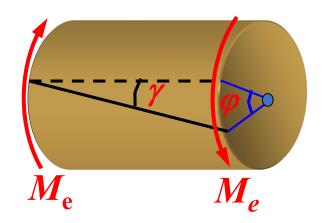
材料力学 (乙)

Mechanics of Materials



重要概念的回顾与强化

扭转的受力特点: 杆件受到大小相等、方向相反的一对外力偶矩作用。



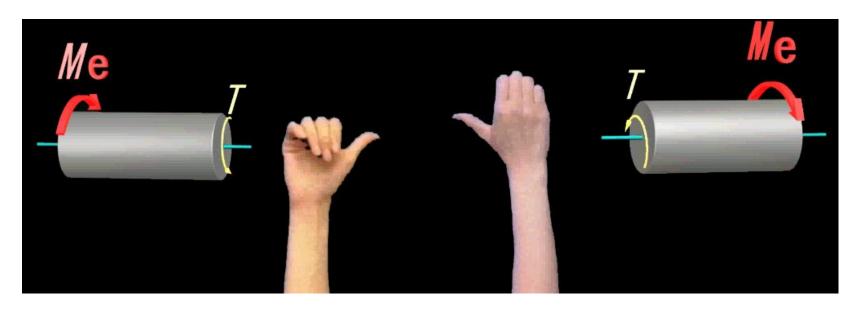
扭转的变形特点: 杆件的各横截面发生绕轴线的相对转动。

外力偶矩的计算

$$M_{\rm e} = 9549 \frac{P}{n} \, \text{N} \cdot \text{m}$$

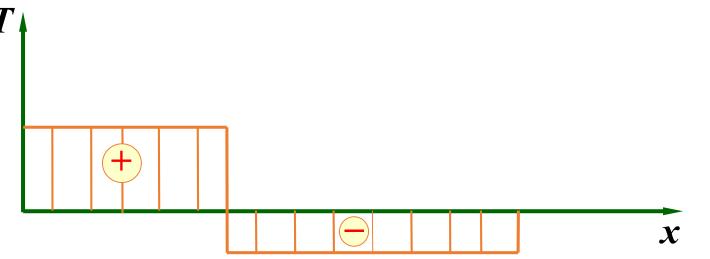
重要概念的回顾与强化

扭矩:确定外力偶矩 M_e 后,采用截面法确定横截面上的扭矩 T (Torque)



右手螺旋法则

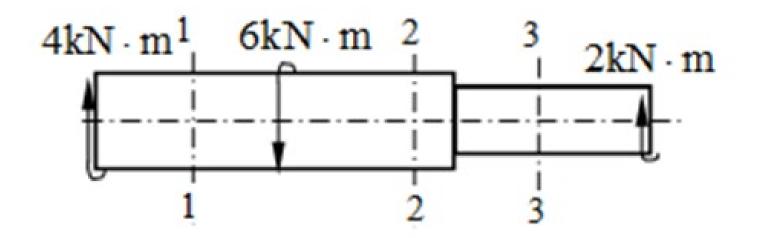




§3.2 外力偶矩的计算, 扭矩和扭矩图

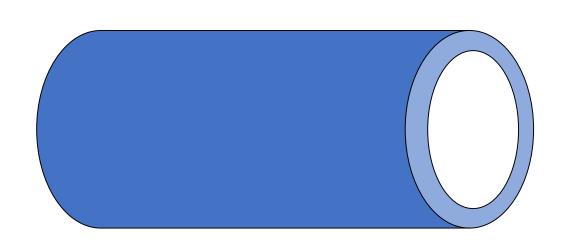
测试题: 图示变截面圆轴, 1-1、2-2、3-3截面中, 扭矩值最大的为()。

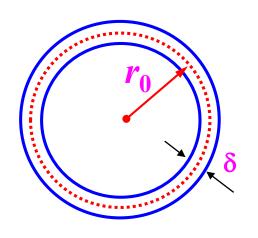
- A. 1-1截面
- B. 2-2截面
- C. 3-3截面
- D. 无法确定



薄壁圆筒扭转

等厚度的圆筒,平均半径为 r_0 , 壁厚为 δ





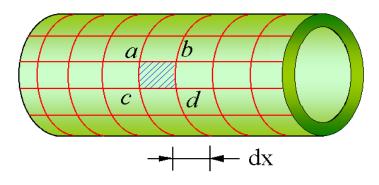


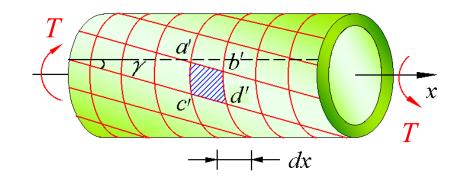
薄壁圆筒 $\delta \leq r_0/10$

薄壁圆筒扭转

示意图: 将薄壁圆筒表面用纵向平行线和周线划分;

