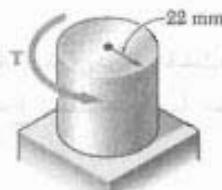


حل کنید که به جای شفت توپر از یک شفت توخالی با همان جرم و با قطر داخلی 90 mm استفاده شود.

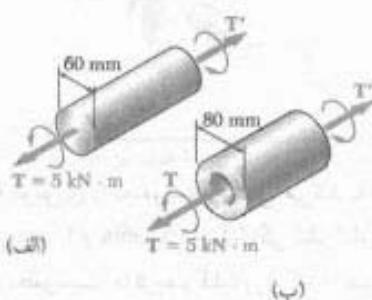
۳-۳ گشتاور T را که باعث ایجاد تنش برشی ماکریم در شفت استوانه‌ای فولادی می‌شود بیابید.



شکل ۳-۳ م-۳

۴-۳ م-۳ ماکریم تنش برشی حاصل از گشتاور $T = 65\text{ kN}\cdot\text{m}$ را بیابید.

۵-۳ (الف) برای استوانه توپر به قطر 60 mm و بارگذاری نشان داده شده، ماکریم تنش برشی را بیابید. (ب) مطلوبست قطر داخلی استوانه توخالی، با قطر خارجی 80 mm که به ازای آن تنش ماکریم مانند قسمت (الف) باشد.



شکل ۵-۳

۶-۳ (الف) مطلوبست گشتاوری که می‌توان بر یک شفت توپر با نظر 20 mm وارد کرد بدون اینکه تنش برشی مجاز از 50 MPa بیشتر شود. (ب) قسمت (الف) را با این مرض حل کنید که به جای شفت توپر از یک شفت توخالی با همان مساحت مقطع عرضی و با قطر داخلی برابر با نصف قطر خارجی اش استفاده شود.

۷-۳ محور توپر AB به قطر $d_s = 38\text{ mm}$ و از فولاد با تنش برشی مجاز 84 MPa است. غلاف CD از برنج با تنش برشی مجاز 65 MPa است. ماکریم گشتاور T را که می‌توان در A وارد کرد بیابید.

ج- شفت توخالی با قطر 200 mm برای وزن مساوی، مساحت مقطع عرضی تغییر نمی‌کند و می‌نویسیم:

$$A_{(d)} = A_{(c)}$$

$$\pi[(75\text{ mm})^2 - (50\text{ mm})^2] = \pi[(100\text{ mm})^2 - c_1^2]$$

$$\Rightarrow c_1 = 82.4\text{ mm}$$

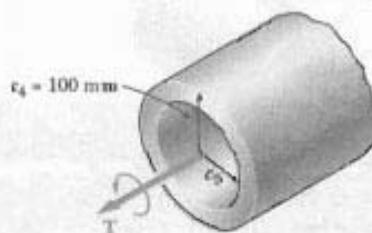
$$+ c_1 = 100\text{ mm} \quad \text{و} \quad c_2 = 82.4\text{ mm}$$

$$J = \frac{\pi}{4} [(100\text{ mm})^4 - (82.4\text{ mm})^4] = 87,89 \times 10^7 \text{ mm}^4$$

$$+ c_1 = 100\text{ mm} \quad \text{و} \quad \tau_{all} = 84\text{ MPa}$$

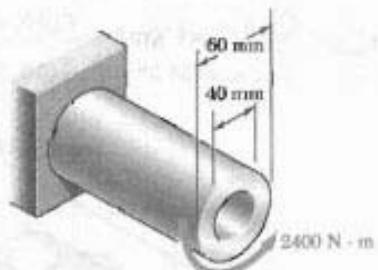
$$\tau_{max} = \frac{Tc_1}{J} \quad 84\text{ MPa} = \frac{T(100\text{ mm})}{87,89 \times 10^7 \text{ mm}^4}$$

