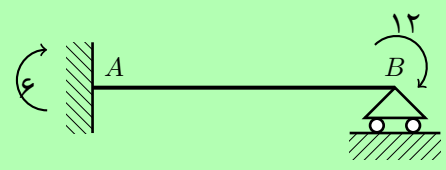
۵. میزان M_{AB} بر حسب $t.m$ چقدر است؟ (سراسری ۸۱)

۱۲(۱) ۶(۲) ۴٫۵(۳) -۳(۴)



$$CDE: \sum F_y = 0 \quad C_y = 6t$$

$$M_B = 6 \times 2 = 12t.m$$



$$M_{AB} = \frac{12}{2} = 6t.m$$

$$M_{AB} = 6t.m$$

۶. در تیر مقابل قدر مطلق لنگرهای انتهایی تحت اثر بار متمرکز P کدامند؟ (توجه: ممان اینرسی قطعه AC دو برابر ممان اینرسی قطعه

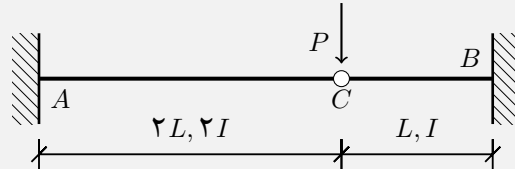
BC است.) (سراسری ۸۲)

$$M_A = \frac{2PL}{5}, M_B = \frac{4PL}{5} \quad (۲)$$

$$M_A = \frac{PL}{2}, M_B = \frac{PL}{2} \quad (۴)$$

$$M_A = \frac{PL}{5}, M_B = \frac{4PL}{5} \quad (۱)$$

$$M_A = \frac{2PL}{5}, M_B = \frac{3PL}{5} \quad (۳)$$



تیرهای BC و AC با یکدیگر موازی می باشند و در محل مفصل دارای یک جابجایی می باشند.

$$K_{AC} = \frac{3 \times 2I}{(2L)^3} = \frac{3EI}{4L^3}$$

$$K_{BC} = \frac{3EI}{L^3}$$

$$F_{BC} = \frac{P}{K_{AC} + K_{BC}} K_{BC} = \frac{P}{\frac{3EI}{4L^3} + \frac{3EI}{L^3}} \times \frac{3EI}{L^3} = \frac{4}{5}P$$

$$M_{BC} = \frac{4}{5}P \times L = \frac{4}{5}PL$$

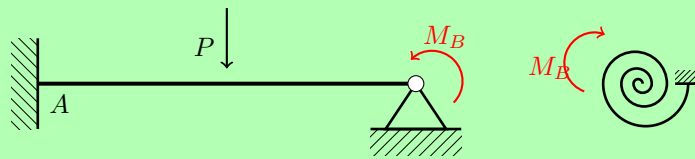
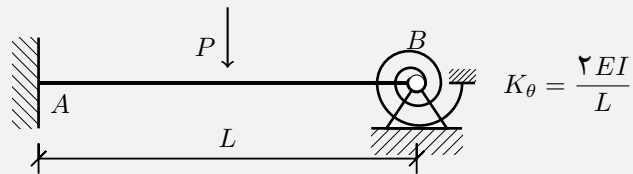
$$F_{AC} = P - \frac{4}{5}P = \frac{1}{5}P$$

$$M_{AC} = \frac{1}{5}P \times 2L = \frac{2}{5}PL$$

$$M_A = \frac{2}{5}PL \quad M_B = \frac{4}{5}PL$$

۷. در تیر شکل مقابل ممان در فنر پیچشی B کدامست؟ (EI) ثابت است. (سراسری ۸۲)

- $\frac{PL}{8}$ (۴) $\frac{PL}{24}$ (۳) $\frac{PL}{16}$ (۲) $\frac{PL}{12}$ (۱)



چرخش در نقطه B برابر چرخش فنر می باشد.

$$\text{چرخش در فنر : } \theta_B = \frac{M_B}{K_{\theta}} = \frac{M_B L}{2EI} \quad \ominus$$

$$\text{چرخش نقطه } B \text{ در تیر تحت بار : } \theta_B = \frac{PL^3}{32EI} \quad \ominus$$

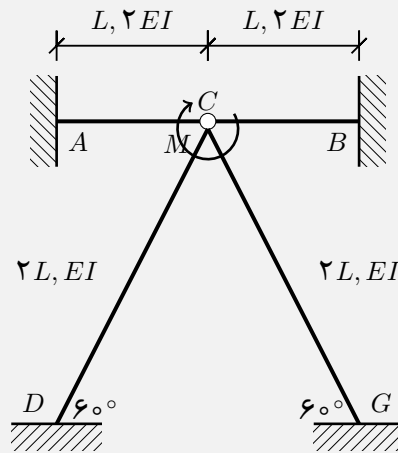
$$\text{چرخش نقطه } B \text{ تحت لنگر : } \theta_B = \frac{M_B L}{4EI} \quad \ominus$$

$$+ \quad \frac{M_B L}{4EI} + \frac{PL^3}{32EI} = - \frac{M_B L}{2EI}$$

$$M_B = \frac{PL}{24}$$

۸. در سازه شکل زیر لنگر M_{AC} و M_{DC} چقدر خواهد شد؟ (سراسری ۸۲)

$\frac{M}{2}, \frac{M}{6}$ (۴) $0, \frac{M}{2}$ (۳) $\frac{M}{4}, \frac{M}{3}$ (۲) $0, \frac{M}{4}$ (۱)



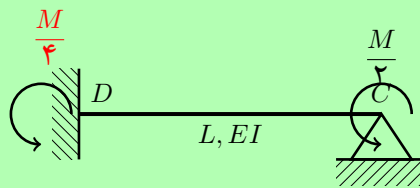
عضوها سازه با بکدیگر موازی می باشند و در گره C دارای چرخش یکسانی می باشند.

با توجه به وجود مفصل در ابتدای عضوهای AC و BC لنگری به این دو عضو وارد نمی شود.

$$M_{AC} = 0 \quad M_{BC} = 0$$

$$K_{DC} = K_{GC} = \frac{4EI}{L}$$

$$M_{CD} = \frac{K_{DC}}{K_{DC} + K_{GC}} M = \frac{M}{2} \quad M_{DC} = \frac{M}{4}$$

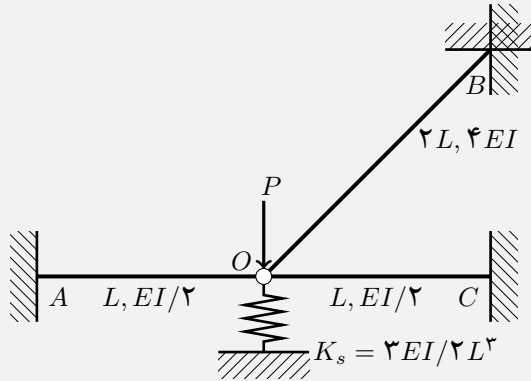


$$M_{AC} = 0, M_{DC} = \frac{M}{4}$$

۹. در سازه مسطح شکل مقابل، بار P عمود بر صفحه سازه در نقطه O به آن اعمال می شود. لنگر خمشی در تکیه گاه B چقدر است؟

صلبیت خمشی اعضا AO و CO برابر $5EI$ و صلبیت خمشی عضو BO برابر $4EI$ است. (سراسری ۸۲)

$$\frac{3PL}{2}, \frac{M}{6} \quad (۴) \quad \circ, \frac{3PL}{4} \quad (۳) \quad \frac{PL}{4}, \frac{M}{3} \quad (۲) \quad \circ, \frac{PL}{2} \quad (۱)$$



$$K_{AO} = \frac{3(EI/2)}{L^3} = \frac{3EI}{2L^3} \quad K_{CO} = \frac{3(EI/2)}{L^3} = \frac{3EI}{2L^3} \quad K_{BO} = \frac{3 \times 4EI}{(2L)^3} = \frac{3EI}{2L^3}$$

$$K_{eq} = K_{AO} + K_{BO} + K_{CO} + K_s \quad K_{eq} = \frac{6EI}{L^3}$$

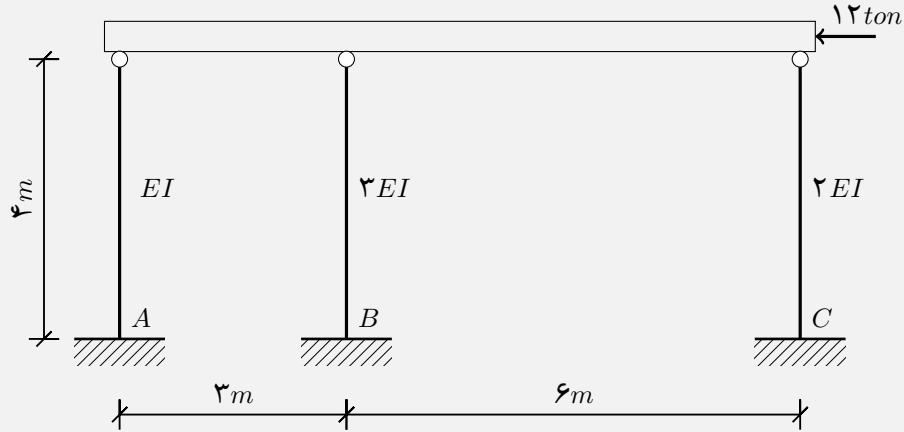
$$\Delta_O = \frac{P}{k_{eq}} = \frac{PL^3}{6EI} \quad F_{AO} = F_{BO} = F_{CO} = F_s = \frac{P}{4}$$

$$M_A = M_C = F_{AO} \times l = \frac{PL}{4} \quad M_B = F_{BO} \times 2L = \frac{PL}{2}$$

۱۰. لنگرهای انتهایی ستونها در سازه داده شده برابر است با: (واحد لنگر $ton.m$) (سراسری ۸۲)

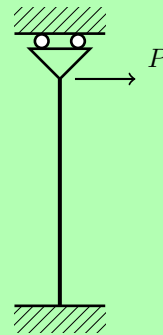
$$M_A = 3M_B = 2M_C = 24(2) \quad M_A = M_B = M_C = 16(1)$$

$$M_A = M_C = 24, M_B = 0(4) \quad M_A = 8, M_B = 3M_A, M_C = 2M_A(3)$$



با توجه به صلب بودن تیر تغییر مکان انتهایی همه ستون های قاب یکسان می باشد.

در نتیجه ستون های قاب به صورت فنرهای موازی عمل می کنند.



$$K = \frac{3EI}{L^3}$$

$$K_A = \frac{3EI}{4^3} = \frac{3EI}{64}$$

$$K_B = \frac{3 \times 3EI}{4^3} = \frac{9EI}{64} \quad K_C = \frac{3 \times 2EI}{4^3} = \frac{3EI}{32}$$

$$K_{total} = \frac{9EI}{32}$$

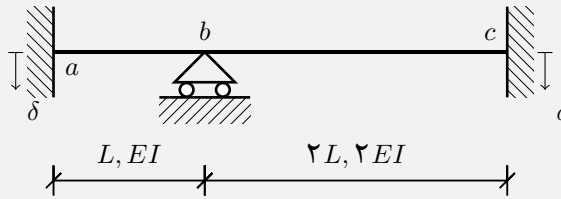
$$M_A = \frac{K_A}{K_{total}} \times 12 \times 4 = 8 ton.m$$

$$M_B = 24 ton.m \quad M_C = 16 ton.m$$

$$M_A = 8, M_B = 3M_A, M_C = 2M_A$$

۱۱. در تیر شکل مقابل تحت نشست های تکیه گاهی نشان داده شده M_{ab} کدام است؟ (سراسری ۸۳)

$$\frac{5,25EI\delta}{L^2} \quad (۴) \qquad \frac{۲,۷۵EI\delta}{L^2} \quad (۳) \qquad \frac{۶EI\delta}{L^2} \quad (۲) \qquad \frac{۳EI\delta}{L^2} \quad (۱)$$



