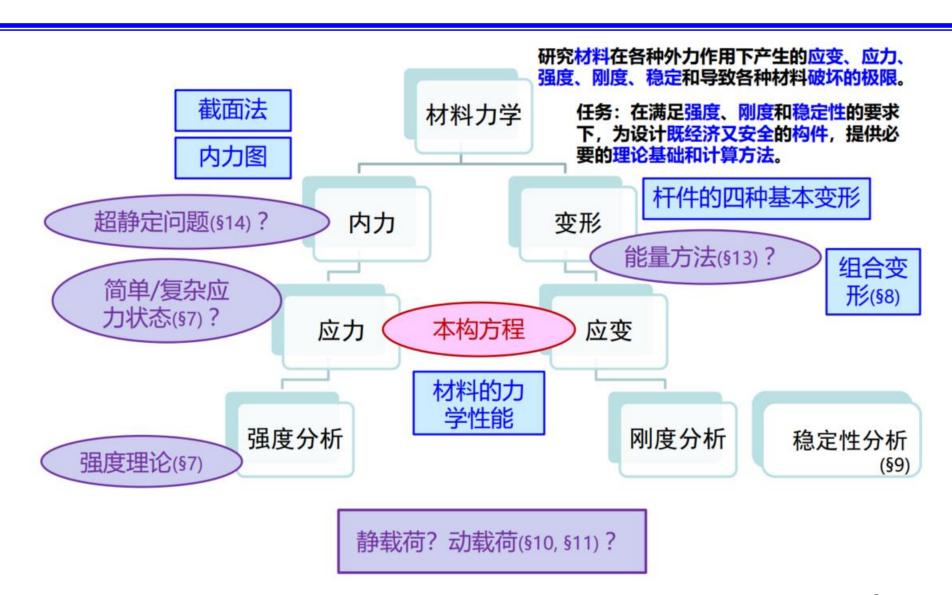
# 1-7章材料力学习题课

李腾枭

### 总结



# 绪论

- ▶ 1. 基本任务
  - □ 强度、刚度、稳定性
- > 2. 基本假设
  - □ 连续性、均匀性、各向同性
- > 3. 截面法
  - □ 轴力、剪力、弯矩、扭矩
- ➤ 4. 外载形式
  - □ 力、温度、湿度、装配精度...
- ▶ 5. 安全因数

$$[\sigma] = \frac{\sigma_b}{n_b}$$

# 截面的几何性质

▶ 1. 静矩、形心

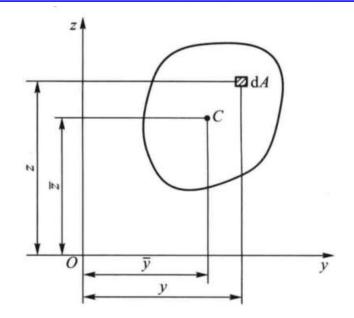
$$S_y = \int_A z dA$$
,  $\bar{z} = \frac{S_y}{A}$ 

▶ 2. 极惯性矩、惯性矩

$$I_p = \int_A \rho^2 dA$$
,  $I_z = \int_A y^2 dA$ 

> 3. 惯性积

$$I_{yz} = \int_{A} yz dA$$



> 4. 平行移轴公式

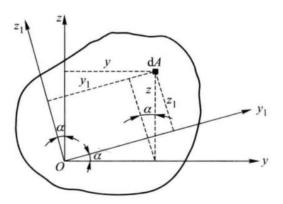
$$I_y = \int_A (z_c + a)^2 dA = \int_A z_c^2 dA + a^2 A$$

> 5. 转轴公式

$$I_{y_1} = \frac{I_y + I_z}{\frac{2}{2}} + \frac{I_y - I_z}{\frac{2}{2}} \cos 2\alpha - I_{yz} \sin 2\alpha$$

