

فصل پنجم : تحلیل سازه‌ها نامعین به روش نیروی

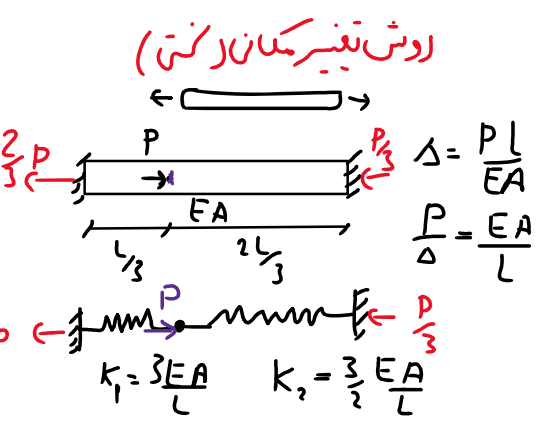
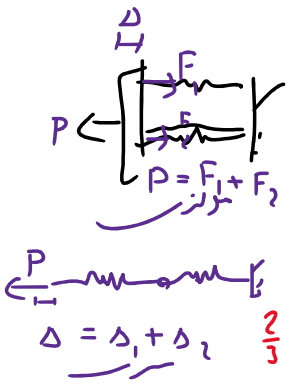
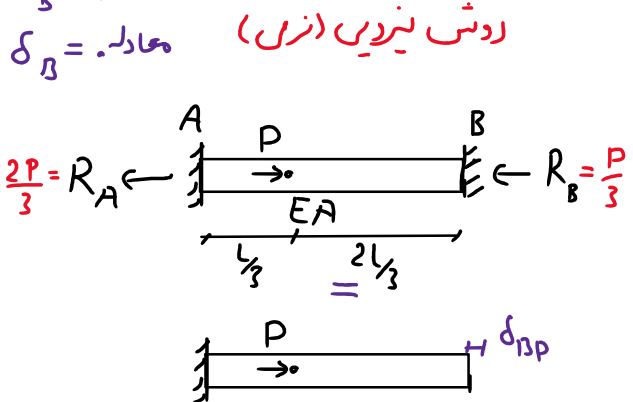
روش تحلیل سازه‌ها نامعین

① روش ما نیرویی (نرلی) } سازه‌ها تغییر شکل ما
 کاستی‌ها (قضیه انرژی حد اول)
 نیرو مزدوج
 سه تکرار

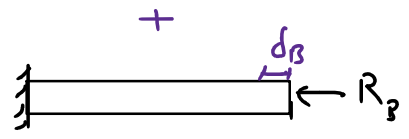
② روش ما تغییر مکان (سختی) }
 تیب-انت
 توزیع گنر
 گان

معادلات	مجموعات	روش نیروی
تغییر مکان (e, d)	نیرو (M, F)	روش تغییر مکان
نیرو (M, F)	تغییر مکان (e, d)	

مجموعه R_B
 معادله $\delta_B =$



سوپرپوزیشن



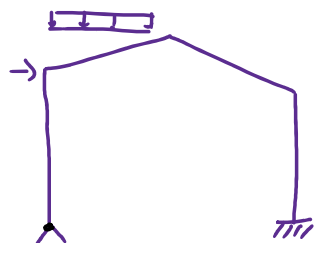
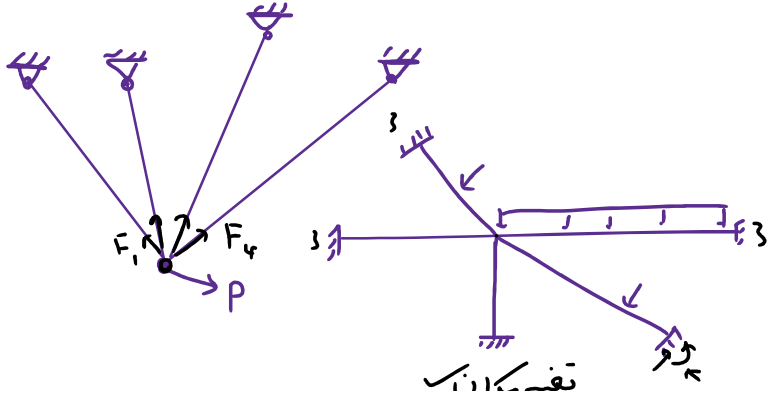
$\delta_B = \frac{P(L/3)}{EA} - \frac{R_B L}{EA} = 0 \rightarrow \frac{P(L/3)}{EA} = \frac{R_B L}{EA} \rightarrow R_B = \frac{P}{3}$