قضیه شیب افت

$$M_{ab} = \frac{۲EI}{L}(۲\theta_a + \theta_b - ۳\psi_{ab}) + FEM_{ab}$$

$$\theta_a = 0 \quad \theta_b = ? \quad \psi_{ab} = -\frac{\delta}{L} \quad FEM_{ab} = 0$$

$$M_{ab} = \frac{۲EI}{L}\left(\theta_b + ۳\frac{\delta}{L}\right)$$

$$\theta_c = 0 \quad \psi_{ba} = -\frac{\delta}{L} \quad \psi_{bc} = \frac{\delta}{۲L} \quad FEM_{ba} = FEM_{bc} = 0$$

$$M_{ba} = \frac{۲EI}{L}\left(۲\theta_b + ۳\frac{\delta}{L}\right)$$

$$M_{bc} = \frac{۲EI}{L}\left(۲\theta_b - ۳\frac{\delta}{۲L}\right)$$

تبادل لنگر در گره b $M_{ba} + M_{bc} = 0$

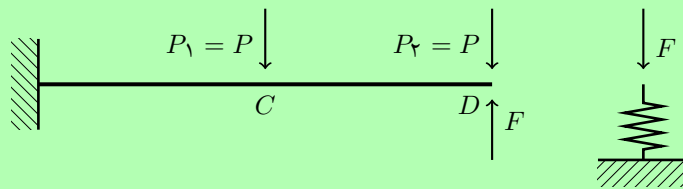
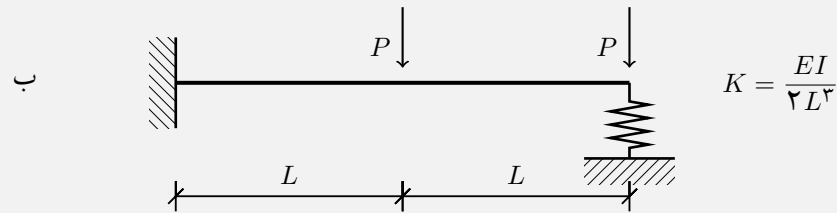
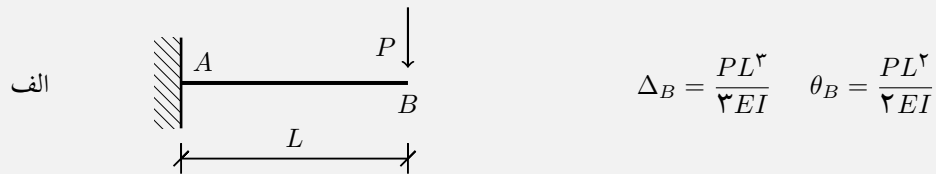
$$\frac{۲EI}{L}\left(۴\theta_b + \frac{۳\delta}{۲L}\right) = 0 \quad \theta_b = -\frac{۳\delta}{۸L}$$

$$M_{ab} = \frac{۲EI}{L}\left(-\frac{۳\delta}{۸L} + ۳\frac{\delta}{L}\right) = \frac{۲۱}{۴}\frac{EI\delta}{L^2}$$

$$M_{ab} = 5,25\frac{EI\delta}{L^2}$$

۱۲. با استفاده از اطلاعات داده شده در شکل (الف) نیروی موجود در فنر شکل (ب) برابر است با: (سراسری ۸۳)

$$\frac{3}{4}P(۴) \quad \frac{3}{8}P(۳) \quad \frac{3}{2}P(۲) \quad P(۱)$$



at $x = L, P$ نیرو $\Delta_C = \frac{PL^3}{3EI}$ $\theta_C = \frac{PL^2}{2EI}$ $\Delta_{DP1} = \Delta_B + \theta_C \times L = \frac{5PL^3}{6EI} \downarrow$

at $x = 2L, P$ نیرو $\Delta_{DP2} = \frac{P \times (2L)^3}{3EI} = \frac{8PL^3}{3EI} \downarrow$

at $x = 2L, F$ نیرو $\Delta_{DF} = \frac{F \times (2L)^3}{3EI} = \frac{8FL^3}{3EI} \uparrow$

at $x = 2L$, نیرو فنر $\Delta_{\text{فنر}} = \frac{F}{K} = \frac{2FL^3}{EI} \downarrow$

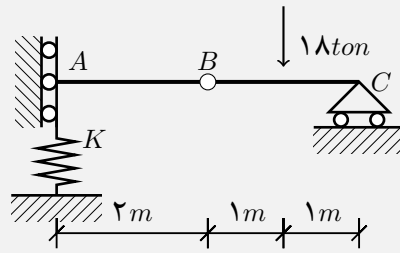
$$\Delta_{DP1} + \Delta_{DP2} + \Delta_{DF} = \Delta_{\text{فنر}}$$

$$+\downarrow \quad \frac{5PL^3}{6EI} + \frac{8PL^3}{3EI} - \frac{8FL^3}{3EI} = \frac{2FL^3}{EI}$$

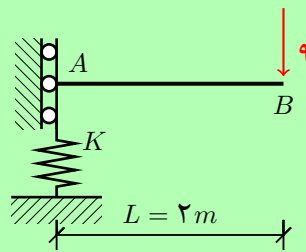
$$F = \frac{3}{4}P$$

۱۳. در تیر شکل مقابل تغییر مکان گره B بر حسب mm کدام است؟ ($EI = 10000 t.m^2$ و $K = 250 t/m$) (سراسری ۸۳)

۸۱(۴) ۷۲(۳) ۶۰(۲) ۳۶(۱)



$$\underline{BC}: \sum M_C = 0 \quad 18 \times 1 - B_y \times 2 = 0 \quad B_y = 9 \uparrow$$



تیر و فنر سری می باشند و جمع آثار قوای آنها تغییر مکان در سر تیر را می دهد

$$K \rightarrow \infty \quad (K_{AB})_{\text{تیر}} = \frac{3EI}{L^3} = \frac{3 \times 10000}{2^3} = 3750 t/m$$

$$EI \rightarrow \infty \quad K_{\text{فنر}} = 250 t/m$$

$$\Delta_B = \frac{9}{3750} + \frac{9}{250} = 60 mm$$

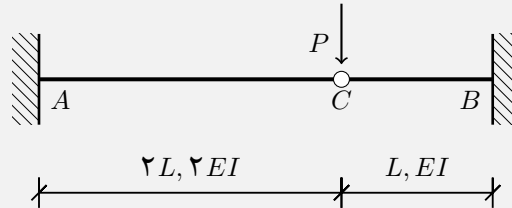
$$\frac{1}{K_{eq}} = \frac{1}{K_{AB}} + \frac{1}{K} \quad K_{eq} = 150 t/m$$

$$\Delta_B = \frac{9}{150} = 60 mm$$

$$\Delta_B = 60 mm$$

۱۴. مقدار جابجایی نقطه C و لنگر M_{AC} در شکل زیر برابر است با: (مراسری ۸۳)

$$-\frac{4PL}{5}, \frac{PL^2}{2EI} \quad (۴) \quad -\frac{2PL}{5}, \frac{4PL^2}{15EI} \quad (۳) \quad -\frac{2PL}{5}, \frac{4PL^2}{3EI} \quad (۲) \quad -\frac{PL}{2}, \frac{8PL^2}{15EI} \quad (۱)$$



تیرهای AC و BC با یکدیگر موازی و در نقطه C تغییر مکان یکسانی دارند.

$$K_{AC} = \frac{3 \times (2EI)}{(2L)^3} = \frac{3EI}{4L^3}$$

$$K_{BC} = \frac{3EI}{L^3}$$

$$\Delta_C = \frac{P}{k_{AC} + K_{BC}} = \frac{P}{\frac{3EI}{4L^3} + \frac{3EI}{L^3}} = \frac{4PL^3}{15EI}$$

$$F_{AC} = \frac{P}{K_{AC} + K_{BC}} \times K_{AC} = \frac{P}{5}$$

$$M_{AC} = -\frac{P}{5} \times 2L = -\frac{2PL}{5}$$

$$\Delta_C = \frac{4PL^3}{15EI}, M_{AC} = -\frac{2PL}{5}$$

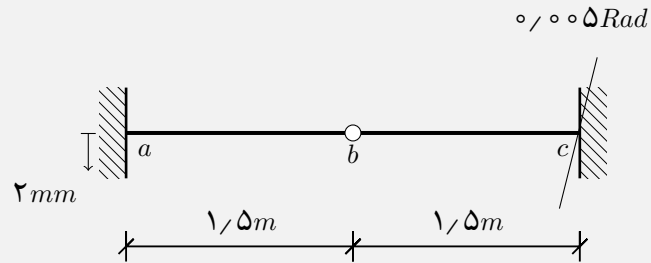
۱۵. در تیر شکل مقابل تحت نشست و چرخش تکیه گاهی نشان داده شده M_{ab} بر حسب $kg.m$ کدام است؟ ($EI = ۱۳۵ ton.m^2$) (سراسری ۸۳)

۹۴۵(۴)

۸۵۵(۳)

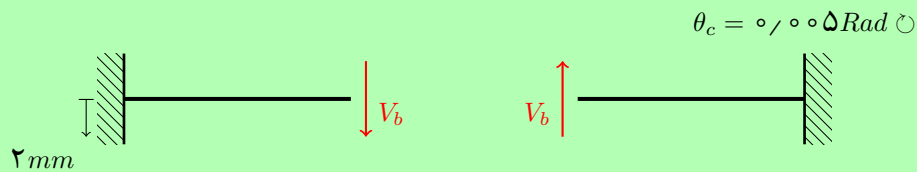
۴۹۵(۲)

۴۰۵(۱)



سازگاری تغییر شکل ها در گره b

$$\Delta_b^L = \Delta_b^R$$



$$\Delta_b^L = \frac{V_b L^3}{3EI} \downarrow + 2mm \downarrow \quad L = 1.5m$$

$$\Delta_b^R = \frac{V_b L^3}{3EI} \uparrow + 0.005 \times L \uparrow$$

$$+ \uparrow: \Delta_b^L = \Delta_b^R$$

$$-\frac{V_b L^3}{3EI} - 0.002 = \frac{V_b L^3}{3EI} + 0.005 \times L$$

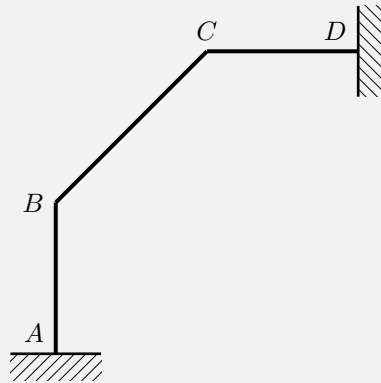
$$V_b = -0.57 ton \quad V_b = 0.57 \uparrow \downarrow$$

$$M_{ab} = 0.57 \times 1.5 = 0.855 ton.m = 855 kg.m$$

$$M_{ab} = 855 kg.m$$

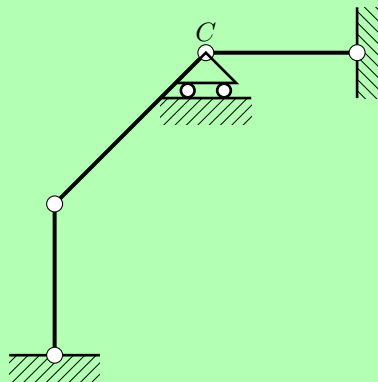
۱۶. سازه شکل مقابل کلا چند Δ مستقل دارد؟ (جابجایی هر گره: Δ) (سراسری ۸۴)

۰ (۱) ۱ (۲) ۲ (۳) ۳ (۴)



کلیه ی گره های سازه را مشخص کرده و آنها را به مفصل تبدیل می کنیم

تعداد درجات آزادی انتقالی در کل سازه برابر است با تعداد مولفه های تکیه گاهی لازم برای پایدار کردن سازه.



برای پایداری سازه به یک قید اضافی نیاز است.

$$n_{\Delta} = 2m + n - p$$

تعداد گره های داخلی (غیر تکیه گاهی): m

تعداد تغییر مکان های تکیه گاهی: n

تعداد اعضای فاقد تغییر شکل محوری: p

$$m = 2, n = 0, p = 3 \quad n_{\Delta} = 2 \times 2 + 0 - 3 = 1$$

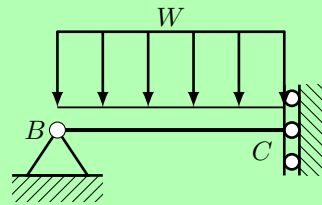
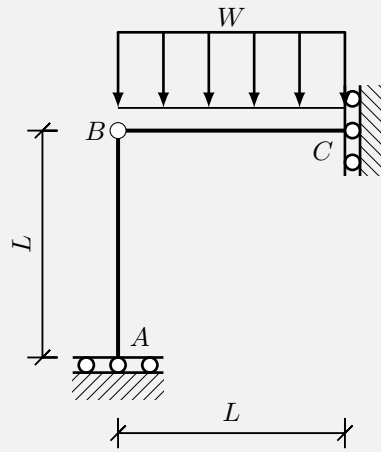
۱۷. در قاب شکل مقابل صلبیت خمشی اعضا EI می باشد. دوران سمت راست مفصل B مربوط به تیر BC مطابق با کدام پاسخ می باشد؟ (سراسری ۸۴)

$$\frac{WL^3}{6EI} \quad (۴)$$

$$\frac{WL^3}{4EI} \quad (۳)$$

$$\frac{WL^3}{2EI} \quad (۲)$$

$$\frac{WL^3}{3EI} \quad (۱)$$



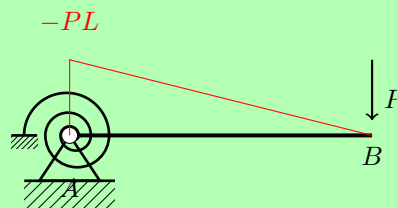
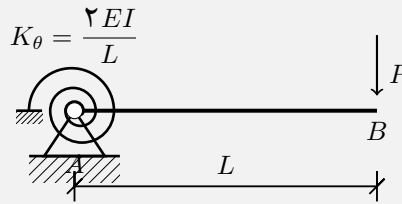
گره B به دلیل عدم وجود تغییرشکل های محوری در جای خود ثابت می ماند.