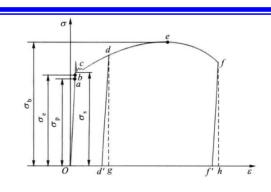
$$I_{z_1} = \frac{I_y + I_z}{\frac{2}{2}} - \frac{I_y - I_z}{\frac{2}{2}} \cos 2\alpha + I_{yz} \sin 2\alpha$$

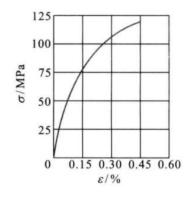
$$I_{y_1 z_1} = \frac{I_y - I_z}{2} \sin 2\alpha + I_{yz} \cos 2\alpha$$



# 拉伸、压缩、剪切

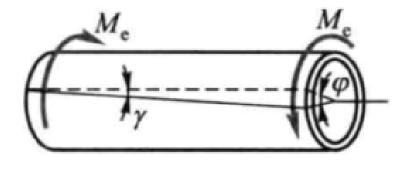
- ▶ 1. 拉伸、压缩
  - □ 轴力图 -> 截面法
  - □ 平面假设 -> 应力均匀分布
- ▶ 2. 低碳钢(塑性材料)拉伸试验
  - □ 变形的阶段:弹性、屈服、强化、局部变形
  - □ 屈服极限、强度极限、断后伸长率、断面收缩率...
  - □ 卸载、冷作硬化
- ▶ 3. 铸铁 (脆性材料) 的拉伸
- ▶ 4. 蠕变、松弛 -> 对于高分子材料
- ▶ 5. 剪切与挤压 -> 挤压面不是平面时, 其应力分布不一定均匀
- > 6. 泊松比
- 7. 应力集中、圣维南原理





### 扭转

- $\blacktriangleright$  1. 功率、转速、力矩  $\{M_e\}_{N\cdot m}=9549\ \{P\}_{kW}/\{n\}_{r/min}$
- > 2. 扭转
  - □ 截面几何性质 -> 极惯性矩
  - □ 基本假设 -> 扭转的平面假设
  - □ 扭转应力
  - □ 扭转变形
- > 3. 密圈螺纹弹簧的变形和应力
- ▶ 4. 非圆截面的扭转
- ▶ 5. 薄壁杆件的扭转

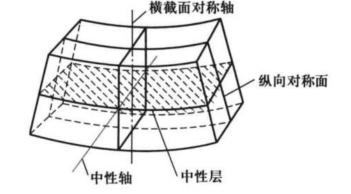


### 弯曲

- ▶ 1. 弯曲内力 -> 理论力学知识
  - □ 载荷集度、剪力、弯矩的微分方程

$$\frac{d^2M}{dx^2} = \frac{dF_S}{dx} = q$$

- □ 剪力图、弯矩图,符号的判断。
- > 2. 弯曲应力
  - □ 截面的几何性质
  - □ 基本假设、中性轴
  - □ 弯曲正应力、弯曲切应力



- ▶ 3. 弯曲变形
  - □ 挠度和弯矩之间的微分方程(线性化) -> w" = MEI
  - □ 积分法、叠加法求解挠度
  - □ 超静定问题

### 应力应变分析、强度理论

- ▶ 1. 应力应变分析
  - □ 解析法

$$\sigma_{\alpha} = \frac{\sigma_{x} + \sigma_{y}}{2} + \frac{\sigma_{x} - \sigma_{y}}{2} \cos 2\alpha - \tau_{xy} \sin 2\alpha$$
$$\tau_{\alpha} = \frac{\sigma_{x} - \sigma_{y}}{2} \sin 2\alpha + \tau_{xy} \cos 2\alpha$$

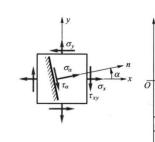
- □ 图解法: 莫尔圆
- □ 主应力
- ▶ 2. 广义胡克定律

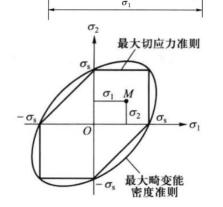
$$\epsilon_{x} = \frac{\sigma_{x}}{E} - \frac{\mu}{E} \left( \sigma_{y} + \sigma_{z} \right)$$