$$T = 78,7\text{ kN}\cdot\text{m}$$



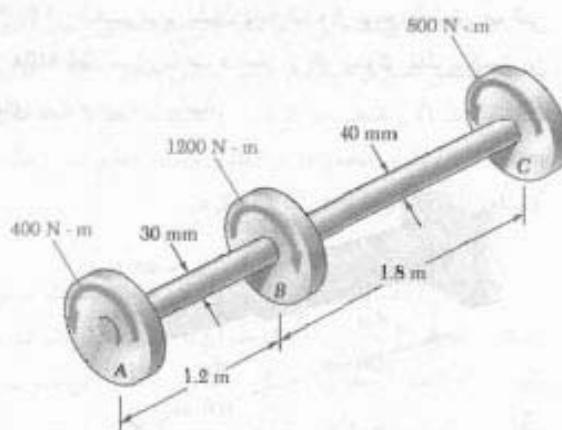
مسائل

۱-۳ (الف) برای شفت توخالی نشان داده شده، ماکریم تنش برشی را بیابید. (ب) مطلوبست قطر شفت توپر که به ازای آن ماکریم تنش برشی مانند قسمت (الف) باشد.



شکل ۱-۳

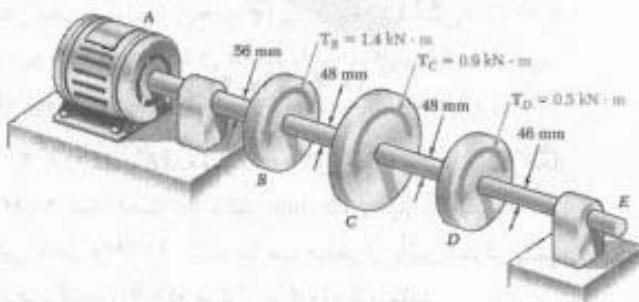
۲-۳ (الف) مطلوبست گشتاوری که می‌توان بر یک شفت توپر با قطر خارجی 90 mm وارد کرد بدون اینکه تنش برشی برشی از 75 MPa بیشتر شود. (ب) قسمت (الف) را با این مرض



شکل م ۱۱-۳ و م ۱۲

۱۲-۳ اگر تنش مجاز برشی در هر شفت 60 MPa باشد، مطلوبست کمترین قطر مجاز برای: (الف) شفت AB ، (ب) شفت BC .

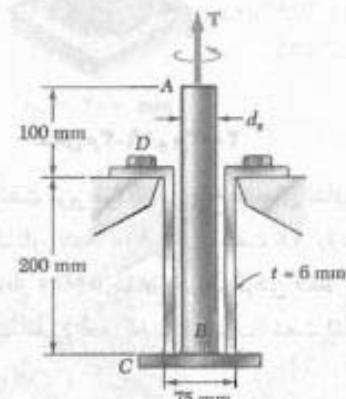
۱۳-۳ در شرایط کارکرد عادی، موتور الکتریکی گشتاور $2/8 \text{ kN}\cdot\text{m}$ را بر شفت AB وارد می‌کند. اگر شفت‌های تویر باشند، مطلوبست ماکریم تنش برشی: (الف) در شفت AB ، (ب) در شفت BC ، (ج) در شفت CD .



شکل م ۱۳-۳

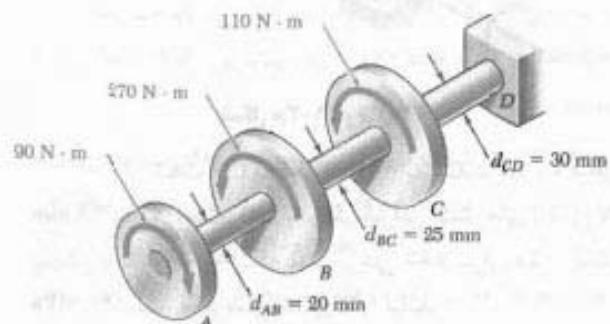
۱۴-۳ برای کاهش جرم کل مجموعه مسئله ۱۳-۳، طرح جدیدی بررسی می‌شود که در آن شفت BC با قطر کمتر گرفته می‌شود. مطلوبست کمترین قطر برای شفت BC که به ازای آن ماکریم مقدار تنش برشی در مجموعه افزایش نیابد.