$$\text{روابط حفظی} \quad \theta_B = \frac{WL^3}{3EI}$$

$$\theta_B = \frac{WL^3}{3EI}$$

۱۸. در تیر شکل مقابل تغییر مکان گره B کدام است؟ (EI ثابت است). (سراسری ۸۴)

$$\frac{5PL^3}{6EI} \text{ (۴)} \quad \frac{2PL^3}{3EI} \text{ (۳)} \quad \frac{PL^3}{2EI} \text{ (۲)} \quad \frac{PL^3}{3EI} \text{ (۱)}$$



$$\Delta_{By} = \int \frac{mM}{EI} + \frac{mM}{k_\theta}$$

$$\Delta_{By} = PL \times L \times L \times \frac{1}{3EI} + \frac{L \times PL}{\frac{2EI}{L}}$$

$$\Delta_{By} = \frac{5PL^3}{6EI}$$

$$K_\theta \rightarrow \infty \quad \Delta_B = \frac{PL^3}{3EI}$$

$$EI \rightarrow \infty \quad \Delta_B = \theta_A \times L = \frac{PL}{3EI} \times L = \frac{PL^2}{3EI}$$

$$(\Delta_B)_{\text{total}} = \frac{PL^3}{3EI} + \frac{PL^2}{3EI} = \frac{5PL^3}{6EI}$$

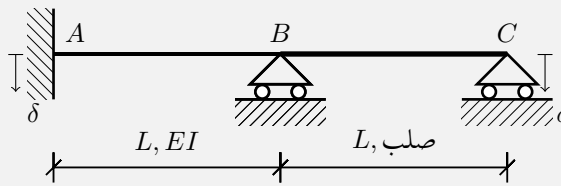
۱۹. در تیر شکل مقابل تحت نشست های تکیه گاهی نشان داده شده M_{AB} کدام است؟ (سراسری ۸۴)

$$\frac{3EI\delta}{L^2} \text{ (۴)}$$

$$\frac{4EI\delta}{L^2} \text{ (۳)}$$

$$\frac{6EI\delta}{L^2} \text{ (۲)}$$

$$\frac{8EI\delta}{L^2} \text{ (۱)}$$



قضیه شیب افت

$$M_{AB} = \frac{2EI}{L} (2\theta_A + \theta_B - 3\psi_{AB}) + FEM_{AB}$$

$$\theta_A = 0 \quad \theta_B = ? \quad \psi_{AB} = -\frac{\delta}{L} \quad FEM_{AB} = 0$$

با توجه به صلب بودن قطعه BC

$$\theta_B = \frac{\delta}{L} \text{ ساعت گرد مثبت}$$

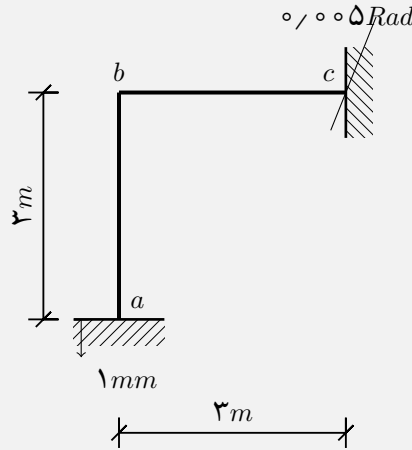
$$M_{ab} = \frac{2EI}{L} \left(\frac{\delta}{L} + 3\frac{\delta}{L} \right)$$

$$M_{ab} = 8 \frac{EI\delta}{L^2}$$

۲۰. در قاب شکل مقابل تحت نشست در تکیه گاه a و دوران در تکیه گاه c ، M_{cb} بر حسب $kg.m$ چقدر است؟ (از تغییر شکل های

محوری و بررسی صرف نظر می گردد. $EI = 1440 t.m^2$ (سراسری ۸۴)

۱۰۵۶۰(۴) ۹۱۲۰(۳) ۸۶۴۰(۲) ۸۱۶۰(۱)



قضیه شیب افت

$$\theta_a = 0 \quad \theta_c = 0.005 \quad \theta_b = ? \quad \psi_{ab} = 0 \quad \psi_{cb} = \psi_{bc} = -\frac{0.005}{3} \quad FEM_{ba} = FEM_{bc} = 0$$

$$M_{bc} = \frac{2EI}{3} (2\theta_b + 0.005 + 3 \frac{0.005}{3})$$

$$M_{ba} = \frac{2EI}{3} (2\theta_b)$$

تعداد لنگر در گره b

$$M_{ba} + M_{bc} = 0$$

$$\frac{2EI}{3} (4\theta_b + 0.006) = 0 \quad \theta_b = -1.5 \times 10^{-3} \text{ Rad}$$

$$M_{cb} = \frac{2EI}{L} (2\theta_c + \theta_b - 3\psi_{cb})$$

$$M_{cb} = \frac{2 \times 1440 \times 10^3}{3} (2 \times 0.005 - 0.0015 + \frac{3 \times 0.005}{3}) = 9120 \text{ kg.m}$$

$M_{cb} = 9120 \text{ kg.m}$

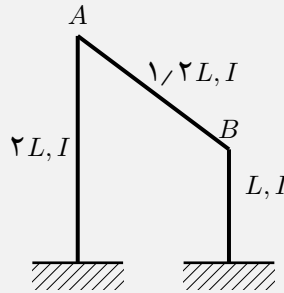
۲۱. در قاب شکل مقابل، چنانچه θ_B و θ_A معلوم باشد، در مورد تعیین M_{AB} کدام درست است؟ (سراسری ۸۴)

(۱) با نوشتن معادله شیب افت به دست می آید.

(۲) بدون محاسبه Δ (تغییر مکان جانبی) نمی توان M_{AB} را به دست آورد.

(۳) با داشتن θ_B و θ_A برش پای ستون ها را باید حساب کرد و سپس لنگر M_{AB} را به دست آورد.

(۴) ابتدا باید معادله شیب افت را برای ستون ها نوشت سپس از معادلات تعادل M_{AB} را محاسبه نمود.



$$M_{AB} = \frac{2EI}{L_{AB}} (2\theta_A + \theta_B - 3\psi_{AB})$$

$$\psi_{AB} = \frac{\Delta_B - \Delta_A}{L'}$$

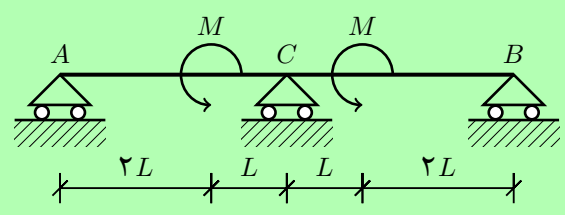
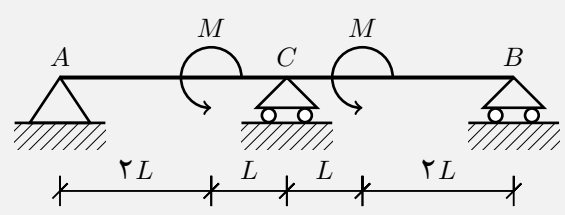
Δ_B و Δ_A در رابطه بالا، تغییر مکان A و B در راستای عمود بر محور AB می باشند. اما این تغییر مکان ها با هم برابر می باشند زیرا در

غیر این صورت عضو AB دارای تغییر طول محوری خواهد بود که خلاف فرضیات روش شیب و افت است. لذا $\psi_{AB} = 0$ بوده و با

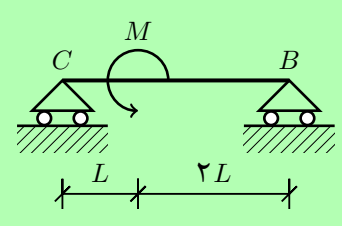
معلوم بودن θ_B و θ_A لنگر M_{AB} به دست خواهد آمد.

۲۲. در سازه شکل مقابل، عکس العمل B و C چقدر است؟ (سراسری ۸۴)

- (۱) $\circ, -\frac{2M}{3L}$ (۲) $\circ, -\frac{M}{3L}$ (۳) $-\frac{M}{L}, \frac{M}{L}$ (۴) $-\frac{M}{3L}, \frac{M}{3L}$



با توجه به بارگذاری پادمتقارن بر روی تیر عکس العمل قائم C باید الزاما صفر باشد.



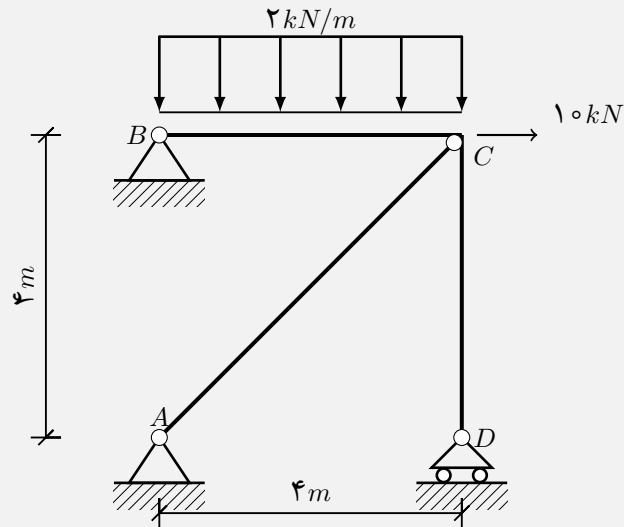
$$\sum M_C = \circ \quad B_y = \frac{M}{3L}$$

$$B_y = \frac{M}{3L}, C_y = \circ$$

۲۳. با صرف نظر کردن از اثر نیروی محوری در قطعه BCD مقدار F_{AC} کدام است؟

$AC = 2 \text{ cm}^2$ سطح مقطع میله $I = 100 \text{ cm}^4$ ثابت $E =$ (سراسری ۸۴)

۰ (۱) 5 kN (۲) 10 kN (۳) 20 kN (۴)



با توجه به عدم حضور تغییر شکل های محوری در اعضای BC و CD گره C تغییر مکانی به خود نمی بیند.

$$\Delta_C = 0 \quad \Delta L_{AC} = 0 \quad F_{AC} = 0$$

$$F_{AC} = 0$$

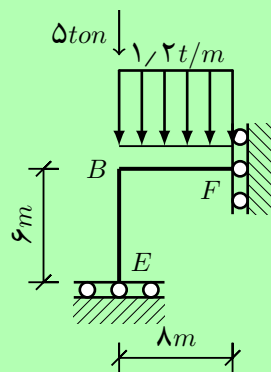
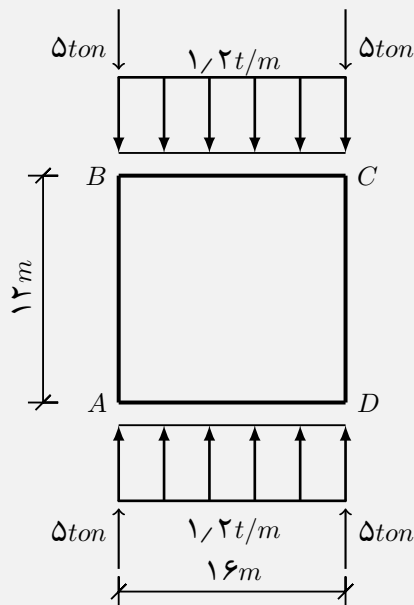
۲۴. در سازه شکل زیر چرخش θ_B چقدر است؟ (سراسری ۸۵)

$$\frac{۸۷,۸}{EI} \quad (۴)$$

$$\frac{۴۳,۹}{EI} \quad (۳)$$

$$\frac{۶۱۴,۴}{EI} \quad (۲)$$

$$\frac{۲۵,۶}{EI} \quad (۱)$$



قضیه شیب افت اصلاح شده

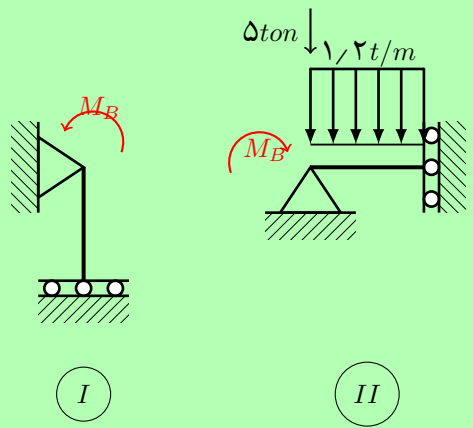
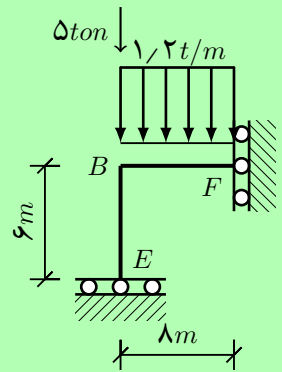
$$M_{BE} = \frac{EI}{6}(\theta_B - \theta_E) + FEM''_{BE} = 0 \quad \theta_E = 0, FEM''_{BE} \quad M_{BE} = \frac{EI}{6}\theta_B$$

$$M_{BF} = \frac{EI}{8}(\theta_B - \theta_F) + FEM''_{BF} \quad \theta_F = 0, FEM''_{BF} = -\frac{1/2 \times 8^2}{3} = -25/6$$

$$M_{BF} = \frac{EI}{8}\theta_B - 25/6$$

$$M_{BE} + M_{BF} = 0 \quad \frac{EI}{24}\theta_B - 25/6 = 0$$

$$\theta_B = \frac{۸۷,۸}{EI}$$



$$\theta_B^I = \theta_B^{II}$$

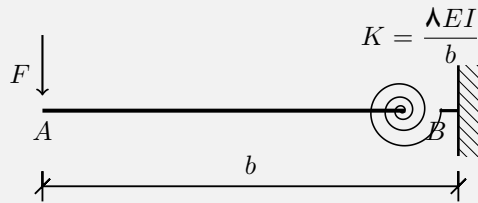
$$+ \circlearrowleft \quad -\frac{M_B \times 6}{EI} = \frac{M_B \times 4}{EI} + \frac{1/2 \times 4^3}{3EI} \quad M_B = -14.63 \text{ t.m}$$

$$\theta_B = \frac{M_B \times 6}{EI} = \frac{14.63 \times 6}{EI}$$

$$\theta_B = \frac{87.78}{EI}$$

۲۵. هنگامی که خمش موثر باشد، دوران A چه مقدار دارد؟ (ثابت EI) (سراسری ۸۵)

$$\frac{3Fb^2}{4EI} \quad (۴) \quad \frac{5Fb^2}{6EI} \quad (۳) \quad \frac{Fb^2}{2EI} \quad (۲) \quad \frac{5Fb^2}{8EI} \quad (۱)$$