> 3. 各向异性材料常数

$$\sigma_{ij} = C_{ijkl} \epsilon_{kl}$$

- □ 各向异性、正交各向异性
- ▶ 4. 强度理论
  - □ 四种强度准则:最大正应力、应变、切应力、畸变能
  - □ 莫尔强度理论





#### ▶ 材料力学的基本假设

□ 连续性、均匀性、各向同性

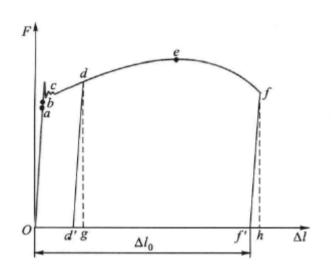
#### ▶ 截面法步骤

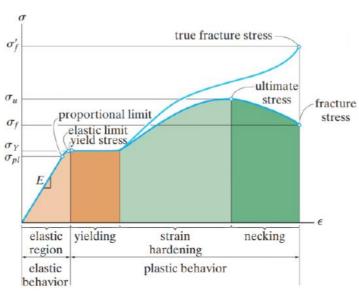
- □ 选取截面;
- □ 代之以未知力、力矩;
- □ 利用理论力学力、力矩平衡方程求解未知力。

#### > 能量法

- **□** 外力功:  $W = \int F dx = \frac{1}{2} F \Delta$
- **口** 储存的弹性能:  $E = \int_{V} v_{e} dV = \int_{V} \int \sigma d\epsilon dV = \int_{V} \frac{1}{2} \frac{F^{2}}{EA} + \frac{1}{2} \frac{T^{2}}{GI_{p}} + \frac{1}{2} \frac{M^{2}}{EI} dx$
- □ 外力功与储存的弹性能相等:可以求出力F方向的位移。

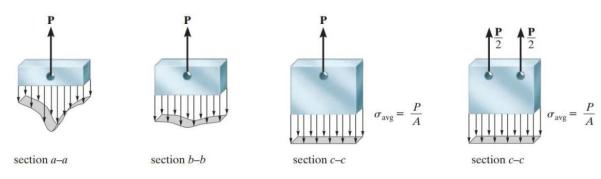
#### > 低碳钢拉伸曲线



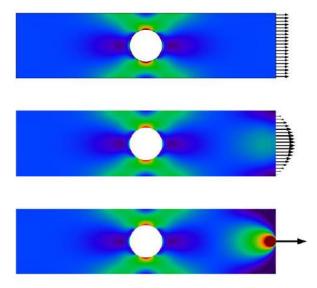


- □ 名义应力、名义应变、真实应力、真实应变
- □ 弹性极限: 弹性模量、比例极限、弹性极限
- □ 屈服极限: 上屈服极限、下屈服极限
- □ 强化阶段: 卸载、冷作硬化
- □ 局部变形阶段: 颈缩阶段

### ▶ 圣维南原理:

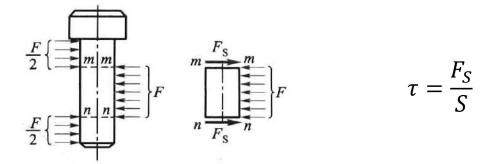


▶ 应力集中

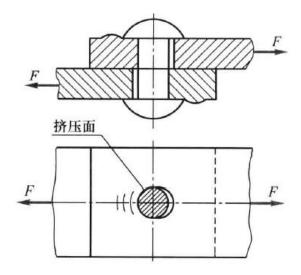


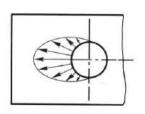
 $\square$  应力集中因数:  $K = \frac{\sigma_{max}}{\sigma_0}$ ,圆孔周围应力集中系数为3