两端施以大小相等方向相反一对力偶矩。



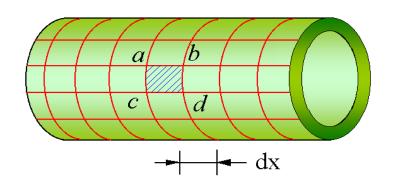


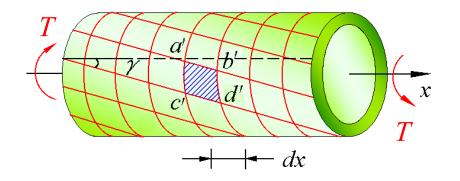
变形特点:

- ① 圆筒表面的周线的形状、大小和间距均未改变,只是绕轴线作了相对转动;
- ② 各纵向线均倾斜了同一微小角度 γ ;
- ③ 所有矩形网格均歪斜成同样大小的平行四边形。

思考:每一个现象意味着什么?

1、薄壁圆筒扭转时的切应力



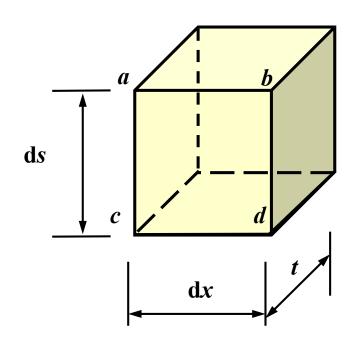


根据实验结果和分析,可以得到以下结论:

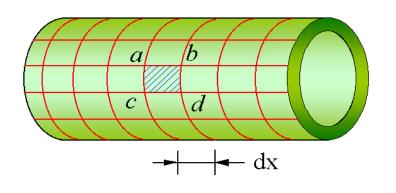
1. 圆筒横截面没有正应力,只有切应力;

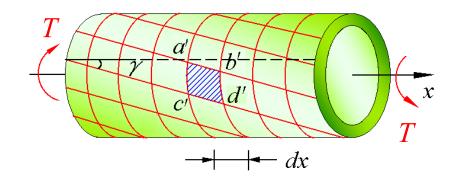
纯剪应力状态

扭转现象:简单应力状态

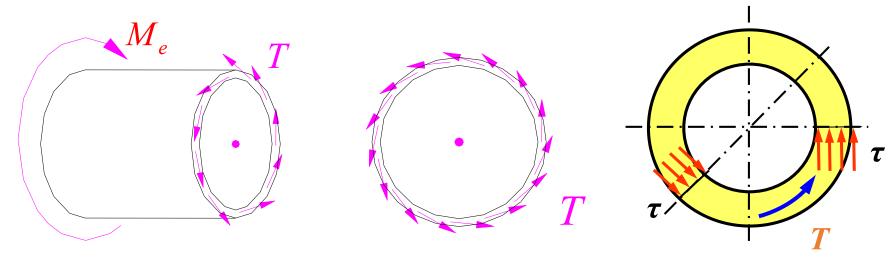


1、薄壁圆筒扭转时的切应力



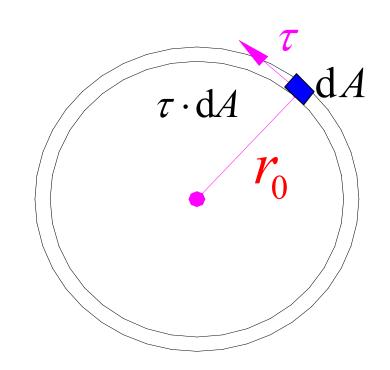


- 沿周向各点的切应力数值相等,方向垂直于半径(与周线相切)
- 薄壁筒扭转:横截面上切应力均匀分布



1、薄壁圆筒扭转时的切应力

薄壁筒扭转时横截面切应力计算公式



$$\int_{\mathbb{R}} r_0 \cdot \tau \cdot dA = T$$

$$r_0 \cdot \tau \int_{\mathbb{R}} dA = T$$

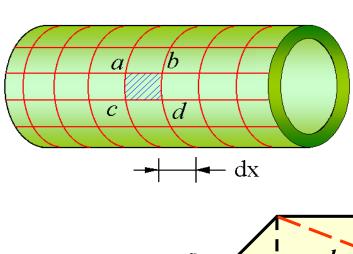
$$r_0 \cdot \tau \cdot 2\pi r_0 \delta = T$$

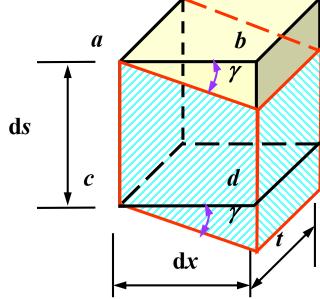
$$\tau = \frac{T}{2\pi r_0^2 \delta} = \frac{M_e}{2\pi r_0^2 \delta}$$