سازه ناپایدار است. به علت اینکه در فنر پیچشی امکان انتقال نیروی محوری و برشی نیست.

$$K \mapsto \infty \quad \theta_A = \frac{Fb^2}{2EI}$$

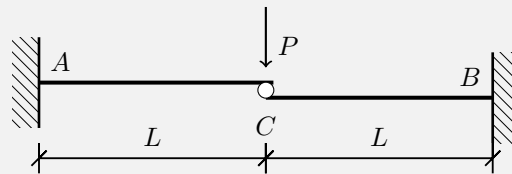
$$EI \mapsto \infty \quad \theta_A = \frac{Fb}{K} = \frac{Fb^2}{\lambda EI}$$

$$(\theta_A)_{\text{total}} = \frac{Fb^2}{2EI} + \frac{Fb^2}{\lambda EI}$$

$$\theta_A = \frac{5Fb^2}{8EI}$$

۲۶. $M_A = ?$ (سراسری ۸۵)

- PL (۱) $\frac{PL}{4}$ (۲) $\frac{PL}{2}$ (۳) 0 (۴)



تیرهای AC و BC موازی بایکدیگر عمل میکنند

$$K_{AC} = K_{BC} = \frac{3EI}{L^3}$$

با توجه به برابر بودن سختی دو قطعه نصف بار به هرکدام می رسد.

$$F_{AC} = F_{BC} = \frac{P}{2}$$

$$M_A = \frac{P}{2} \times L = \frac{PL}{2}$$

سازه و بارگذاری متقارن

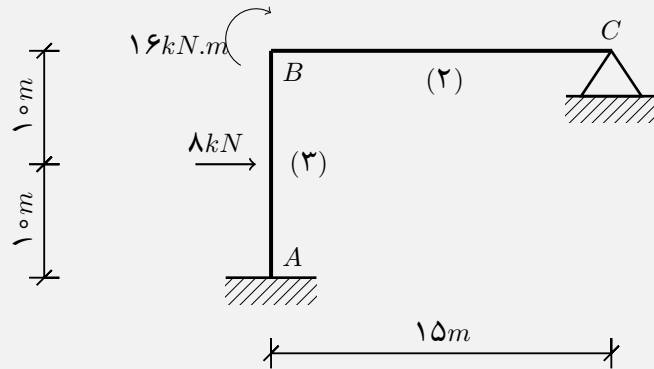


$$M_A = \frac{P}{2} \times L = \frac{PL}{2}$$

$$M_A = \frac{PL}{2}$$

۲۷. اعداد نوشته شده داخل پرانتز مقادیر نسبی $\frac{I}{L}$ اعضا می باشد. M_A را حساب کنید. (سراسری ۸۵)

$-40,33 kN.m$ (۴) $-21,33 kN.m$ (۳) $-16,33 kN.m$ (۲) $-4,33 kN.m$ (۱)



شیب افت

$$M_A = M_{AB} = \frac{2EI}{L}(2\theta_A + \theta_B - 3\psi_{AB}) + FEM_{AB}$$

$$\theta_A = 0 \quad \theta_B = ? \quad FEM_{AB} = -\frac{8 \times 20}{8} = -20 kN.m \quad \frac{I}{L} = 3$$

$$M_{AB} = 6E\theta_B - 20$$

$$M_{BA} = \frac{2EI}{L}(2\theta_B + \theta_A - 3\psi_{BA}) + FEM_{BA}$$

$$\theta_B = ? \quad \theta_A = 0 \quad FEM_{BA} = \frac{PL}{8} = 20 \quad \frac{I}{L} = 3$$

$$M_{BA} = 12E\theta_B + 20$$

$$M_{BC} = \frac{2EI}{L}(\theta_B - \psi_{BC}) + FEM'_{BC}$$

$$\theta_B = ? \quad \psi_{BC} = 0 \quad FEM'_{BC} = 0 \quad \frac{I}{L} = 2$$

$$M_{BC} = 6E\theta_B$$

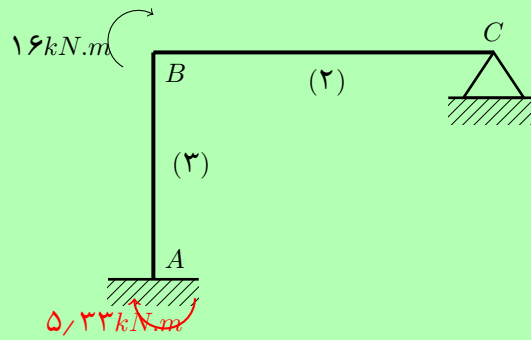
معادله تعادل لنگر در گره B

$$M_{BA} + M_{BC} = 16$$

$$18E\theta_B + 20 = 16 \quad \theta_B = -\frac{2}{9E}$$

$$M_A = 6E \times \frac{-2}{9E} - 20$$

$$M_A = -21,33 kN.m$$

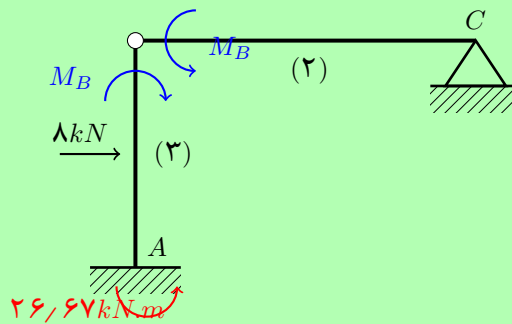


دو تیر سازه به صورت موازی عمل کرده و در گره B دارای چرخش یکسانی هستند.

$$K_{BC} = \frac{3EI}{L} = 6E \quad K_{AB} = \frac{4EI}{L} = 12E$$

$$M_{BA} = M \times \frac{K_{AB}}{K_{AB} + K_{BC}} = 16 \times \frac{12E}{12E + 6E} = \frac{32}{3}$$

$$M_A = M_{AB} = \frac{M_{BA}}{2} = \frac{32}{6} = 5,22 \text{ } \circ$$



$$\theta_B^{AB} = \theta_B^{BC}$$

$$+ \circ \quad \frac{M_B L_{AB}}{4EI_{AB}} - \frac{8L_{AB}}{32EI_{AB}} = -\frac{M_B L_{BC}}{3EI_{BC}}$$

$$M_B = \frac{20}{3}$$

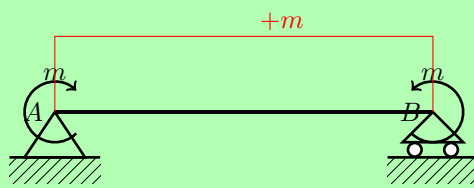
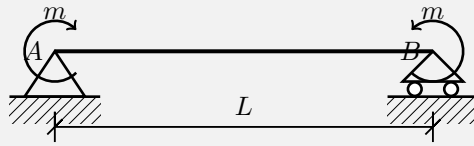
$$M_A = \frac{M_B}{2} - \frac{3 \times 8 \times 20}{16} = -26,67 \text{ kN.m} \quad M_A = 26,67 \text{ } \circ$$

$$M_A = 26,67 - 5,22 = 21,22 \text{ } \circ$$

$$M_A = -21,22 \text{ kN.m}$$

۲۷. مقدارهای انحراف A از مماسی بر B و نیز دوران A کدام اند؟ (ثابت EI) (سراسری ۸۵)

$$\frac{mL}{2EI}, \frac{mL^2}{2EI} \quad (۴) \quad \frac{mL}{4EI}, \frac{mL^2}{4EI} \quad (۳) \quad \frac{mL}{EI}, \frac{mL^2}{EI} \quad (۲) \quad \frac{mL}{3EI}, \frac{mL^2}{3EI} \quad (۱)$$



قضیه اول لنگر سطح

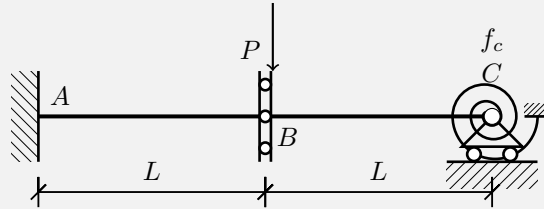
$$\delta_{A/B} = \frac{m \times L}{EI} \times \frac{L}{2} = \frac{mL^2}{2EI}$$

استفاده از روابط حفظی

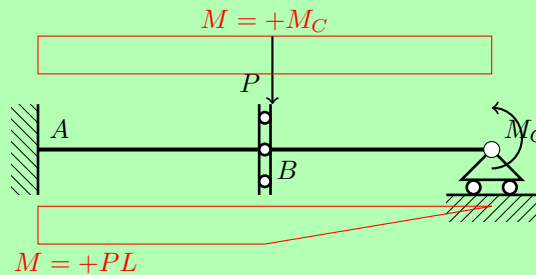
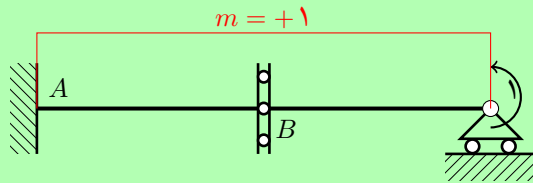
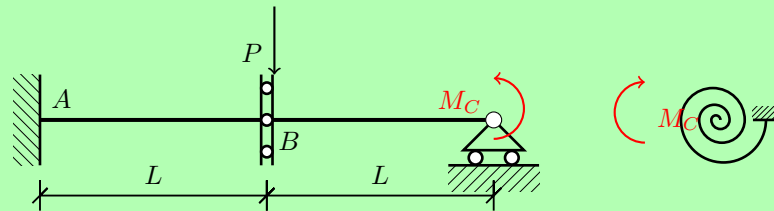
$$\theta_A = \frac{mL}{3EI} + \frac{mL}{6EI} = \frac{mL}{2EI}$$

۲۸. در تیر شکل زیر مقدار لنگر فنر را محاسبه نمایید. صلبیت خمشی اعضا EI طول اعضا L و ضریب نرمی فنر $f_c = \frac{L}{EI}$ است. (ضریب نرمی عکس ضریب سختی است.) (سراسری ۸۶)

- (۱) $PL(۲)$ $۲PL(۳)$ $۰٫۵PL(۴)$



$$(\theta_C)_{\text{تیر}} = \theta_{\text{فنر}} = \frac{M_C L}{EI}$$



$$(\theta_C)_{\text{تیر}} = \frac{1}{EI} \left[1 \times M_C \times 2L + 1 \times PL \times L + \frac{1 \times PL \times L}{2} \right] = \frac{3PL^2}{2EI} + \frac{2M_C L}{EI}$$

$$+ \circ \quad (\theta_C)_{\text{تیر}} = \theta_{\text{فنر}} \quad - \frac{3PL^2}{2EI} - \frac{2M_C L}{EI} = \frac{M_C L}{EI} \quad M_C = -\frac{PL}{2}$$

$M_C = \frac{PL}{2}$ پادساعتگرد در فنر

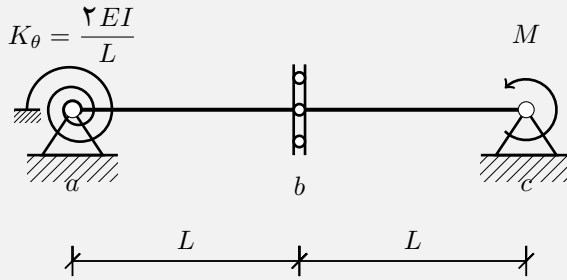
۲۹. در تیر شکل مقابل تغییر مکان در سمت چپ مفصل برشی b کدام است؟ (EI ثابت است.) (سراسری ۸۶)

$\frac{ML^2}{3EI}$ (۴)

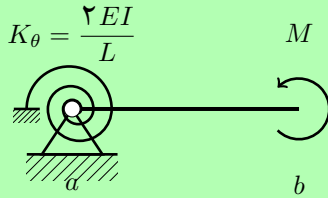
$\frac{ML^2}{2EI}$ (۳)

$\frac{ML^2}{EI}$ (۲)

○ (۱)



$bc : \quad \sum M_c = 0 \quad M_b = M$



$K_\theta \rightarrow \infty \quad \Delta_b = \frac{ML^2}{3EI}$

$EI \rightarrow \infty \quad \Delta_b = \theta_a \times L = \frac{M}{K_\theta} \times L = \frac{ML^2}{3EI}$

$(\Delta_b)_{total} = \frac{ML^2}{3EI} + \frac{ML^2}{3EI}$

$\Delta_{by} = \frac{ML^2}{EI} \uparrow$

۳۰. کدام مورد (موارد) زیر صحیح است؟ (سراسری ۸۶)

الف- افزایش متفاوت دما در اعضای یک سازه نامعین باعث به وجود آمدن نیروهای داخلی می گردد.