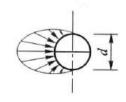
### ▶ 剪切应力

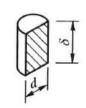


### ▶ 挤压应力









$$\sigma_{bs}=rac{F}{A_{bs}}$$
在接触面为圆柱时, $A_{bs}=\delta d$ 

2. 25 图 a 所示简单杆系,其两杆的长度均为 l=3 m,横截面面积 A=1 000 mm<sup>2</sup>。材料的应力 – 应变关系如图 b 所示。 $E_1=70$  GPa,  $E_2=10$  GPa。试分别计算当 F=80 kN 和 F=120 kN 时,节点 B 的铅垂位移。

#### 思路1:几何法求解(常规方法)

#### 思路2:能量法求解(展开讲)

能量法的想法:外力功=弹性内力储存能外力功形式:

$$W = \int F dx$$

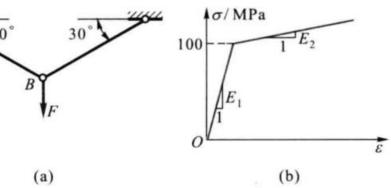
弹性能形式:

$$E = \int_{v} v_e dV = \int_{v} \int_{\epsilon_0} \sigma d\epsilon \, dV$$

其中对于线弹性系统:外力F和应力正比于应变。 而对于本题中的本构关系而言,其应力和外力均 按照本构关系的形式进行。

a. F < 100 kN 时,系统为线弹性系统

$$W = \frac{1}{2}F\Delta, \quad E = \frac{1}{2}\frac{\sigma^2}{E}AL \cdot 2$$



b. F > 100 kN 时,不论是应力还是外力均是以本构关系的形式进行变形。

外力功和弹性能均是按照图中的 形式变化。

- 2.27 抗拉(压)刚度为 EA 的等直杆,受力情况如图所示。试问:
- (1) 总伸长是否为  $\Delta l = \frac{F_1 l_1}{EA} + \frac{F_2 l_2}{EA}$ ? 如有错误,正确的算式是什么?
- (2) 应变能是否为  $V_{\varepsilon} = \frac{F_1^2 l_1}{2EA} + \frac{F_2^2 l_2}{2EA}$ ? 如有错误,正确的算式是什么?
- (3) 若  $l_1 = l_2 = l$ ,  $F_1 + F_2 = F(常量)$ , 试求  $V_{emax}$ 和  $V_{emin}$ , 并求两种情况下的比值  $\frac{F_2}{F_1}$ 。

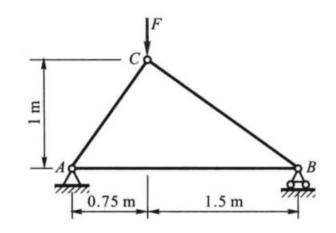
$$\Delta l = \frac{(F_1 - F_2)l_1}{EA} - \frac{F_2l_2}{EA}$$

$$V_{\varepsilon} = \frac{(F_1 - F_2)^2 l_1}{2EA} + \frac{F_2^2 l_2}{2EA}$$

$$V_{\varepsilon}(F_1) = \frac{l}{2EA} (2F^2 - 6FF_1 + 5F_1^2)$$

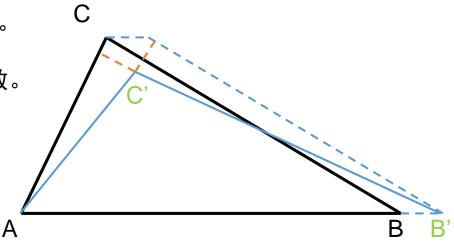
"2.38 图示简单桁架的三根杆件均由钢材制成,横截面面积均为  $300 \text{ mm}^2$ , E = 200 GPa。若 F = 5 kN, 试求 C 点的水平及铅垂位移。