۱۰-۳ محور تویر AB از فولاد با تنش برش مجاز 84 MPa است. غلاف CD از برنج با تنش برش مجاز 50 MPa است. مطلوبست: (الف) ماکریم گشتاور T که می‌توان در A وارد کرد با این شرط که تنش مجاز برشی در AB از تنش مجاز برشی در CD بیشتر نشود، (ب) قطر d محور AB .



شکل م ۷-۳ و م ۸

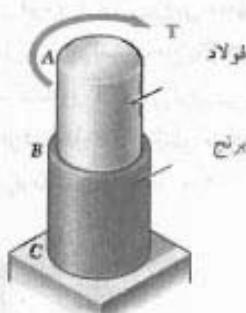
۹-۳ اگر هر یک از شفت‌های AB ، BC و CD به صورت میله‌های استوانه‌ای تویر باشند، مطلوبست: (الف) شفتی که ماکریم تنش برشی در آن روی می‌دهد، (ب) مقدار این تنش.



شکل م ۹-۳ و م ۱۰

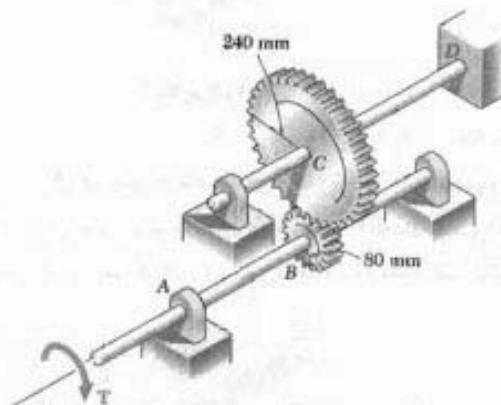
۱۰-۳ اگر سوراخی به قطر 10 mm در هر یک از شفت‌های BC و CD تعییه شود، مطلوبست: (الف) شفتی که ماکریم تنش برشی در آن روی می‌دهد، (ب) مقدار این تنش

۱۱-۳ گشتاورهای نشان داده شده بر پولنی‌های A ، B و C و BC وارد شده‌اند. اگر شفت‌های تویر باشند، مطلوبست ماکریم تنش برشی: (الف) در شفت AB ، (ب) در شفت BC .



شکل م ۱۹-۳ و م ۲۰

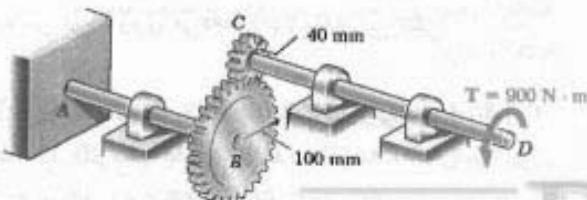
۲۱-۳ دو شفت تویر فولادی با چرخ‌ندهای نشان داده شده به هم متصل‌اند. گشتاور $T = 900 \text{ N}\cdot\text{m}$ بر شفت AB وارد می‌شود. اگر تنش برشی مجاز 5 MPa باشد، با درنظر گرفتن فقط تنش‌های پیچشی، مطلوبست قطر: (الف) شفت AB ، (ب) شفت CD .



شکل م ۲۱-۳ و م ۲۲

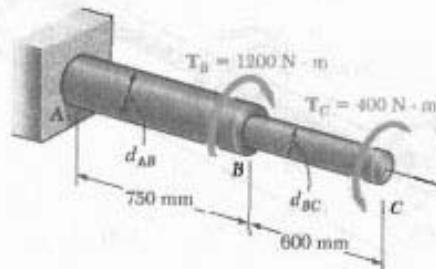
۲۲-۳ شفت CD به قطر 66 mm به شفت AB به قطر 48 mm متصل است. فقط با درنظر گرفتن تنش‌های ناشی از پیچش و با توجه به اینکه تنش برشی مجاز برای هر شفت 60 MPa است، ماکریم گشتاور T را باید.

