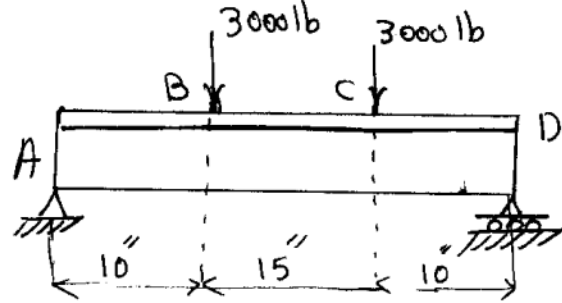
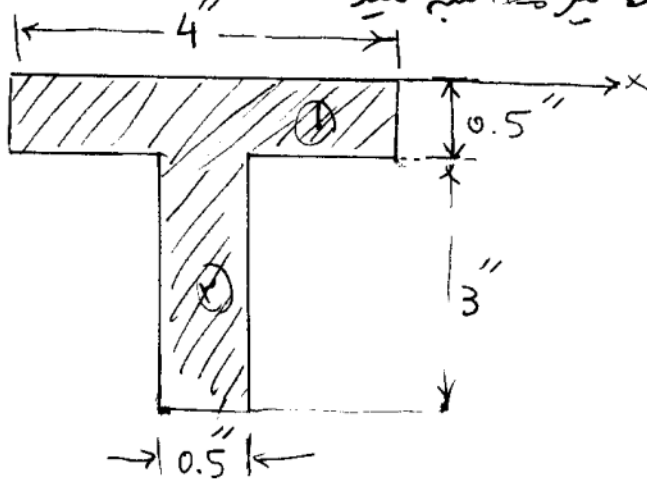
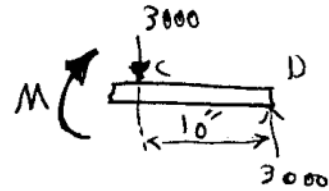
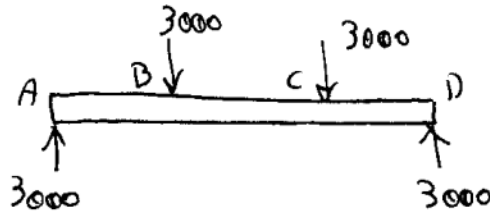


مثال) نیروی عمودی به تیری با مقطع نشان داده وارد می شوند. تنش کششی و فشاری ماکزیمم را در قسمت BC تیر محاسبه کنید:



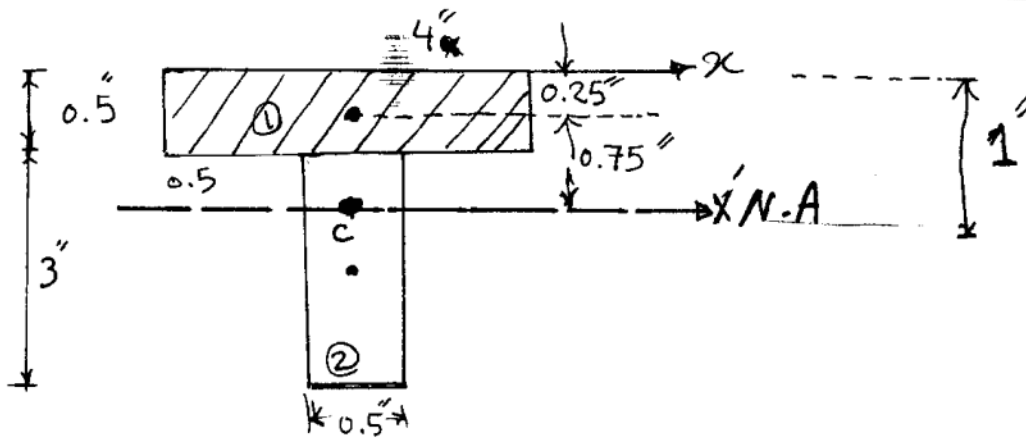
حل: ابتدا انگر M را محاسبه می کنیم.



$$M = (3 \text{ kips})(10'') = \underline{\underline{30 \text{ kip}\cdot\text{in}}}$$