思路:需要求解水平位移,而作用力是竖直方向的,单单用能量法求解不出来。目前只能采用几何法求解。



分别对 C 点、 B 点受力分析得到杆的内力。 利用本构方程得到杆变形。

最后对整个体系几何分析求得其中的未知数。



2.68 图示柴油机的活塞销的材料为 20Cr,  $[\tau]$  = 70 MPa,  $[\sigma_{bs}]$  = 100 MPa。活塞销外

径  $d_1$  = 48 mm, 内径  $d_2$  = 26 mm, 长度 l = 130 mm, a = 50 mm。活塞直径 D = 135 mm。气体爆

发压力 p = 7.5 MPa。试对活塞销进行剪切和挤压强度校核。

#### 思路:校验剪切和挤压强度,不要遗漏。

在活塞销上存在三个需要校核的地方:

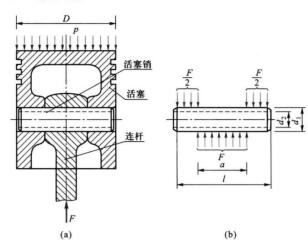
- 1. 中间部分的挤压强度;
- 2. 两端的挤压强度;
- 3. 连接处的剪切强度。

#### 分别求出挤压应力和剪切应力:

1. 
$$\sigma_{bs1} = \frac{F}{ad_1} = 44.71 \, MPa < [\sigma_{bs}]$$

2. 
$$\sigma_{bs2} = \frac{F}{(l-a)d_1} < \sigma_{bs1}$$

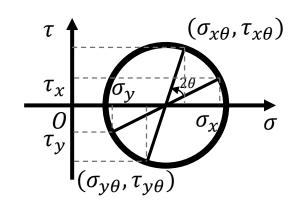
2. 
$$\sigma_{bs2} = \frac{\frac{da_1}{F}}{(l-a)d_1} < \sigma_{bs1}$$
  
3.  $\tau = \frac{\frac{F}{2\pi(d_1^2/4 - d_2^2/4)}} = 41.98 \, MPa < [\tau]$ 



# 第三章知识点

- ▶ 外力偶矩、功率、转速之间的关系

本质上还是一个功率方程: P=Mw, 其中w为角速度。 前面的系数: 9549 相当于只是一个单位换算的过程。



▶ 切应力互等定理

学过应力分析之后, 作出一个莫尔圆就可以得到这个结论。

▶ 扭转的平面假设(无翘曲,只有平行于平面的切应力)

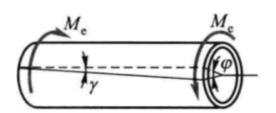
$$\phi R = \gamma l$$

$$\tau = G\gamma = \frac{r\phi}{l}$$

$$T = \int_{A} \tau r dA = \frac{d\phi}{dx} GI_{p}$$

$$\tau_{max} = \frac{T}{W_{t}}$$

极惯性矩:  $I_p = \int_A \rho^2 dA$ 



# 第三章知识点

- > 密圈螺纹弹簧的应力和变形
  - □ 弹簧每一截面上收到扭矩和剪力,当簧圈直径远大于簧 丝直径时,剪力导致的剪应力可以忽略。利用能量法可 以得到弹簧的刚度系数。

$$C = \frac{Gd^4}{64R^3n}$$

- > 非圆截面杆的扭转
  - □ 应力分布形式
  - **□** 最大切应力:  $\tau_{max} = \frac{T}{\alpha h b^2}$
  - **□** 扭转角:  $\frac{d\phi}{dx} = \frac{T}{G\beta hb^3}$
- h/b>10时,  $\alpha = \beta \approx 1/3$
- □ 开口薄壁杆件自由扭转: 相等关系 -> 各个矩形杆的扭转角相等