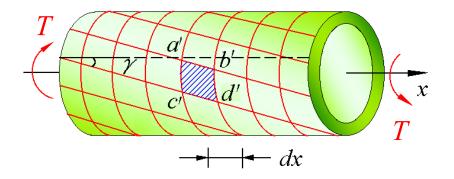
与精确的理论解相比,当 $\delta \le r_0/10$ 时,上式的误差不超过4.52%。

薄壁圆筒扭转是静定问题

2、切应力互等定理







思考: 周向的纵截面切应力?

2、切应力互等定理

任一单元体, 若右面 (杆的横截面) 上有切应力, 其方向与y轴平行。

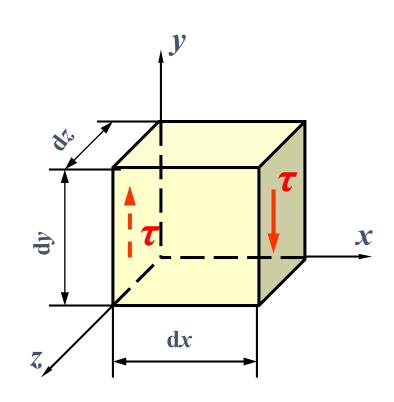
则由平衡方程

$$\sum F_{y} = 0$$

左面也有切应力

两侧内力*tdydz* 大小相等,方向相反,组成一个力偶。

其矩为(τdydz)dx



2、切应力互等定理

要满足平衡方程

$$\sum M_z = 0 \qquad \sum F_x = 0$$

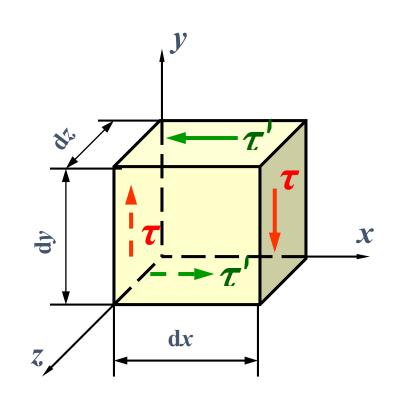
单元体的上、下两平面上需要有大小相等,指向相反的一对内力。它们组成力偶,其矩为 (τ'dxdz)dy

此力偶矩与前一力偶矩

 $(\tau dy dz) dx$

数量相等而转向相反,从而可得

$$\tau' = \tau$$



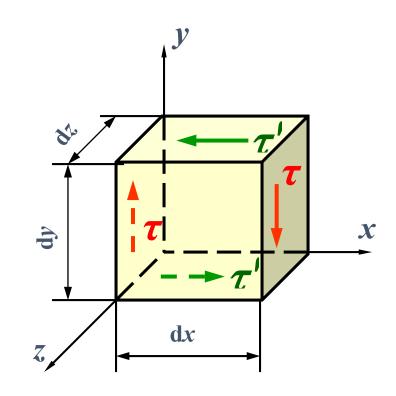
2、切应力互等定理

$$\tau' = \tau$$

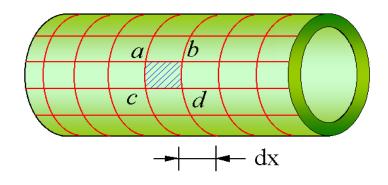
- 在相互垂直的两个平面上,切应力必然成对 存在,且数值相等;
- 两者都垂直于两个平面的交线,方向则共同 指向或共同背离这一交线。

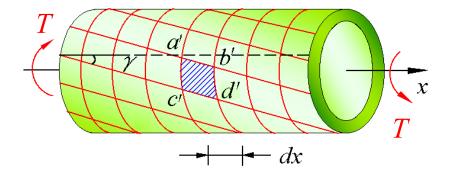
纯剪切单元体:

单元体平面上只有切应力而无正应力。

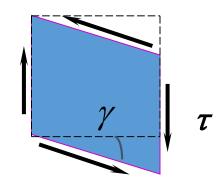


3、切应变、剪切胡克定律



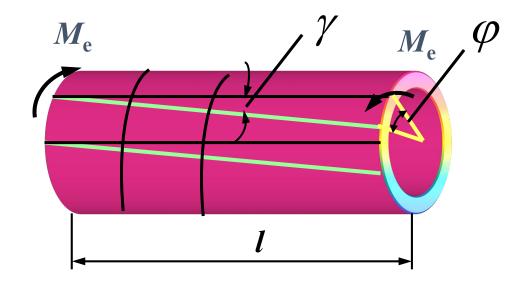


在切应力的作用下,单元体的直角将发生微小的改变,这个改变量 γ 称为切应变。



3、切应变、剪切胡克定律

几何关系



$$\gamma = \frac{r\varphi}{l}$$

r为薄壁圆筒的外半径。

3、切应变、剪切胡克定律

薄壁圆筒的扭转试验发现,当外力偶 M_e 在某一范围内时, M_e 与 φ 成正比。

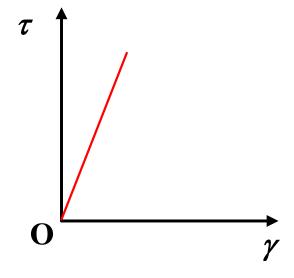
$$M_e$$

 $M_{_{
m e}} \propto \varphi$

$$\tau = \frac{T}{2\pi r_0^2 \delta} = \frac{M_e}{2\pi r_0^2 \delta}$$

$$\gamma = \frac{r\varphi}{l}$$





3、切应变、剪切胡克定律

当切应力不超过材料的剪切比例极限时,切应力 τ 与切应变 γ 成正比,这个关系称为剪切胡克定律。

$$au = G\gamma$$

G: 剪切弹性模量 (GPa) , 又叫切变模量

钢材的剪切弹性模量约为G = 80 GPa

3、切应变、剪切胡克定律

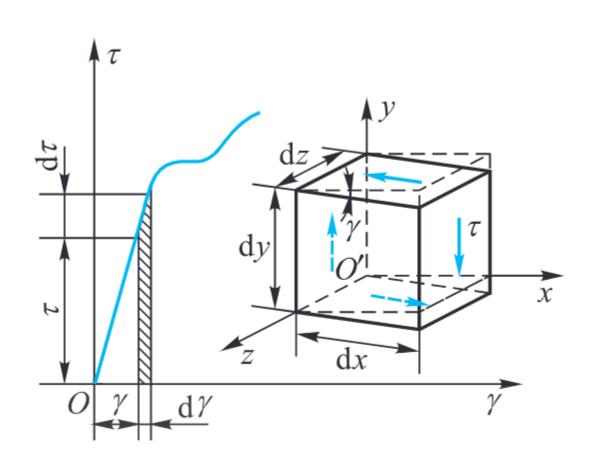
对于各项同性材料,

弹性模量E, 剪切弹性模量G, 泊松比 μ

三个弹性常数之间的关系

$$G = \frac{E}{2(1+\mu)}$$

4、剪切应变能与应变能密度



剪力: $F_s = \tau dy dz$

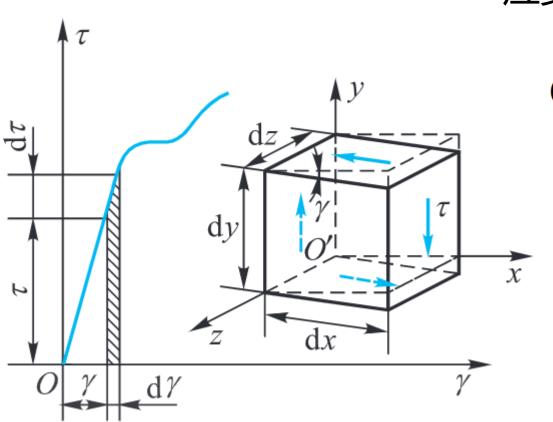
错动距离增量: $d\gamma dx$

剪力做功: $F_s \cdot d\gamma dx$

剪力做的总功:

$$dW = \int_{0}^{\gamma_{1}} \tau dy dz \cdot d\gamma dx$$

4、剪切应变能与应变能密度

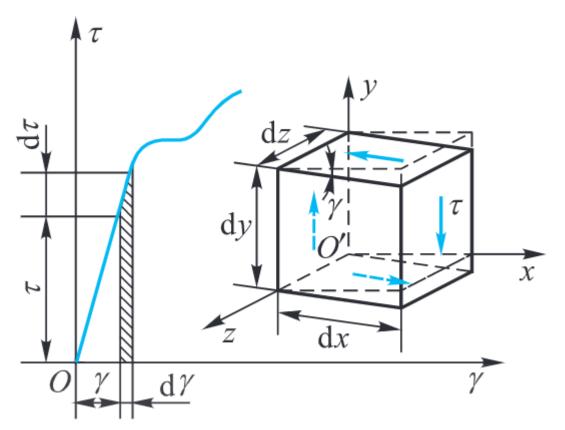


应变能:

$$dV_{\varepsilon} = dW = \int_{0}^{\gamma_{1}} \tau dy dz \cdot d\gamma dx$$
$$= \left(\int_{0}^{\gamma_{1}} \tau d\gamma\right) dV$$