معادله نیروی $F_1 + F_2 = P$

مجموعه $k_1 \Delta + k_2 \Delta = P$

$\Delta = \frac{P}{k_1 + k_2} = \frac{2}{9} \frac{PL}{EA}$

$F_1 = k_1 \Delta = \left(\frac{3EA}{L}\right) \left(\frac{2}{9} \frac{PL}{EA}\right) = \frac{2}{3} P$

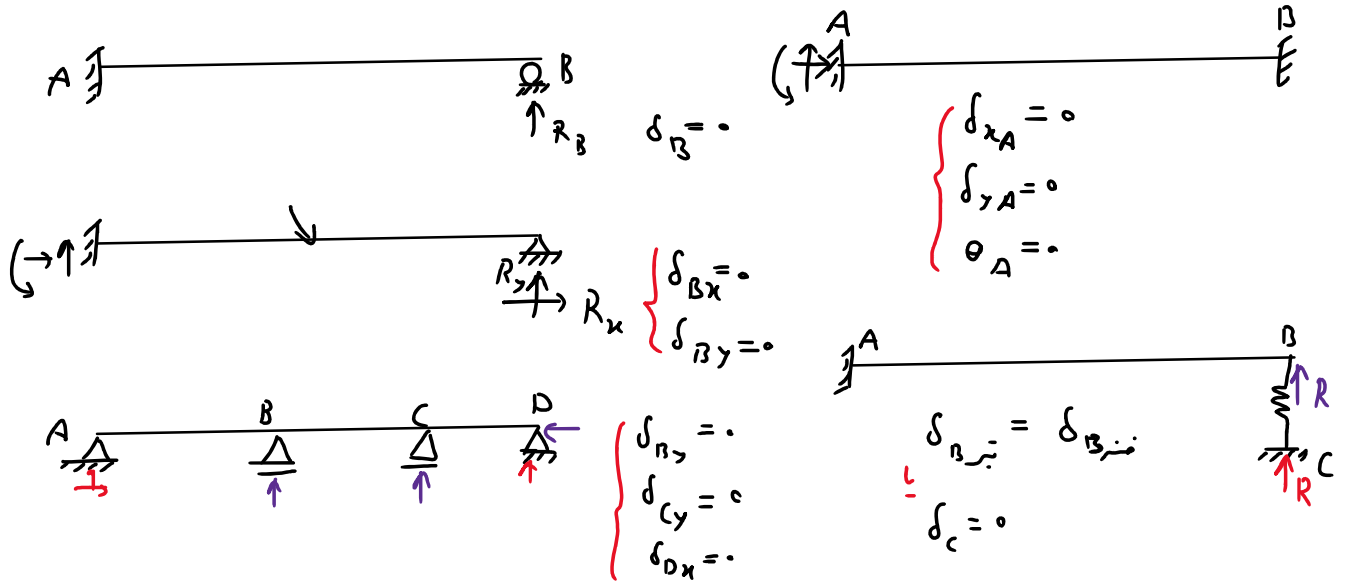


تغییر مکان

نیروی

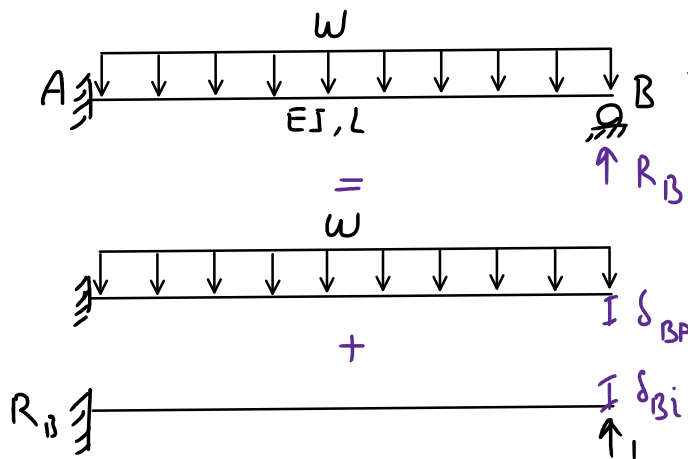
ردیف سازان تغییر شکل ها

در یک سازه n درجه نامعین، n محمول نیروی اضافی وجود دارد که با معادلات تعادل به دست می آید. اما هر محمول اضافه یک معادله تغییر مکانی اضافه نیز به همراه دارد. بنابراین با نوشتن n معادله n محمول کلیه محمول ها نیز در اضافی به دست می آید. در انتقاسایر محمولات از معادلات تعادل استاتیکی تعیین شده و سازه کاملاً تحلیل می شود.