存在圆角、斜度时,有修正公式。

> 闭口薄壁杆件自由扭转

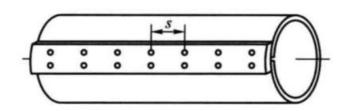
$$M_e = 2A\tau\delta$$
  $\phi = \frac{M_e S}{8A^2 G}$ 

$$I_t = \eta \frac{1}{3} \sum h_i \delta_i^3$$

3. 17 由厚度  $\delta$  = 8 mm 的钢板卷制成的圆筒,平均直径为 D = 200 mm。接缝处用铆钉铆接(见图)。若铆钉直径 d = 20 mm,许用切应力[ $\tau$ ] = 60 MPa,许用挤压应力[ $\sigma$ <sub>bs</sub>] =

思路:在铆钉连接处承受扭转导致的外力,这个外力与闭口薄壁圆筒的扭转有关,该外力引起铆钉的剪切和挤压,校核这两者得到铆钉的设计间距s。

160 MPa, 简的两端受扭转力偶矩  $M_s = 30 \text{ kN·m}$  作用, 试求铆钉的间距  $s_s$ 



$$M_e = 2A\tau\delta$$

$$\tau = \frac{M_e}{2A\delta} = 59.71 \, MPa$$

剪切强度校核:

$$\tau_{\dot{\mathfrak{P}}} = \frac{F}{A} = \frac{\tau s \delta}{A} < [\tau]$$

$$s < 39.44 mm$$

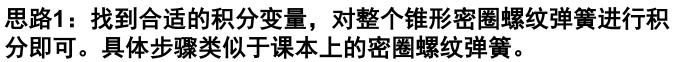
挤压强度校核:

$$\sigma = \frac{F}{d\delta} = \frac{\tau s \delta}{d\delta} < [\sigma_{bs}]$$

$$s < 53.59 \ mm$$

铆钉间距最少为 39.44 mm

图示锥形密圈螺旋弹簧,也称塔簧,受轴向压力F作用,上端面和下端面弹簧圈的 平均直径分别为  $R_1$  和  $R_2$ 。簧丝直径为 d,有效圈数为 n,材料的切变模量为 G。试确定弹簧 的压缩量λ。





$$R(x) = R_1 + (R_2 - R_1)\frac{x}{n}$$

$$T(x) = F\left[R_1 + (R_2 - R_1)\frac{x}{n}\right]$$

$$\tau(x) = \frac{T(x)\rho}{\frac{1}{32}\pi d^4} = \frac{32F\rho \left[R_1 + (R_2 - R_1)\frac{x}{n}\right]}{\pi d^4}$$

应变能密度: 
$$v_{\varepsilon}(x) = \frac{\tau^2(x)}{2G} = \frac{512F^2\rho^2\left[R_1 + (R_2 - R_1)\frac{x}{n}\right]^2}{G\pi^2d^8}$$

能量法: 
$$V_{\varepsilon} = \int v_{\varepsilon} dV = \int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{d/2} \int_{0}^{n} v_{\varepsilon} \cdot \rho 2\pi R(x) dx d\rho d\theta = \frac{1}{2} F\lambda$$

$$\lambda = \frac{16Fn(R_1^2 + R_2^2)(R_1 + R_2)}{Gd^4}$$

3.30 图示锥形密圈螺旋弹簧,也称塔簧,受轴向压力F作用,上端面和下端面弹簧圈的平均直径分别为 $R_1$ 和 $R_2$ 。簧丝直径为d,有效圈数为n,材料的切变模量为G。试确定弹簧的压缩量 $\lambda$ 。

思路2:将锥形密圈螺纹弹簧看作一个个密圈弹簧的叠加。

→ 直接利用课本上的公式, 简化计算过程。

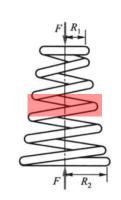
利用直弹簧的公式:

$$C = \frac{Gd^4}{64R^3n}$$

对处于R(x)处的直弹簧,其长度为dx,收到压力F的作用,其变形为:

$$d\lambda = \frac{F}{C} = F \frac{64R^3}{Gd^4} \frac{n}{l} dx$$

$$\lambda = \int_{l} d\lambda = \int_{l} F \frac{64R(x)^3}{Gd^4} \frac{n}{l} dx = \frac{16Fn(R_1^2 + R_2^2)(R_1 + R_2)}{Gd^4}$$