4、剪切应变能与应变能密度





$$\upsilon_{\varepsilon} = \frac{\mathrm{d}V_{\varepsilon}}{\mathrm{d}V} = \int_{0}^{\gamma_{1}} \tau \,\mathrm{d}\gamma$$

$$\upsilon_{\varepsilon} = \frac{1}{2}\tau\gamma$$

$$\upsilon_{\varepsilon} = \frac{\tau^{2}}{2G}$$

4、剪切应变能与应变能密度

类比正应力引起的应变能

$$\sigma = E\varepsilon$$

$$v_{\varepsilon} = \frac{1}{2}\sigma\varepsilon$$

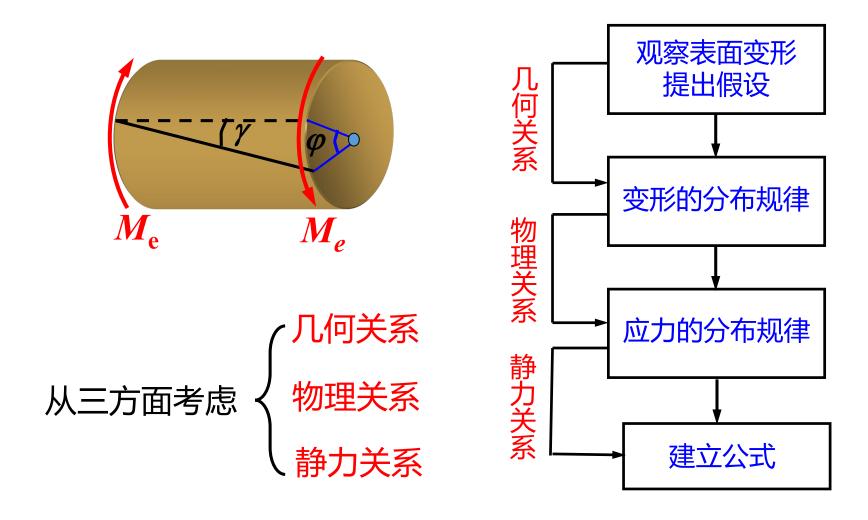
$$v_{\varepsilon} = \frac{1}{2}\frac{\sigma^2}{E}$$

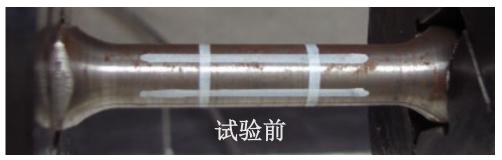
$$\tau = G\gamma$$

$$v_{\gamma} = \frac{1}{2}\tau\gamma$$

$$v_{\gamma} = \frac{1}{2}\frac{\tau^{2}}{G}$$

圆轴横截面切应力 (超静定问题)



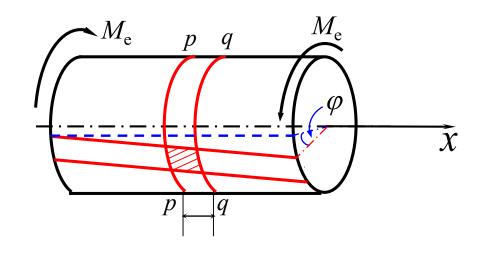




实验观察:

- (1) 圆周线的形状、大小,及圆周线之间的距离没有改变
- (2) 纵向线均倾斜了同一角度》

1、几何关系



φ: 扭转角 (rad)

平面假设:

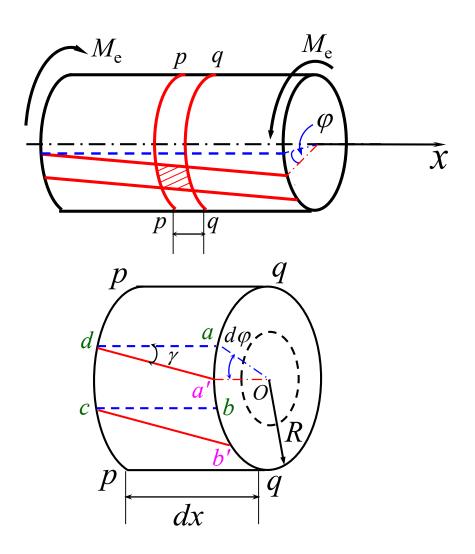
圆轴扭转变形前原为平面的横截

面,变形后仍保持为平面,形状

和大小不变,半径仍保持为直线;