ب- افزایش متفاوت دما در اعضای یک سازه معین باعث به وجود آمدن نیروهای داخلی نمی گردد.

ج- در روش نیروها حل مسئله با نوشتن معادلات تعادل انجام میگیرد.

د- ماتریس نرمی وقتی متقارن است که اعضا سازه دارای مقطع یکنواخت باشند.

۴) الف، ج، د

۳) الف، ج

۲) الف، ب

۱) الف

الف و ب صحیح می باشند.

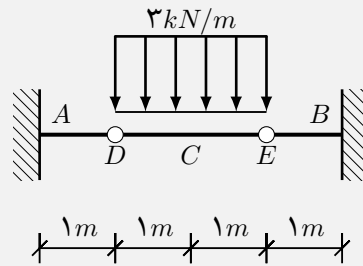
اگر با تغییر دما تغییر شکل ها سازگار باشند نیرویی در سازه ایجاد نمیگردد و فقط در سازه تغییر شکل به وجود می آید.

در روش نیروها از معادلات سازگاری به همراه معادلات تعادل استفاده می شود.

متقارن بودن ماتریس نرمی نتیجه ای از قضیه بتی ماکسول است که برای اعضای غیر منشوری نیز صادق است.

۳۱. Δ_C را حساب کنید. (EI کلیه اعضا را ثابت فرض کنید.) (سراسری ۸۶)

$$\frac{0.625}{EI} \text{ (۴)} \quad \frac{1.625}{EI} \text{ (۳)} \quad \frac{1.5}{EI} \text{ (۲)} \quad \frac{1}{EI} \text{ (۱)}$$



عضو DE مانند یک تیر دو سر مفصل

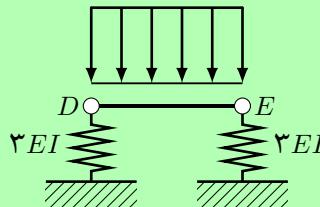
$$\Delta_C = \frac{5wL^4}{384EI} = \frac{5 \times 3 \times 2^4}{384EI} = \frac{0.625}{EI}$$

دو سر دهانه تیر DE به اندازه جابجایی سر تیرهای کنسول نیز جابجا می شوند.

$$\Delta_C = \Delta_D = \Delta_E = \frac{PL^3}{3EI} = \frac{3 \times 1^3}{3EI} = \frac{1}{EI}$$

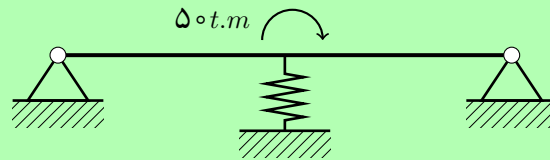
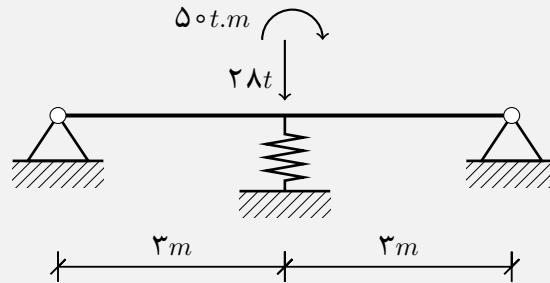
$$(\Delta_C)_{\text{total}} = \frac{0.625}{EI} + \frac{1}{EI}$$

$$(\Delta_C)_{\text{total}} = \frac{1.625}{EI}$$



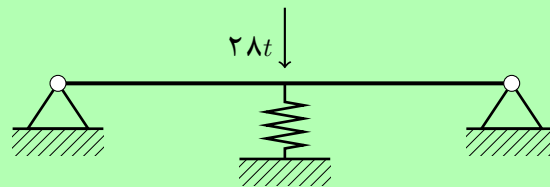
۳۲. تیر شکل مقابل با صلبیت خمشی 5400 t.m^2 در وسط دهانه بر فتری به سختی 200 t/m اتکا دارد. نیرو در فنر بر حسب ton چقدر است؟ (سراسری ۸۶)

۲۸(۴) ۱۰(۳) ۷(۲) ۴(۱)



با توجه به پاد متقارن بودن بارگذاری نیروی فنر باید صفر باشد تا بارگذاری پاد متقارن حفظ شود.

نیروی فنر = ۰



تیر دو سر مفصل و فنر با یکدیگر موازی می باشند.

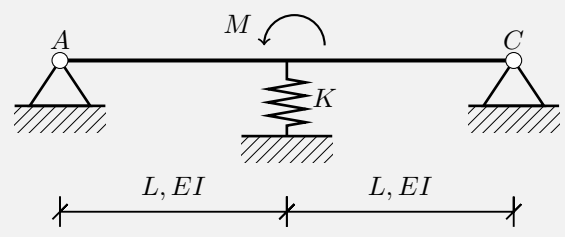
$$K_{\text{تیر}} = \frac{48EI}{L^3} = \frac{48 \times 5400}{6^3} = 1200 \text{ t/m} \quad K_{\text{فنر}} = 200 \text{ t/m}$$

$$F_{\text{فنر}} = 28 \times \frac{K_{\text{فنر}}}{K_{\text{فنر}} + K_{\text{تیر}}} = 28 \times \frac{200}{200 + 1200} = 4 \text{ t}$$

نیروی فنر = ۴t

۳۳. نیرو در فنر چقدر است؟ $(K = \frac{3EI}{L^3})$ (سراسری ۸۶)

- (۱) $\frac{M}{L}$ (۲) $\frac{M}{3L}$ (۳) $\frac{M}{2L}$ (۴)



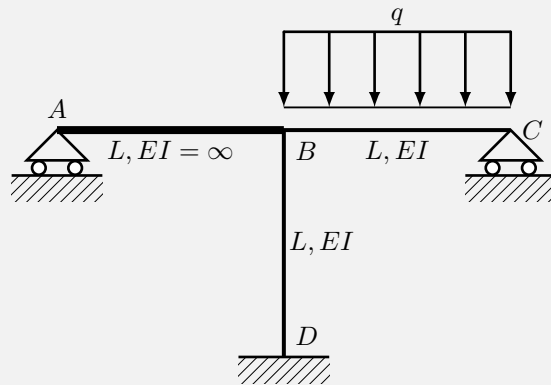
سازه متقارن و بارگذاری آن پاد متقارن است

در صورت وجود نیروی فنر پاد متقارن بودن بارگذاری از بین می رود

پس باید نیروی فنر صفر باشد.

۳۴. در سازه نشان داده شده عکس العمل A کدام است؟ (سراسری ۸۶)

$\frac{qL}{\lambda}$ (۴) $\frac{qL}{12}$ (۳) $\frac{qL}{2}$ (۲) $\frac{qL}{4}$ (۱)



با توجه به صلب بودن AB

$$\theta_B = 0$$

$$M_{BC} = \frac{3EI}{L}(\theta_B - \psi_{BC}) + FEM'_{BC}$$

$$\theta_B = 0 \quad \psi_{BC} = 0 \quad FEM'_{BC} = -\frac{qL^2}{\lambda}$$

$$M_{BC} = -\frac{qL^2}{\lambda}$$

$$M_{BD} = \frac{2EI}{L}(2\theta_B + \theta_D - 3\psi_{BD}) + FEM_{BD}$$

$$\theta_B = \theta_D = \psi_{BD} = 0 \quad FEM_{BD} = 0$$

$$M_{BD} = 0$$

معادله تعادل لنگر حول گره B

$$M_{BA} + M_{BC} + M_{BD} = 0$$

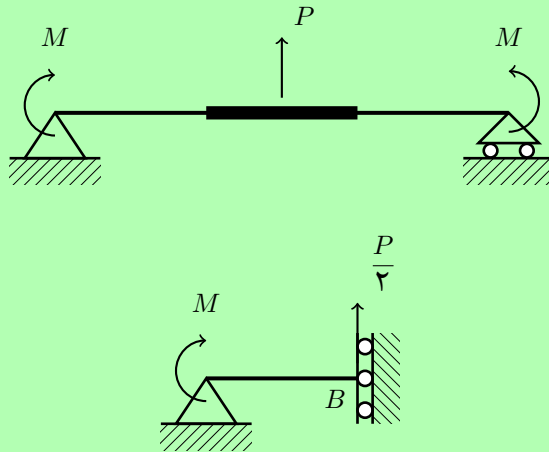
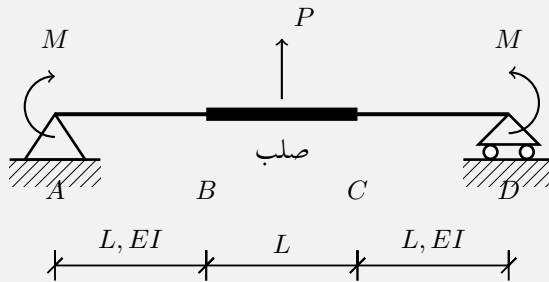
$$M_{BA} = \frac{qL^2}{\lambda}$$

$$\underline{BD} : \sum M_B = 0 \quad R_A = \frac{qL}{\lambda}$$



۳۵. در تیر شکل روبرو، مطلوبست مقدار بار P تا تیر صلب میانی جابجا نشود. (سراسری ۸۷)

$\frac{3M}{2L}$ (۴) $\frac{2M}{L}$ (۳) $\frac{3M}{L}$ (۲) $\frac{4M}{L}$ (۱)

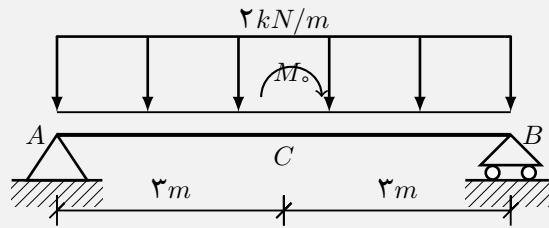


$$\Delta_B = 0 \quad \frac{ML^2}{2EI} = \frac{\frac{P}{3}L^2}{3EI} \quad P = \frac{3M}{L}$$

$$P = \frac{3M}{L}$$

۳۶. M_0 را آنچنان تعیین کنید که θ_C برابر 0.02 رادیان گردد. (EI ثابت است.) (سراسری ۸۷)

- $0.08EI(۴)$
 $0.04EI(۳)$
 $0.02EI(۲)$
 $0.01EI(۱)$



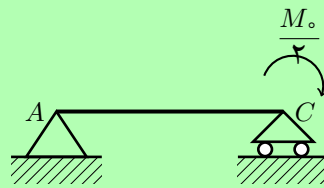
چرخش در وسط تیر تحت بار گسترده با توجه به تقارن بارگذاری صفر می باشد.