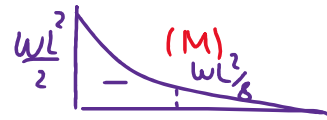


مثال: نیروی تک زبر را تحلیل کنید.

راه حل اول



$$\delta_B = 0$$



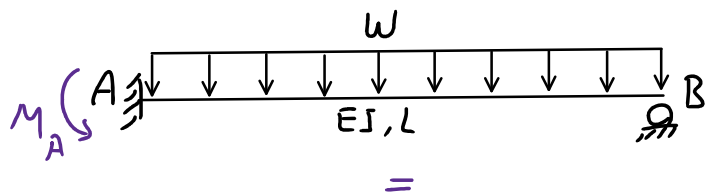
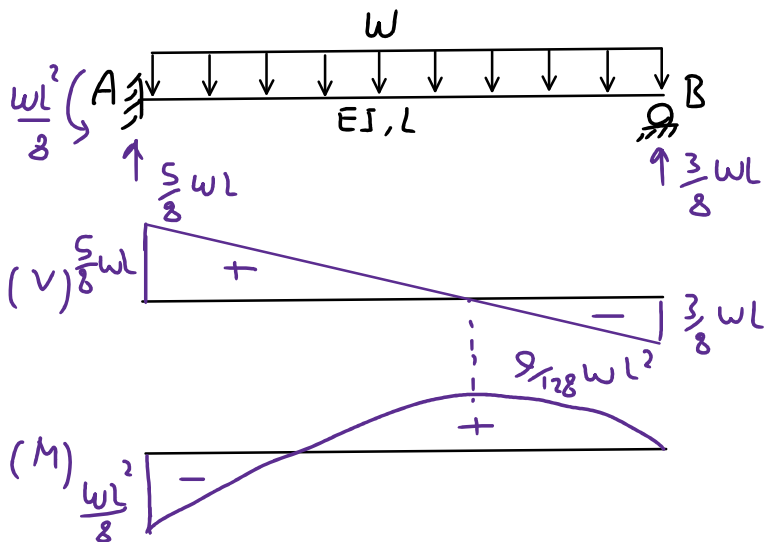
$$\delta_{BP} + R_B \delta_{Bi} = 0$$



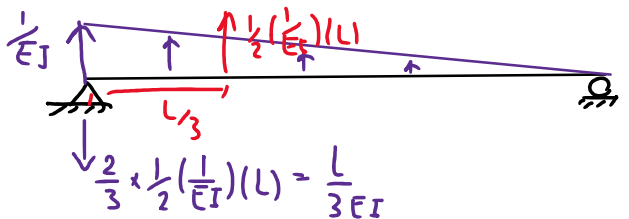
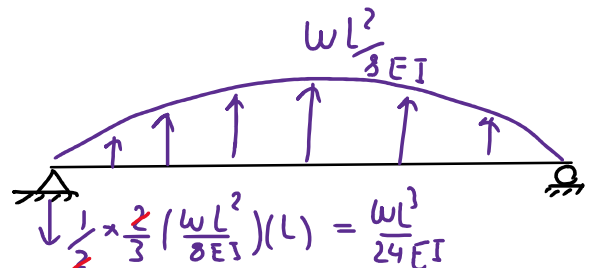
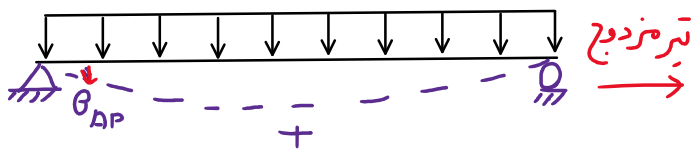
$$\delta_{BP} = \int \frac{m M}{EI} dx = \frac{L}{6} \left[\left(-\frac{wL^2}{2}\right)(L) + 4\left(-\frac{wL^2}{8}\right)\left(\frac{L}{2}\right) + 0 \right] = -\frac{wL^4}{8EI}$$