且相邻两截面间的距离不变。

1、几何关系



φ: 扭转角 (rad)

dφ: dx微段两截面的相对扭转角

外表面边缘上a点的错动距离

$$aa' = Rd\varphi = \gamma dx$$

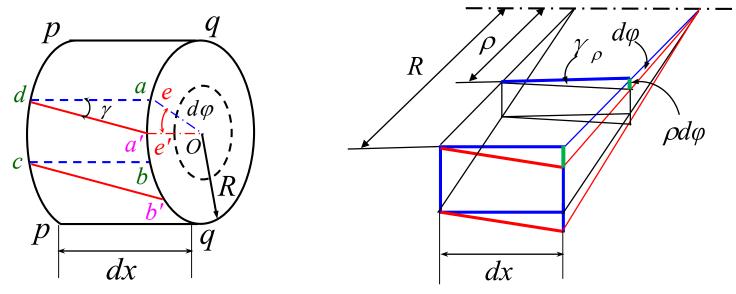
外表面边缘上a点的切应变

$$\gamma = R \frac{d\varphi}{dx}$$

y 发生在垂直于半径的平面内

变形协调方程

1、几何关系



距圆心为 ρ 的圆周上e点的错动距离: $ee' = \rho d\varphi = \gamma_{\rho} dx$

距圆心为 ρ 处的切应变: $\gamma_{\rho} = \rho \frac{d\varphi}{dx}$

 γ_{ρ} 也发生在垂直于半径的平面内

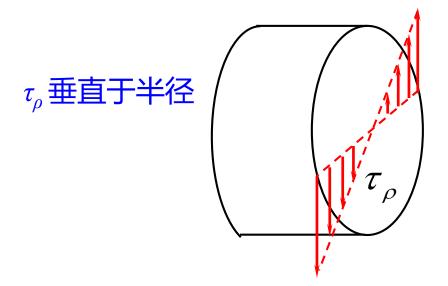
2、物理关系

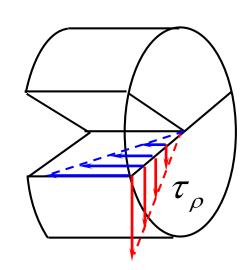
根据剪切胡克定律 $\tau = G\gamma$

距圆心为
$$\rho$$
 处的切应力 $\tau_{\rho}=G\gamma_{\rho}$

$$au_
ho \propto
ho$$

横截面上同一圆周上任意点的切应力 τ_{ρ} 均相同,且与该点到圆心的距离 ρ 成正比。





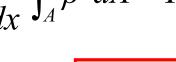
3、静力关系

内力系力矩等于扭矩

$$\int_{A} \rho \tau_{\rho} dA = T$$

$$\int_{A} \rho \cdot G \cdot \rho \cdot \frac{d\varphi}{dx} \cdot dA = T$$

$$G\frac{d\varphi}{dx}\int_{A}\rho^{2}dA = T$$

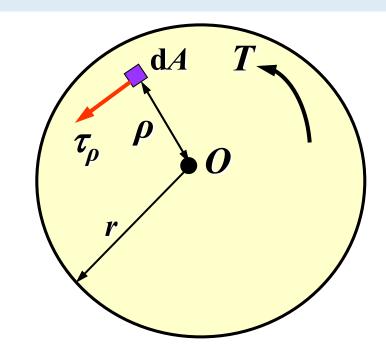




$$\int_{A} \rho^{2} dA = I_{p} \longrightarrow \frac{d\varphi}{dx} = \frac{T}{GI_{p}}$$

代入物理关系

$$\tau_{\rho} = G\gamma_{\rho} = G\rho \frac{d\varphi}{dx}$$

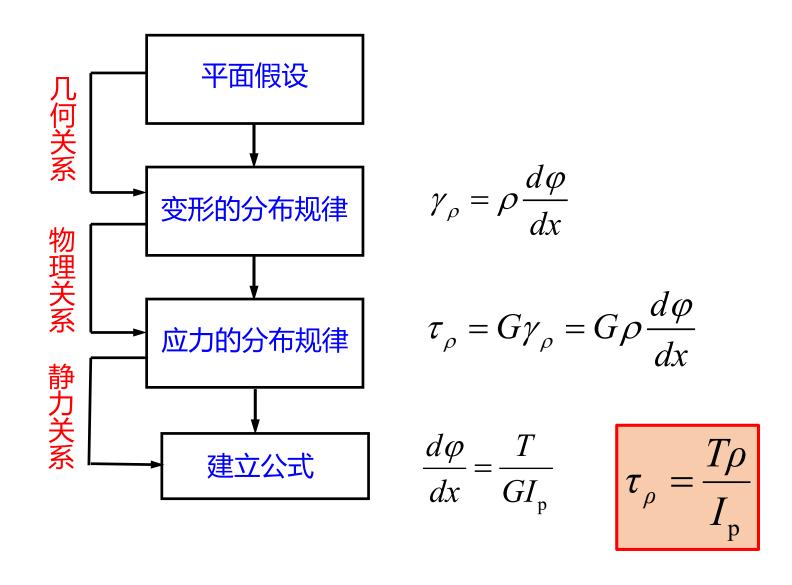


$$\tau_{\rho} = \frac{T\rho}{I_{\rm p}}$$

T: 横截面上的扭矩;