چرخش تحت لنگر متمرکز در وسط تیر

$$\theta_C = \frac{ML}{12EI}$$

$$0.02 = \frac{M_0 \times 6}{12EI}$$

$$M_0 = 0.04EI$$



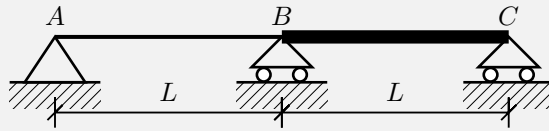
$$\theta_C = \frac{M_0 \times 3}{3 \times 3EI} = \frac{M_0}{3EI}$$

$$\frac{M_0}{3EI} = 0.02 \quad M_0 = 0.04EI$$

۳۷. تیر دو دهانه ABC مفروض است. دهانه AB با صلبیت خمشی EI و دهانه BC با صلبیت خمشی بینهایت است. اگر تکیه گاه

C به اندازه δ به سمت بالا حرکت کند. لنگر خمشی تکیه گاه B را محاسبه کنید. (سراسری ۸۷)

$$\frac{6EI\delta}{L^2} \text{ (۴)} \quad \frac{3EI\delta}{L^2} \text{ (۳)} \quad \frac{2EI\delta}{L^2} \text{ (۲)} \quad \frac{EI\delta}{L^2} \text{ (۱)}$$



قضیه شیب افت

$$\theta_B = -\frac{\delta}{L}$$

$$M_B = M_{BA} = \frac{3EI}{L}(\theta_B - \psi_{BA}) + FEM'_{BA}$$

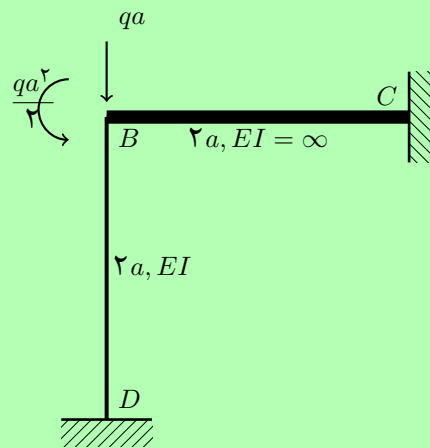
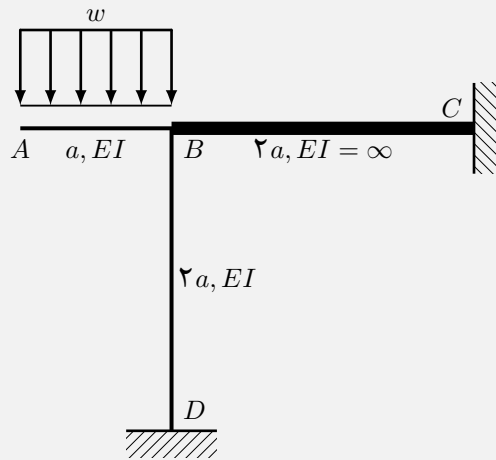
$$\theta_B = -\frac{\delta}{L} \quad \psi_{BA} = 0 \quad FEM'_{BA} = 0$$

$$M_B = \frac{3EI}{L} \left(-\frac{\delta}{L}\right) = -\frac{3EI\delta}{L^2}$$

$$M_B = -\frac{3EI\delta}{L^2}$$

۳۸. در قاب مقابل لنگر انتهای B در ستون BD چقدر است؟ (سراسری ۸۷)

$$\frac{wa^2}{4} (۴) \quad \frac{2wa^2}{3} (۳) \quad \frac{wa^2}{2} (۲) \quad \circ (۱)$$



$$M_{BD} = \frac{2EI}{L} (2\theta_B + \theta_D - 3\psi_{BD}) + FEM_{BD}$$

$$\theta_B = \circ \quad \text{به علت وجود عضو صلب } BC$$

$$\theta_D = \circ \quad \psi_{BD} = \circ \quad FEM_{BD} = \circ$$

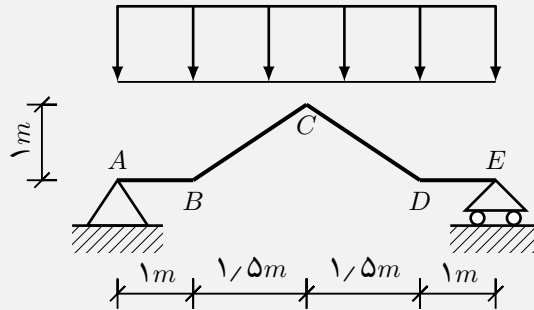
$$M_{BD} = \frac{2EI}{L} (\circ) = \circ$$

$$M_{BD} = \circ$$

۳۹. شیب نقطه C را حساب کنید. (سراسری ۸۷)

$$\frac{8}{EI} (۴) \quad \frac{۳}{EI} (۳) \quad \frac{۲}{EI} (۲) \quad ۰ (۱)$$

$$۱۰ \text{ kN/m}$$



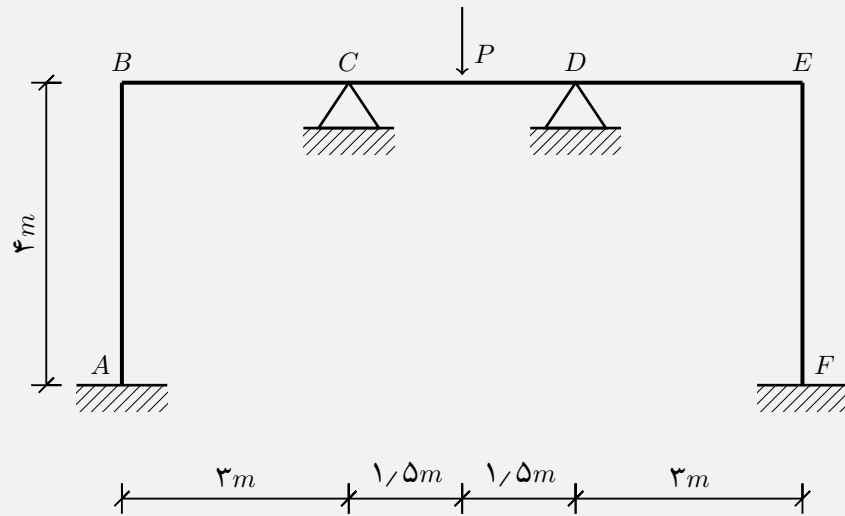
هندس و بارگذاری سازه متقارن می باشد

بنابراین شیب نقطه C که بر روی محور تقارن قرار دارد برابر صفر می باشد.

$$\theta_C = ۰$$

۴۰. P را آنچنان انتخاب کنید که $M_{CD} = 0$, $\theta_C = \frac{1}{EI} \text{ rad}$ (سراسری ۸۷)

$$\frac{3}{4}(4) \quad \frac{9}{16}(3) \quad \frac{16}{9}(2) \quad \frac{4}{3}(1)$$



هندس و بارگذاری سازه مقارن است

با توجه به صورت سوال M_{CD} برابر صفر می باشد

بنابراین با توجه به تقارن $M_{DC} = 0$

رفتار تیر CD مانند یک تیر دو سر مفصل می شود.

$$\theta_C = \frac{PL^2}{16EI}$$

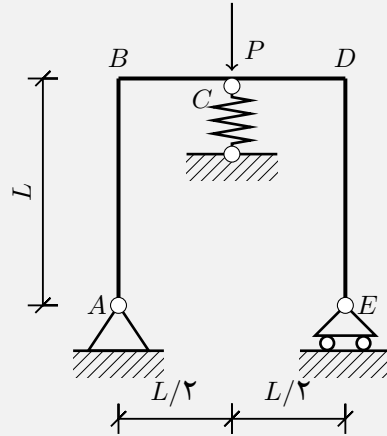
$$\theta_C = \frac{P \times 3^2}{16EI} = \frac{1}{EI} \quad P = \frac{16}{9}$$

$$P = \frac{16}{9}$$

توجه: تحت این بارگذاری امکان صفر شدن لنگر در گره های یاد شده وجود ندارد.

۴۱. صلیبت خمشی اعضای قاب شکل مقابل EI و فنریت فنر C برابر $\frac{L^3}{48EI}$ می باشد، نیروی فنر را محاسبه کنید. (سراسری ۸۷)

○ (۱) $\frac{P}{4}$ (۲) $\frac{P}{3}$ (۳) P (۴)



با توجه به عدم وجود نیروی برشی در دو ستون تیر BD مانند یک تیر دو سر مفصل عمل میکند.

تیر BD و فنر با یکدیگر موازی می باشند.

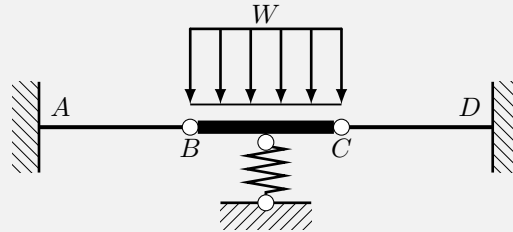
$$K_{BD} = \frac{48EI}{L^3} \quad K_{\text{فنر}} = \frac{48EI}{L^3}$$

$$F_{\text{فنر}} = P \times \frac{K_{\text{فنر}}}{K_{\text{فنر}} + K_{BD}} = \frac{P}{2}$$

$$\text{نیروی فنر} = \frac{P}{2}$$

۴۲. تیر $ABFCD$ در نقاط B و C دارای مفصل است. قسمت BC به طول L و صلبیت خمشی بینهایت و قسمت AB و CD به طول L و صلبیت خمشی EI می باشد. فنر F در وسط تیر BC قرار دارد و ضریب فنریت آن $\frac{L^3}{3EI}$ است. نیروی محوری فنر را محاسبه کنید. (سراسری ۸۷)

$$\frac{WL}{2} (۴) \quad WL (۳) \quad \frac{WL}{4} (۲) \quad ۰ (۱)$$

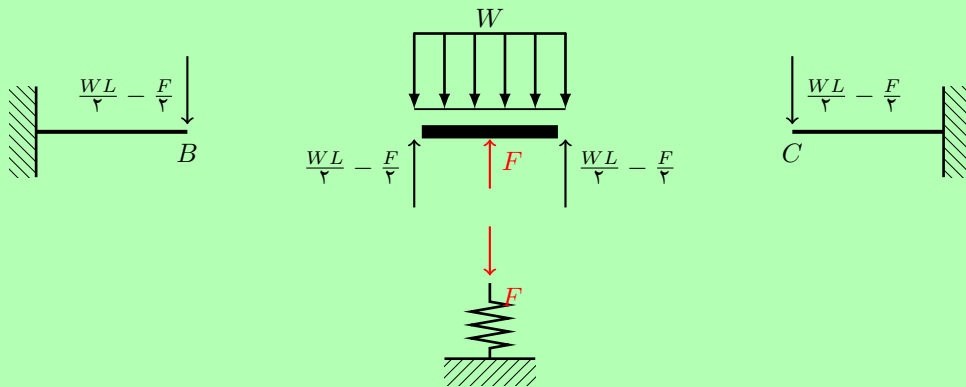


با توجه به وجود تیر صلب و اتصال تیر AB و DC و فنر به یکدیگر، و بارگذاری متقارن، به صورت موازی عمل می کنند.

$$K_{AB} = K_{DC} = \frac{3EI}{L^3} \quad K_s = \frac{2EI}{L^3}$$

$$F_s = WL \times \frac{K_s}{K_{AB} + K_{DC} + K_s} = \frac{WL}{4}$$

نیروی فنر = $\frac{WL}{4}$



سازگاری تغییر مکان ها : $\Delta_B = \Delta_C = \Delta_{\text{فنر}}$

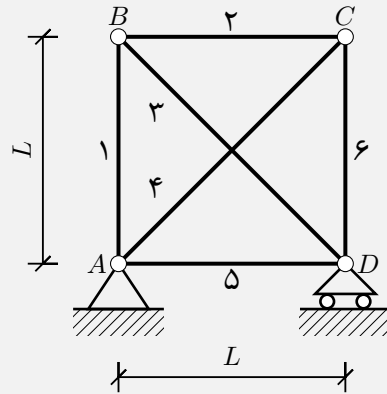
$$+\downarrow \frac{(\frac{WL}{2} - \frac{F}{2})L^3}{3EI} = \frac{FL^3}{2EI}$$

نیروی فنر = $\frac{WL}{4}$

۴۳. خرابای نامعین شکل مقابل مفروض است اگر بر اثر بارگذاری خارجی نیروی محوری اعضا را F_i بنامیم، تغییر مکان افقی C برابر

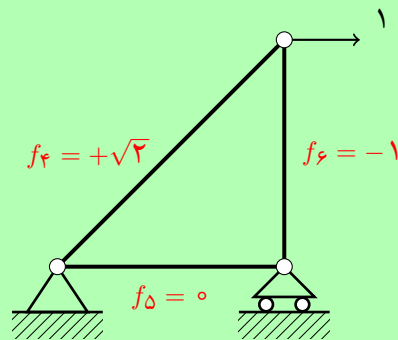
است با: (سراسری ۸۷)

$$\frac{L}{EA}(F_4 - \sqrt{2}F_6)(4) \quad \frac{L}{EA}(2F_4 - F_6)(3) \quad \frac{L}{EA}(F_4 - 2F_6)(2) \quad \frac{L}{EA}(\sqrt{2}F_4 - F_6)(1)$$



با توجه به اینکه نیروهای به وجود آمده تحت بارگذاری داده شده است

قسمتی معین و پایدار و مناسب از سازه را انتخاب میکنیم.