۲۳-۳ گشتاور $T = 900 \text{ N}\cdot\text{m}$ ، مطابق شکل، در D وارد می‌شود. اگر قطر شفت AB برابر با 60 mm و قطر شفت CD برابر با 45 mm باشد، مطلوبست پیشترین تنش برشی در: (الف) شفت AB ، (ب) شفت CD .



شکل م ۲۳-۳ و م ۲۴

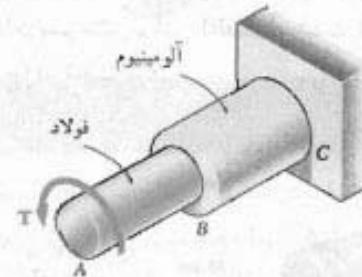
۱۵-۳ شفت تویر نشان داده شده از بونج با تنش برشی مجاز 55 MPa است. با صرف‌نظر از اثر تمرکز تنش، کمترین قطرهای d_{BC} و d_{AB} را باید.



شکل م ۱۵-۳ و م ۱۶

۱۶-۳ مسئله ۱۵-۳ را با این فرض حل کنید که جهت T_C بر عکس شود.

۱۷-۳ شفت AB از فولاد با تنش برشی 90 MPa و شفت BC از آلمینیوم با تنش برشی مجاز 60 MPa ساخته شده است. اگر قطر شفت BC برابر با 50 mm باشد، با صرف‌نظر از تأثیر تمرکز تنش، مطلوبست: (الف) ماکریم گشتاور A که می‌توان بر AB وارد کرد، (ب) قطر متناظر شفت AB .



شکل م ۱۷-۳ و م ۱۸

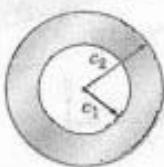
۱۸-۳ شفت AB به قطر 30 mm و از فولاد با تنش برشی مجاز 90 MPa است. شفت BC به قطر 50 mm و از آلیاژ آلمینیوم با تنش برشی مجاز 60 MPa است. با صرف‌نظر از تأثیر تمرکز تنش، ماکریم گشتاور T را که می‌توان بر A وارد کرد باید

۱۹-۳ تنش مجاز در میله فولادی AB به قطر 36 mm برابر 100 MPa و در میله برقی BC به قطر 40 mm برابر 90 MPa است. با صرف‌نظر از تمرکز تنش، پیشترین گشتاوری را که می‌توان در A وارد کرد باید.

۲۰-۳ تنش مجاز در میله فولادی AB برابر با 100 MPa و در میله برقی BC برابر با 60 MPa است. اگر گشتاور $T = 900 \text{ N}\cdot\text{m}$ در A وارد شود، مطلوبست قطر: (الف) میله AB ، (ب) میله BC .

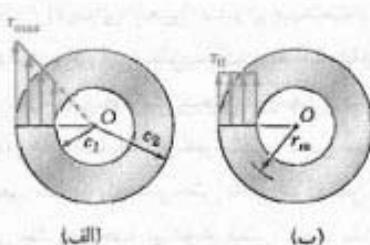
۲۸-۳ دو شفت توبیر توسط چرخ دنده‌های نشان داده شده به هم متصل‌اند و از فولاد با تنش برشی مجاز 50 MPa ساخته شده‌اند. اگر قطر دو شفت، به ترتیب، $d_{BC} = 20 \text{ mm}$ و $d_{EF} = 22 \text{ mm}$ و مجموعه در تعادل باشد، مطلوبست ماکریم گشتاور T_C که می‌تواند در C وزد کرد.

۲۹-۳ (الف) برای تنش برشی داده شده، نسبت ماکریم گشتاور مجاز T به وزن واحد طول w را برای شفت توخالی نشان داده شده بپایید. (ب) اگر (T/w) مقدار این نسبت برای شفت توبیری با شعاع c_1 باشد، نسبت T/w را برای شفت توخالی بمحاسبه c_1/c_2 بپایید.