ρ: 求应力的点到圆心的距离

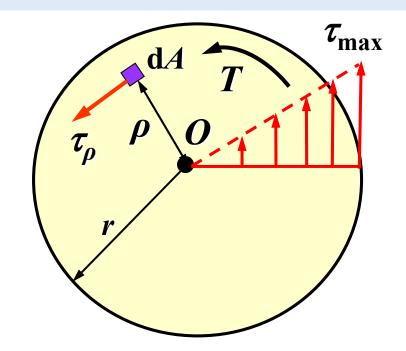
 I_p : 为横截面对圆心的极惯性矩。



3、静力关系

 $\tau_{\rm max}$ 的计算

$$\tau_{\text{max}} = \frac{T\rho_{\text{max}}}{I_{\text{p}}} = \frac{T}{\frac{I_{\text{p}}}{\rho_{\text{max}}}}$$



在圆截面边缘上,有最大切应力

$$W_{\rm t} = \frac{I_{\rm p}}{\rho_{\rm max}}$$

W_t称作<u>抗扭截面系数</u>,单位为mm³或m³。

3、静力关系

极惯性矩和抗扭截面系数的计算

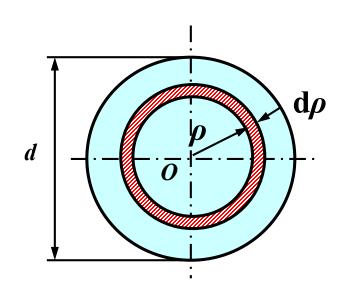
$$I_{p} = \int_{A} \rho^{2} dA \qquad W_{t} = \frac{I_{p}}{\rho_{max}}$$

(1) 实心圆截面

$$dA = 2\pi\rho(d\rho)$$

$$I_{p} = \int_{A} \rho^{2} dA = \int_{0}^{\frac{d}{2}} 2\pi \rho^{3} d\rho = \frac{\pi d^{4}}{32}$$

$$W_{\rm t} = \frac{I_{\rm p}}{\rho_{\rm max}} = \frac{\pi d^4/32}{d/2} = \frac{\pi d^3}{16}$$



3、静力关系

极惯性矩和抗扭截面系数的计算

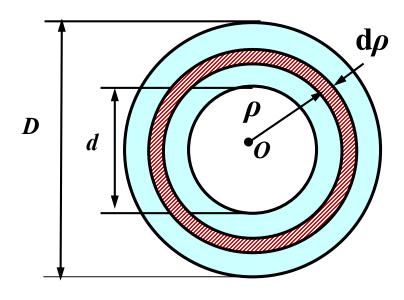
$$I_{\rm p} = \int_{A} \rho^2 dA$$

$$W_{\rm t} = \frac{I_{\rm p}}{\rho_{\rm max}}$$

(2) 空心圆截面

$$I_{\rm p} = \frac{\pi D^4 (1 - \alpha^4)}{32}$$

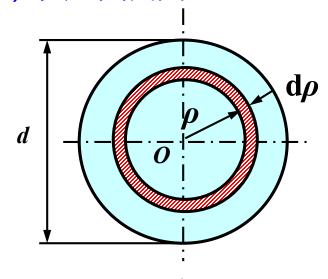
其中
$$\alpha = \frac{d}{D}$$



$$W_{\rm t} = \frac{\pi D^3}{16} (1 - \alpha^4)$$

3、静力关系

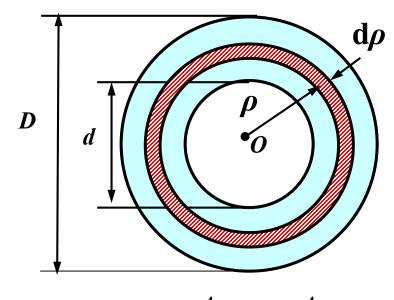
(1) 实心圆截面



$$I_{\rm p} = \frac{\pi d^4}{32}$$

$$W_{\rm t} = \frac{\pi d^3}{16}$$

(2) 空心圆截面

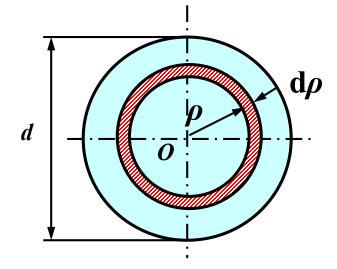


$$I_{\rm p} = \frac{\pi D^4 (1 - \alpha^4)}{32}$$

$$W_{\rm t} = \frac{\pi D^3}{16} (1 - \alpha^4)$$

3、静力关系

(1) 实心圆截面极惯性矩



$$I_{\rm p} = \frac{\pi d^4}{32}$$





iPad4 32G

例题3.2 图示空心圆轴外径 D = 100 mm,内径d = 80 mm, $M_1 = 6 \text{ kN·m}$, $M_2 = 4 \text{ kN·m}$,材料的剪切弹性模量 G = 80 GPa。