$$\Delta_{Cx} = \sum \frac{fFL}{EA}$$

$$\Delta_{Cx} = \frac{\sqrt{2} \times F_4 \times L\sqrt{2}}{EA} + \frac{-1 \times F_6 \times L}{EA}$$

$$\Delta_{Cx} = \frac{(2F_4 - F_6)L}{EA}$$

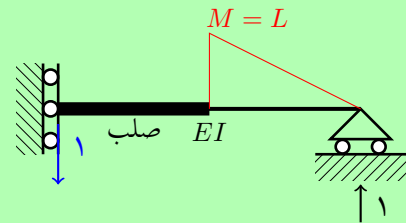
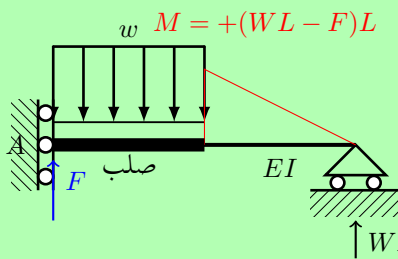
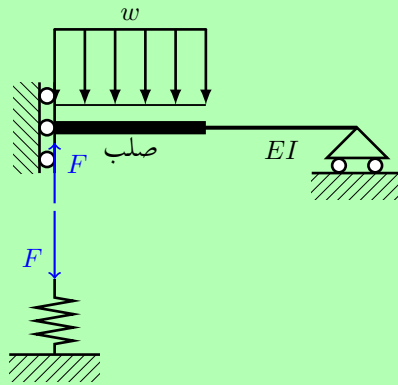
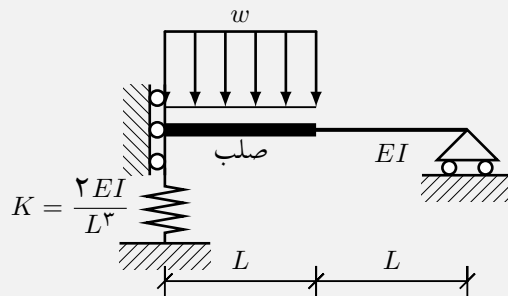
۴۴. در تیر شکل مقابل، نیرو در فنر کدام است؟ (سراسری ۸۸)

○ $\frac{3}{4}wL$

○ $\frac{5}{4}wL$

○ $\frac{5}{2}wL$

○ $\frac{3}{2}wL$



$$\Delta_{Ay} = \frac{L \times (WL - F)L \times L}{3EI} \downarrow$$

$$\Delta_{\text{فنر}} = \frac{F}{K} = \frac{FL^3}{2EI} \downarrow$$

$$\Delta_{Ay} = \Delta_{\text{فنر}}$$

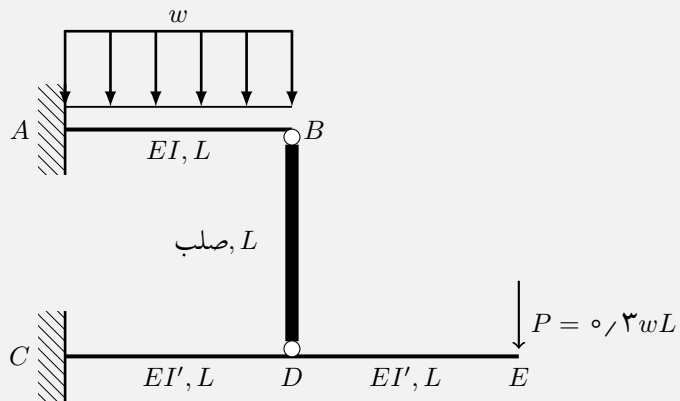
$$+ \downarrow: \frac{L^3(WL - F)}{3EI} = \frac{FL^3}{2EI}$$

$$F = \frac{3}{4}wL$$

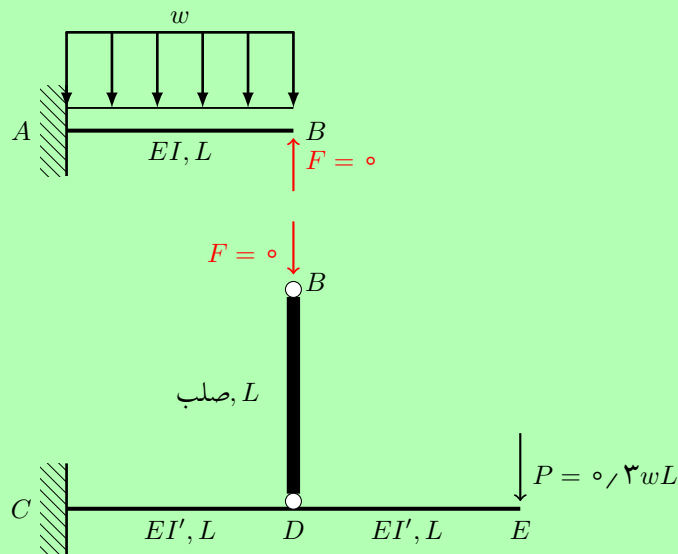
نیروی فنر = $\frac{3}{4}wL$

۴۵. ممان اینرسی عضو CDE چند برابر ممان اینرسی عضو AB باشد تا مقدار نیرو در عضو BD صفر شود؟ (سراسری ۸۸)

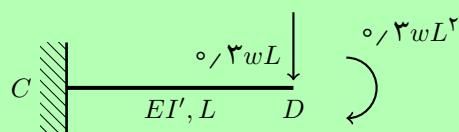
۱(۴) ۱٫۵(۳) ۲(۲) ۰٫۵(۱)



معادله سازگاری : $\Delta_B = \Delta_D$



$$(\Delta_B)_{AB} = \frac{wL^4}{8EI} \downarrow \quad (\Delta_D)_{CD} = \frac{0.3wL \times L^3}{3EI'} + \frac{0.3wL^2 \times L^2}{2EI'} \downarrow$$



$$(\Delta_B)_{AB} = (\Delta_D)_{CD} \quad \frac{I'}{I} = 2$$

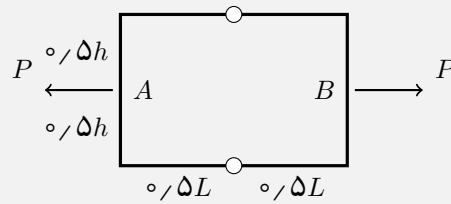
۴۶. در سازه نشان داده شده، جابجایی نسبی B و A کدامند؟ (EI برای کلیه اعضاها ثابت) (سراسری ۸۸)

$$\frac{Ph^3}{48EI} \quad (۴)$$

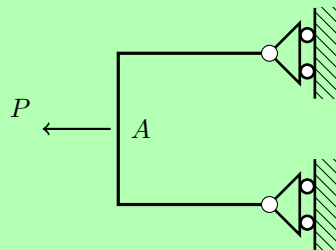
$$\frac{Ph^3}{96EI} \quad (۳)$$

$$\frac{Ph^3}{192EI} \quad (۲)$$

$$\frac{Ph^3}{24EI} \quad (۱)$$



سازه از لحاظ هندسه و بارگذاری متقارن است.



قاب مانند یک تیر دو سر مفصل

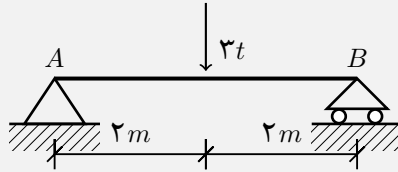
$$\Delta_A = \Delta_B = \frac{Ph^3}{48EI}$$

$$\Delta_{AB} = \Delta_A + \Delta_B = \frac{Ph^3}{24EI}$$

$$\Delta_{AB} = \frac{Ph^3}{24EI}$$

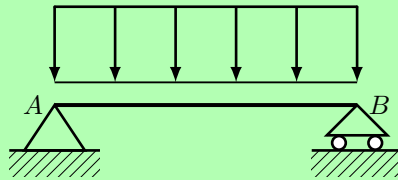
۴۷. تیر AB به طول $4m$ و صلبیت خمشی $EI = 10^4 t.m^2$ مفروض است. مساحت زیر منحنی تغییر شکل بر حسب cm^2 (چقدر است؟) (منظور منحنی تغییر شکل ناشی از خمش می باشد.. سراسری ۸۸)

- ۱۰(۴) ۱۵(۳) ۲۰(۲) ۵(۱)



قضیه بتی ماکسول

تیری مانند همانند تیر سوال با بارگذاری یکنواخت گسترده واحد در نظر میگیریم
 $q = 1$



$S_{AB} = 3 \times (\Delta = \text{تغییر مکان در تیر دوم در راستای بار اعمالی تیر اول})$

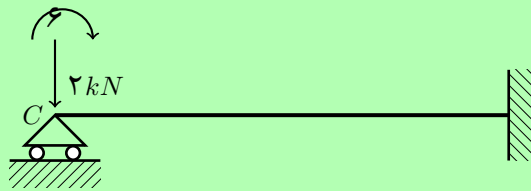
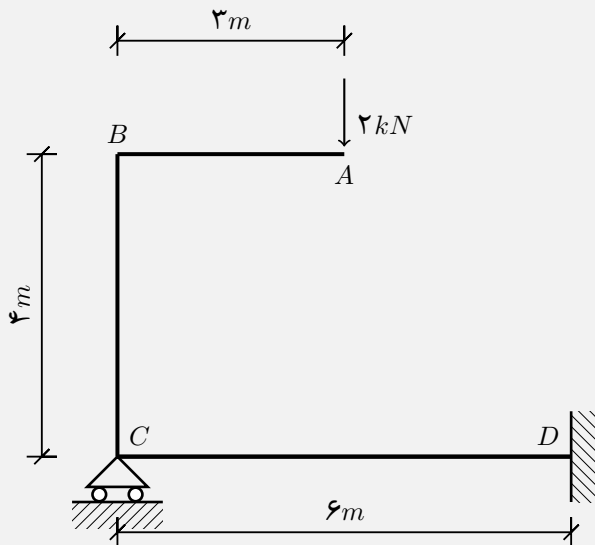
$$\Delta = \frac{5qL^4}{384EI} = \frac{5 \times 1 \times 4^4}{384 \times 10^4}$$

$$S_{AB} = 3 \times \frac{5 \times 1 \times 4^4}{384 \times 10^4} = 10 cm^2$$

$S_{AB} = 10 cm^2$

۴۸. واکنش تکیه گاه C بر حسب kN چقدر است؟ (سراسری ۸۸)

$$\frac{1}{3}(۴) \quad \frac{1}{۲}(۳) \quad ۲(۲) \quad \frac{۲}{۳}(۱)$$



عکس العمل تکیه گاه C ناشی از لنگر $= \frac{۳M}{۲L} = \frac{۳ \times ۶}{۲ \times ۶} = \frac{۳}{۲} \downarrow$

$۲ \uparrow$ ناشی از بار متمرکز در روی تکیه گاه

$$C_y = ۲ - \frac{۳}{۲} = \frac{۱}{۲} \uparrow$$

$$C_y = \frac{۱}{۲}$$

۴۹. M_A کددام است؟

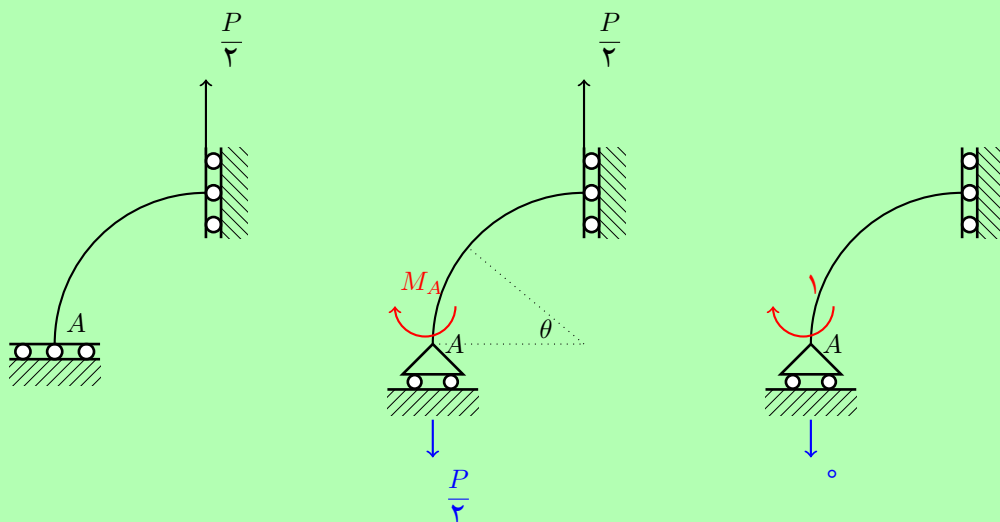
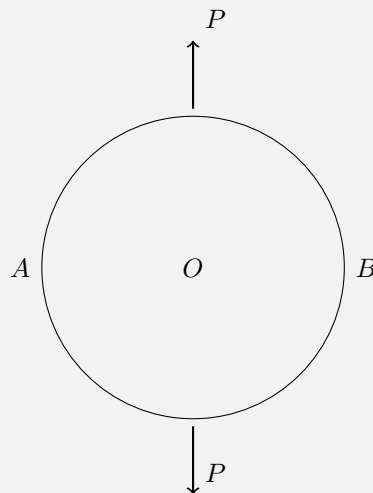
(سراسری ۸۸)

$$\frac{PR}{2} (۴)$$

$$\frac{PR}{\pi} (۳)$$

$$-\frac{PR}{\pi} (۲)$$

$$PR\left(\frac{1}{2} - \frac{1}{\pi}\right) (۱)$$



$$\theta_A = 0$$

$$M(\theta) = M_A - \frac{P}{2}R(1 - \cos\theta) \quad 0 \leq \theta \leq \frac{\pi}{2}$$