3. 40 图示椭圆形截面薄壁等直杆件受自由扭转,两端作用扭矩  $M_e = 8 \text{ kN·m}$ 。若材料的切变模量 G = 80 GPa,截面的几何参数为:壁厚  $\delta = 5 \text{ mm}$ ,壁厚中线的长轴  $\alpha = 80 \text{ mm}$ ,短轴 b = 60 mm。试求:(1) 截面上的切应力大小;(2) 杆件的单位长度扭转角。

提示:壁厚中线所包围面积的计算公式为 $\omega = \pi ab$ ,壁厚中线周长的近似计算公式为S =

$$\pi[1.5(a+b)-\sqrt{ab}]_{\circ}$$

#### 思路:基本的闭口薄壁杆扭转问题。

#### 推导过程:

由于是薄壁杆,设在薄壁处切应力均匀分布,为τ。

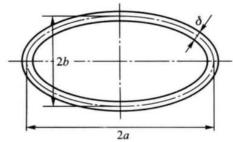
则切应力产生的扭矩为:  $M_e = \int \tau \delta r dx = 2A\tau \delta$ 

利用能量法求解扭转角:

$$E = \frac{1}{2}T\phi l = \frac{\tau^2}{2G}lS\delta$$
$$\phi = \frac{M_eS}{8A^2G}$$

其中: A 为壁厚中线所包围面积, S 为壁厚中线的周长。

本题的求解过程直接代入公式即可。

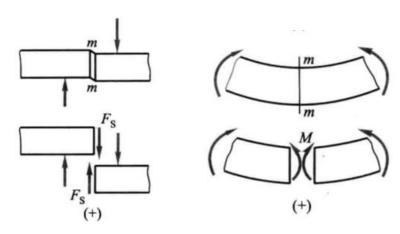


# 第四、五、六章知识点

- > 弯曲内力
  - □ 求解方法: 截面法
- ▶ 载荷集度、剪力、弯矩之间的微分关系

$$\frac{d^2M}{dx^2} = \frac{dF_S}{dx} = q$$

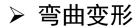
▶ 剪力和弯矩符号的判定方法



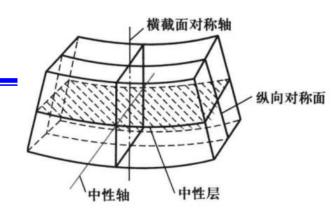
# 第四、五、六章知识点

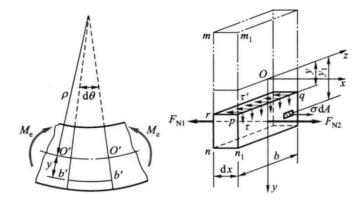
#### ▶ 弯曲应力

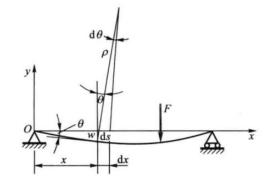
- □ 基本假设: 平面假设、纵向纤维无正应力假设
- **口** 中性轴,应力分布:  $\sigma = \frac{Ey}{\rho} = \frac{My}{I_z}$
- □ 惯性矩:  $I_z = \int y^2 dA$
- lue 弯曲最大正应力:  $\sigma_{max} = \frac{M}{W} = \frac{My_{max}}{I_z}$
- $lacksymbol{\square}$  弯曲切应力:  $au = rac{F_S S_Z^*}{I_Z b}$   $S_Z^* = \int y dA = \overline{y} A$



- □ 挠曲线的微分方程:  $\frac{1}{\rho} = \frac{M}{EI}$
- **旦 线性化**:  $\frac{d^2w}{dx^2} = \frac{M}{EI}$
- □ 积分法求解挠曲线方程:  $w = \int \int \frac{M}{EI} dx + Cx + D$
- □ 叠加法求解
- □ 超静定梁