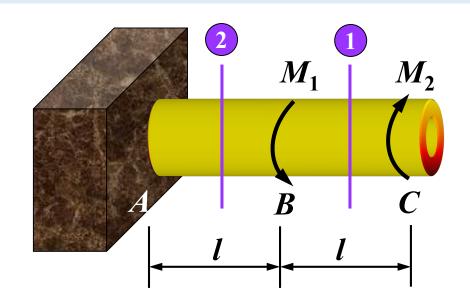
- (1) 画轴的扭矩图;
- (2) 求轴的最大切应力,并指出其位置。

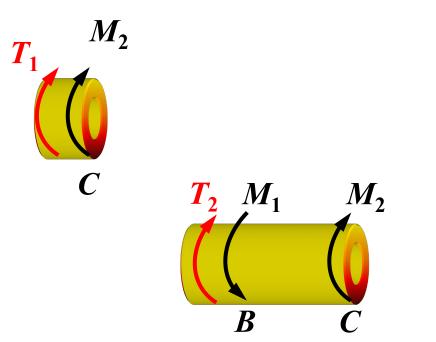
解:(1) 画轴的扭矩图

BC段
$$T_1 + M_2 = 0$$

$$T_1 = -4 \text{ kN} \cdot \text{m} \quad (-)$$
 AB段 $T_2 + M_2 - M_1 = 0$
$$T_2 = 2 \text{ kN} \cdot \text{m} \quad (+)$$

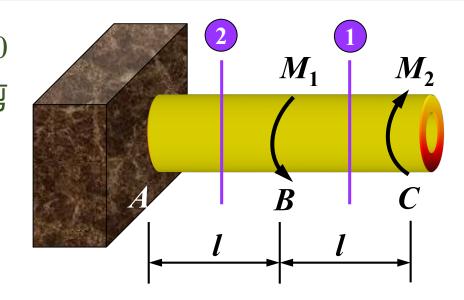
最大扭矩发生在BC段, $T_{\text{max}} = 4 \text{ kN} \cdot \text{m}$





例题3.2 图示空心圆轴外径D=100 mm,内径d=80 mm, $M_1=6 \text{ kN·m}$, $M_2=4 \text{ kN·m}$,材料的剪切弹性模量 G=80 GPa。

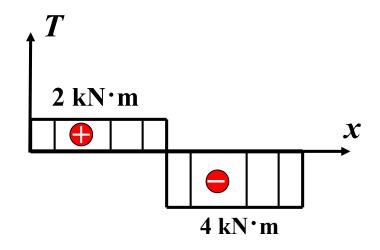
- (1) 画轴的扭矩图;
- (2) 求轴的最大切应力,并指出其位置。



解: (1) 画轴的扭矩图

BC段
$$T_1 = -4 \text{ kN·m}$$
 (-)

AB段
$$T_2 = 2 \text{ kN·m}$$
 (+)



例题3.2 图示空心圆轴外径D = 100 mm,内径d = 80 mm, $M_1 = 6 \text{ kN·m}$, $M_2 = 4 \text{ kN·m}$,材料的剪切弹性模量 G = 80 GPa。

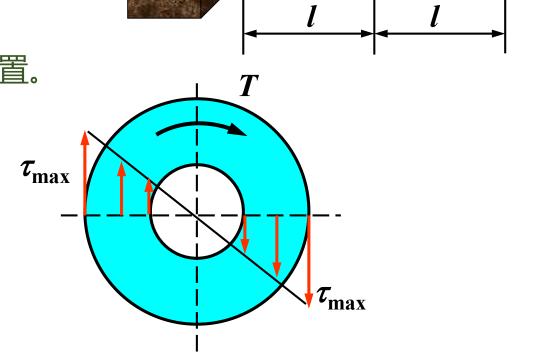


(2) 求轴的最大切应力,并指出其位置。

解: (2) 轴的最大切应力及位置

$$\tau_{\text{max}} = \frac{T_{\text{max}}}{W_{t}}$$

$$= \frac{T_{\text{max}}}{\frac{T_{\text{max}}}{16}(1 - \alpha^{4})} = 34.5 \text{ MPa}$$



 M_1

 M_2

最大切应力发生在截面的周边上,且垂直于半径。