$$\delta_{Bi} = \int \frac{m^2}{EI} dx = \frac{L}{3} (L)(L) = \frac{L^3}{3EI}$$

$$-\frac{WL^4}{8EI} + R_B \frac{L^3}{3EI} = 0 \rightarrow R_B = \frac{3}{8} WL$$



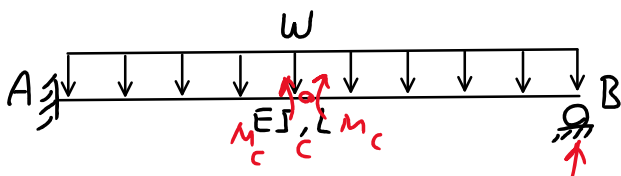
راه حل دوم



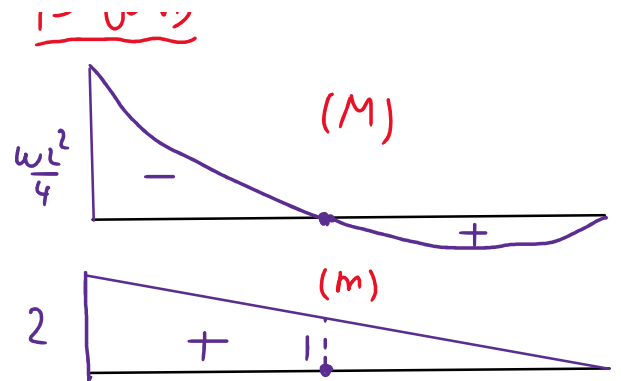
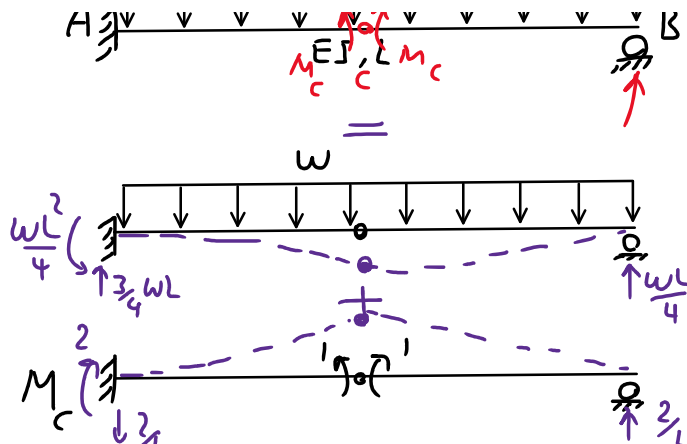
$$\theta_A = 0$$

$$\theta_{AP} + M_A \theta_{Ai} = 0$$

$$-\frac{WL^3}{24EI} + M_A \left(\frac{L}{3EI} \right) = 0 \rightarrow M_A = \frac{WL^2}{8}$$



راه حل سوم



$$\Delta \theta_c = 0 \rightarrow \Delta \theta_{cp} + M_c \Delta \theta_i = 0$$

$$\Delta \theta_{cp} = \int \frac{mM}{EI} dx = \frac{L}{6} \left[\left(\frac{-wL^2}{4} \right) (2) + 0 + 0 \right] = \frac{-wL^3}{12EI}$$

$$\Delta \theta_{ci} = \int \frac{m^2}{EI} dx = \frac{L}{3} (2)(2) = \frac{4L}{3EI}$$

$$\frac{-wL^3}{12EI} + M_c \left(\frac{4L}{3EI} \right) = 0 \rightarrow M_c = \frac{wL^2}{16}$$