شکل م-۲۹-۳

۳۰-۳ گرچه توزیع دقیق تنش برشی در یک شفت استوانه‌ای توخالی مانند شکل م-۳۰-۳(الف) است، ولی با فرض توزیع یکنواخت تنش روی مساحت A مقطع عرضی (شکل م-۳۰-۳(ب)) و نیز با فرض اینکه تمام نیروهای برشی جزوی در فاصله‌ای برابر با شعاع متوسط مقطع عرضی، $r_m = \frac{1}{2}(c_1 + c_2)$ از O اثر می‌کنند، می‌توان τ_{max} را به طور تقریبی تعیین کرد. این مقدار تقریبی برابر است با $\tau_{max} = T/Ar_m$ ، که در آن T گشتاور وارد است. نسبت ماکریم تنش برشی c_1/c_2 را به مقدار تقریبی τ برای c_1/c_2 برابر با 0.50 و 0.75 و 0.95 بپایید.

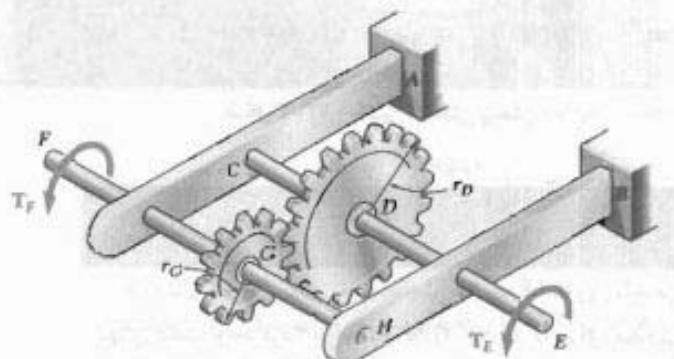


شکل م-۳۰-۳

۲۴-۳ گشتاور $T = 900 \text{ N.m}$ ، مطابق شکل، در D وارد می‌شود. اگر تنش برشی مجاز در هر شفت 50 MPa باشد، مطلوبست قطر: (الف) شفت AB ، (ب) شفت CD .

۲۵-۳ در شرایط عادی، موتوری گشتاور $T_F = 150 \text{ N.m}$ را در F وارد می‌کند. اگر تنش برشی مجاز در هر شفت 75 MPa باشد، برای داده‌های زیر، مطلوبست قطر: (الف) شفت CDE ، (ب) شفت FGH .

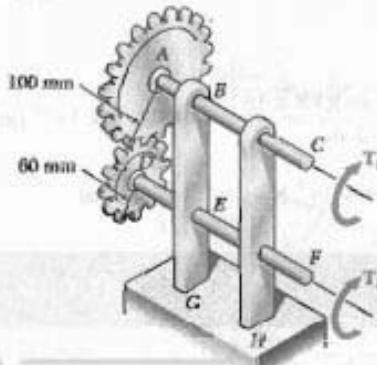
$$r_G = 75 \text{ mm}, r_D = 70 \text{ mm}$$



شکل م-۲۶-۳ و ۲۵-۳

۲۶-۳ در شرایط عادی، موتوری گشتاوری T_F را در F وارد می‌کند. شفت‌ها از فولاد با تنش برشی مجاز 85 MPa و با قطرهای $d_{FGH} = 20 \text{ mm}$ و $d_{CDE} = 22 \text{ mm}$ ساخته شده‌اند. اگر $d_{FGH} = 20 \text{ mm}$ و $d_{CDE} = 22 \text{ mm}$ باشند، بیشترین مقدار مجاز T_F را بپایید.

۲۷-۳ دو شفت توبیر توسط چرخ دنده‌های نشان داده شده به هم متصل‌اند و از فولاد با تنش برشی مجاز 60 MPa ساخته شده‌اند. اگر گشتاور $T_C = 600 \text{ N.m}$ در C وارد شود و مجموعه در تعادل باشد، مطلوبست قطر: (الف) شفت BC ، (ب) شفت EF .



شکل م-۲۷-۳ و ۲۵-۳