سپس موقعیت آن مرکز ثقل نسبت به محاسبه می کنیم:

$$\rightarrow \bar{Y} = \frac{\sum A_i y_i}{\sum A_i} = \frac{(0.5 \times 4)(0.25) + (0.5 \times 3)(2)}{(0.5 \times 4) + (0.5 \times 3)} = \underline{\underline{1 \text{ in}}}$$



$$I'_x = \sum \left(\frac{1}{12} b h^3 + A d^2 \right) = I_1 + I_2$$

$$I'_x = \frac{1}{12} (4)(0.5)^3 + (0.5 \times 4)(0.75)^2 + \frac{1}{12} (0.5)(3)^3 + (0.5 \times 3)(1)^2$$

$$I'_x = 3.792 \text{ in}^4$$

ممان انرسی نسبت به مرکز ثقل :

در لب پایین تنش کشش ماکزیمم برابر است با :

$$c = 2.5''$$

$$\sigma = \frac{M c}{I'_x} = \frac{30 \text{ (kip.in)} \times 2.5 \text{ in}}{3.792 \text{ in}^4} \Rightarrow \sigma = +19.78 \text{ ksi}$$

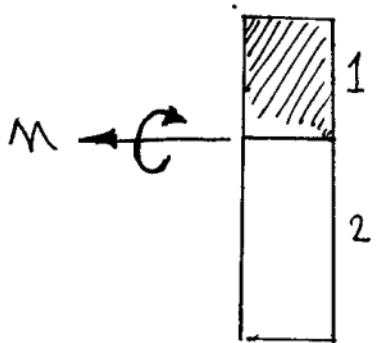
در لب بالای تنش فشاری ماکزیمم رخ خواهد داد :

$$c = 1''$$

$$\sigma = \frac{M c}{I} = \frac{30 \times 1}{3.792} \Rightarrow \sigma = -7.91 \text{ ksi}$$

5-4) خمش عینوهایی که از چندین ماده ساخته شده اند:

روابط ارائه شده در بخش های قبل با این فرض که ماده مورد نظر هموزن و دارای مدول الاستیسیته مشخص E باشد، درست آمده اند. اگر عضوی که تحت خمش همض قرار گرفته است از دو یا چند ماده با مدولهای الاستیسیته متفاوت ساخته شده باشد. می بایستی در روش محاسبه تنش های بوجود آمده در آن تجدید نظر به عمل آورد. برای مثال در شکل (4-13) مقطع یک تیر مرکب که شامل دو قسمت ساخته شده از مواد مختلف است را در نظر می گیریم. تغییر شکل این تیر مرکب بگونه ای است که در بخش های قبل توضیح داریم، زیرا اولاً در سراسر تیر تفاوت در مقطع آن مشاهده نمی شود و ثانیاً در بخش (4-3) در خصوص رابطه بین تنش و کرنش ماده یا مواد تشکیل دهنده عضو هیچگونه فرضیه ویژه ای را در نظر نگرفتیم. بنابراین رابطه بین کرنش عمودی ϵ_x و فاصله y از محور خنثی مقطع هنوز حفظ بوده و فرمول (4-8) صادق می باشد.



(شکل 4-13)

$$\epsilon_x = -\frac{y}{\rho} \quad (4.8)$$

در این حالت محور خنثی نمی تواند از مرکز مقطع عضو مرکب عبور کند و مستقیماً یعنی در تئوری و تحلیل کنونی ما این است که موقعیت محور مزبور را تعیین نماییم. چون جدول های الاستیسیته دو ماده مفروض یعنی E_1 و E_2 با هم تفاوت دارند. لذا را با دست آمده برای تنش عمودی در هر یک از مواد نیز متفاوت خواهد بود. بنابراین می توان نوشت

$$\sigma_1 = E_1 \epsilon_x = -\frac{E_1 y}{\rho} \quad (4.21)$$

$$\sigma_2 = E_2 \epsilon_x = -\frac{E_2 y}{\rho}$$

اکنون نمودار تنش نسبت به توزیع را که شامل دو پاره خط مستقیم است را رسم می نماییم. شکل (4-14a). از معادله (4.21) نتیجه می گیریم که نیروی کوچک dF_1 که بر ابعاد مساحت dA از بخش فوقانی سطح مقطع اعمال می شود را می توان از رابطه زیر بر حسب

$$dF_1 = \sigma_1 dA = -\frac{E_1 y}{\rho} dA \quad (4.22)$$

نمای نیروی کوچک dF_2 که بر ابعاد مساحت dA از بخش تحتانی سطح مقطع وارد می شود عبارت است از:

$$dF_2 = \sigma_2 dA = -\frac{E_2 y}{\rho} dA \quad (4.23)$$