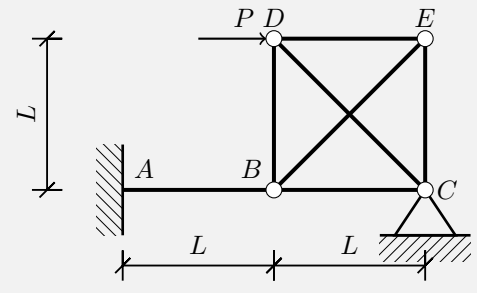
$$m(\theta) = 1 \quad 0 \leq \theta \leq \frac{\pi}{2}$$

$$\theta_A = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \frac{mM}{EI} R d\theta = \frac{R}{EI} \int_0^{\frac{\pi}{2}} (M_A - \frac{PR}{2}(1 - \cos\theta)) d\theta = 0$$

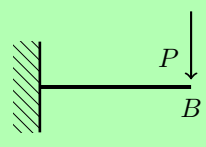
$$M_A = PR\left(\frac{1}{2} - \frac{1}{\pi}\right)$$

۵۰. تغییر مکان قائم نقطه B را تعیین کنید. (سراسری ۸۸)

$$\frac{PL^3}{3EI} \text{ (۴)} \quad \frac{PL^3}{8EI} \text{ (۳)} \quad \frac{PL^3}{12EI} \text{ (۲)} \quad \frac{PL^3}{2EI} \text{ (۱)}$$



BDEC : $\sum M_C = 0 \quad B_y = P$

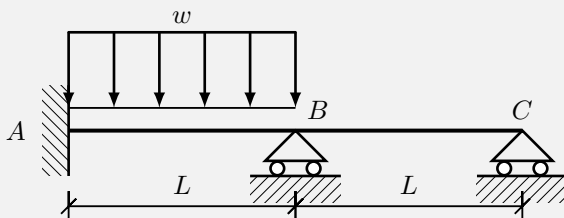


$$\Delta_B = \frac{PL^3}{3EI}$$

۵۱. اگر در تحلیل تیر نامعین شکل مقابل یکی از مجهولات اضافی را M_B انتخاب کنیم، رابطه سازگاری تغییر مکان مربوطه بر اساس

کدام رابطه نوشته می شود؟ (چپ: L ، راست: R) (سراسری ۸۸)

$$M_{BL}\theta_{BL} = M_{BR}\theta_{BR} \quad (۴) \quad \theta_{BL} + \theta_{BR} = 0 \quad (۳) \quad \theta_{BL} = \theta_{BR} \quad (۲) \quad M_{BL}\theta_{BL} + M_{BR}\theta_{BR} \quad (۱)$$

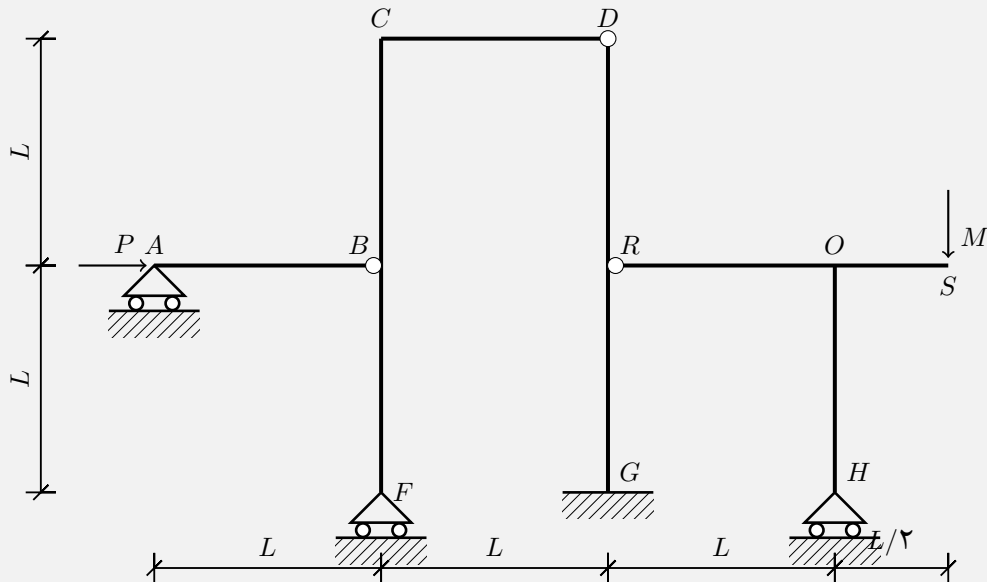


با توجه به پیوسته بودن تیر در گره B واضح است که چرخش چپ و راست در این گره برابر است.

$$\theta_{BL} = \theta_{BR}$$

۵۲. چنانچه جابجایی افقی D برابر $\frac{9ML^3}{EI}$ باشد، نسبت $\frac{M}{P}$ کدام است؟ (سراسری ۸۹)

- ۱) $\frac{1}{3}$ ۲) $\frac{1}{27}$ ۳) 0 ۴) 1



$$\underline{ROSH} : \sum F_x = 0 \quad R_x = 0$$

بنابراین برشی از گره R به عضو DG وارد نمی گردد.

$$\underline{ABFCD} : \sum F_x = 0 \quad D_y = P$$

فقط نیروی برشی معادل P به عضو DG وارد می گردد.

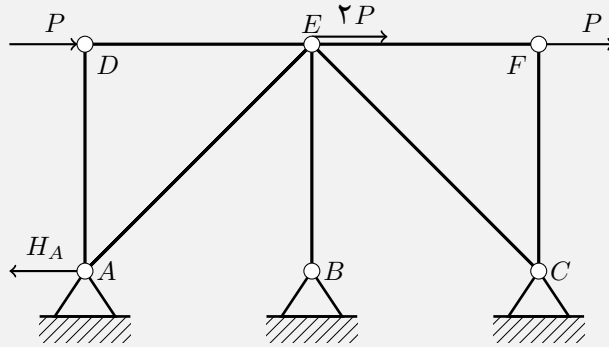
$$\Delta_{Dx} = \frac{P \times (2L)^3}{3EI} = \frac{8PL^3}{3EI}$$

$$\frac{9ML^3}{EI} = \frac{8PL^3}{3EI} \quad \frac{M}{P} = \frac{8}{27}$$

$$\frac{M}{P} = \frac{8}{27}$$

۵۳. خرابای متقارن (از لحاظ هندسی) مطابق شکل مفروض است. طول اعضای مورب $L\sqrt{2}$ و سایر اعضا L و صلبیت محوری اعضا EA فرض می شود. عکس العمل افقی $A(H_A)$ چقدر است؟ (سراسری ۸۹)

۲P(۴) ۴P(۳) ۱/۵P(۲) P(۱)

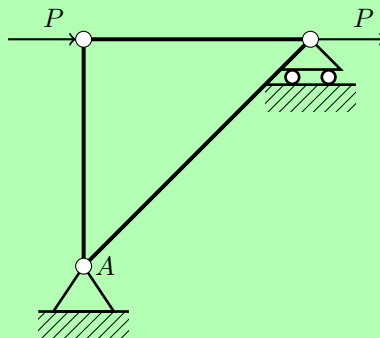


سازه از لحاظ هندسی متقارن و از لحاظ بارگذاری پاد متقارن است

عضو BE دو سر مفصل می باشد و نیروی افقی ندارد.

$$H_A = H_C = \frac{1}{2}(P + 2P + P) = 2P$$

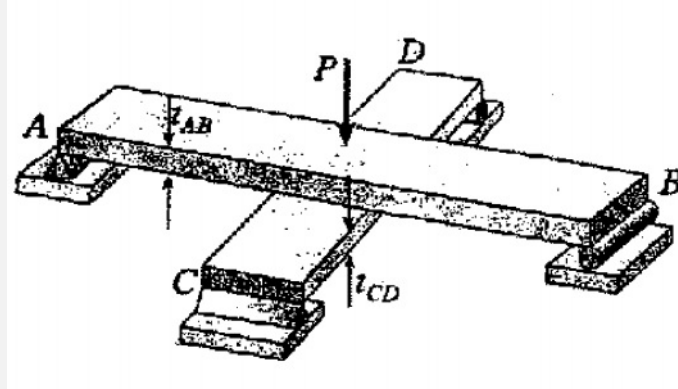
$H_A = 2P$



$$\sum F_x = 0 \quad H_A = 2P$$

۵۴. تیرهای AB و CD از یک جنس و با عرض یکسان مطابق شکل عمود بر یکدیگر در یک صفحه روی یکدیگر قرار گرفته اند. قبل از اعمال بار P هیچ نیرویی در تیرها وجود ندارد (از وزن آنها صرف نظر می شود) در صورتیکه $L_{AB} > L_{CD}$ باشد، نسبت t_{AB}/t_{CD} چقدر باشد تا اینکه عکس العمل های هر چهار تکیه گاه برابر شوند؟ (سراسری ۸۹)

$$\frac{t_{AB}}{t_{CD}} = \frac{L_{AB}}{L_{CD}} \quad (۴) \quad \frac{t_{AB}}{t_{CD}} = \frac{\sqrt{2}L_{AB}}{L_{CD}} \quad (۳) \quad \frac{t_{AB}}{t_{CD}} = \frac{L_{AB}}{\sqrt{2}L_{CD}} \quad (۲) \quad \frac{t_{AB}}{t_{CD}} = \frac{L_{CD}}{L_{AB}} \quad (۱)$$



تیرهای AB و DC مانند دو فنر موازی عمل کرده و نیروی P به نسبت سختی بین آن ها توزیع می گردد. برای اینکه چهار عکس العمل تکیه گاه با هم برابر گردند باید سختی دو تیر با یکدیگر برابر گردند.

$$K_{AB} = K_{CD}$$

$$\frac{48(EI)_{AB}}{L_{AB}^3} = \frac{48(EI)_{CD}}{L_{CD}^3} \quad \frac{I_{AB}}{I_{CD}} = \left(\frac{L_{AB}}{L_{CD}}\right)^3$$

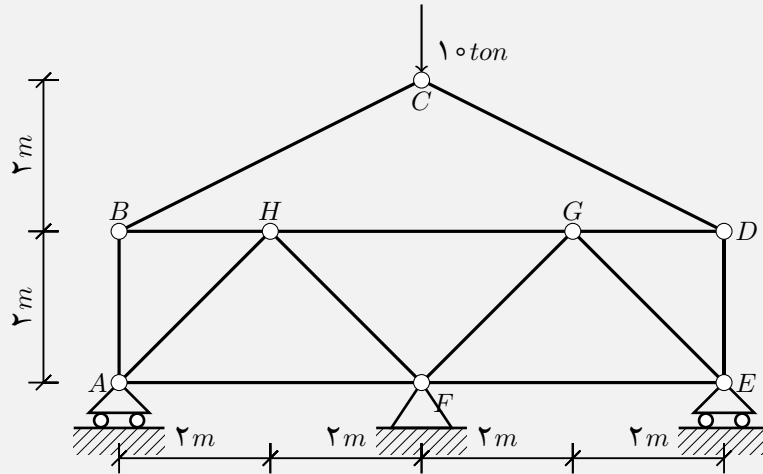
$$I = \frac{1}{12}bt^3$$

$$\frac{I_{AB}}{I_{CD}} = \frac{t_{AB}^3}{t_{CD}^3} = \left(\frac{L_{AB}}{L_{CD}}\right)^3$$

$$\frac{t_{AB}}{t_{CD}} = \frac{L_{AB}}{L_{CD}}$$

۵۵. در خرابای شکل داده شده، چنانچه دمای تمامی اعضای $20^{\circ}C$ بالا رفته است با فرض $EA = 200 \text{ ton}$ برای تمام اعضا و ضریب انبساط حرارتی $\alpha = 1 \times 10^{-5} \text{ cm/cm}^{\circ}C$ باشد. نیروی داخلی عضو DG چقدر خواهد بود؟ (سراسری ۸۹)

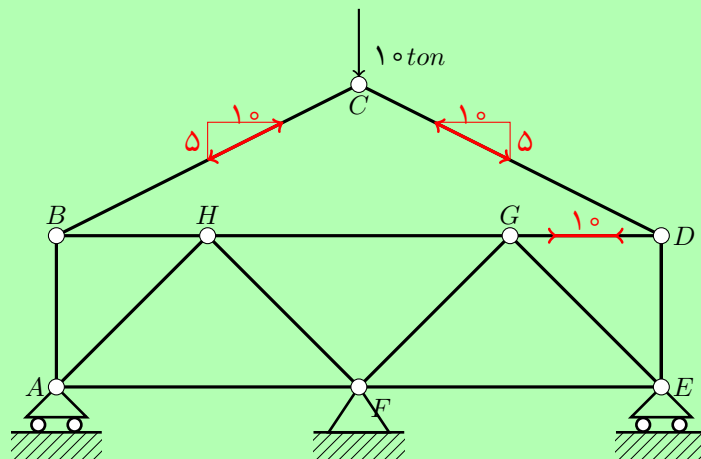
۱۵t(۴) ۲۰t(۳) ۱۰t(۲) ۵t(۱)



خرابا یک درجه نامعین است و همان طور که مشخص است این نامعینی مربوط به عکس العمل های تکیه گاهی است.

بنابراین نیروی عضو DG و بقیه اعضا به راحتی قابل محاسبه است.

در نتیجه تغییرات دما در این عضو نیرویی ایجاد نمی کند و نیروی به وجود آمده در این عضو فقط ناشی از بارگذاری خارجی است.



$F_{GD} = 10t$