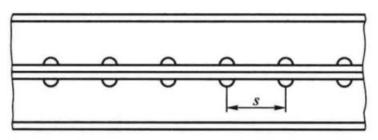


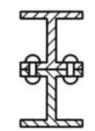




# 第五章作业: 5.27

5. 27 图示梁由两根 No. 36a 工字钢铆接而成。铆钉的间距为 s = 150 mm, 直径 d = 20 mm, 许用切应力[ $\tau$ ] = 90 MPa。梁横截面上的剪力  $F_s = 40 \text{ kN}$ 。试校核铆钉的剪切强度。





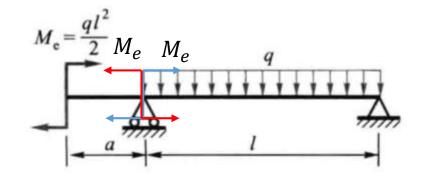
思路:与题目3.17类似,均是求解贴合面上的剪应力。

$$I_Z = I_{Z1} + \left(\frac{h}{2}\right)^2 S + I_{Z2} + \left(\frac{h}{2}\right)^2 S = 8.1159 \times 10^{-4} \, m^4$$
 $S_Z^* = S\left(\frac{h}{2}\right) = 1.3766 \times 10^{-3} \, m^3$ 
 $\tau_{max} = \frac{F_s S_Z^*}{I_Z b} = 0.4989 \, MPa$ 
 $F_S = \frac{\tau_{max} sb}{2} = 5.0888 \, KN$ 
 $\tau_{max} = \frac{F_S}{\pi \left(\frac{d}{2}\right)^2} = 16.2064 \, MPa$ 
剪切强度合格。

### 第六章作业: 6.11

6.11 用叠加法求图示外伸梁外伸端的挠度和转角。设 EI 为常数。

思路:叠加法简化成三个基本形式 1.均布荷载的简支梁;2.一端受到弯矩 的简支梁;3.受到弯矩的悬臂梁。 三种形式的叠加。



$$\theta_A = \theta_{qA} + \theta_{MeA} = -\frac{ql^2}{24EI}(5l + 12a)$$

$$w_A = w_{qA} + w_{MeA} = \frac{ql^2a}{24EI}(5l + 6a)$$

# 第五章作业: 5.36

5.36 以 F 力将置放于地面的钢筋提起。若钢筋单位长度的重量为 q , 当 b = 2a 时 , 试

求所需的力F。

思路: 在钢筋和地面接触的地方, 曲率半径为 无穷大, 这个时候弯矩为零。

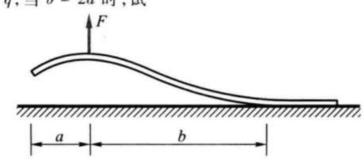
利用公式: 
$$\frac{1}{\rho} = \frac{M}{EI}$$

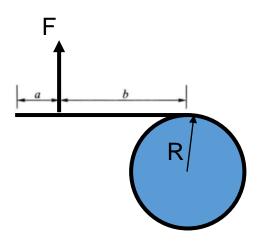
对于接触点取力矩,利用力矩平衡求解所需力F。



如右图所示,钢筋受到未知外力卷在半径为R 的圆形物体上,所需的力F。

步骤如上所述,但是此时**半径就不是无穷大了, 需要额外考虑**。





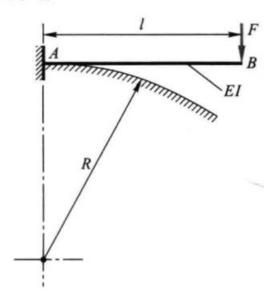
### 第六章作业: 6.34

6.34 悬臂梁的下面是一半径为 R 的刚性圆柱面(见图)。在集中力 F 作用下,试求端

点B的挠度。

思路:类似于前一题,需要考虑弯曲紧贴处的弯矩。

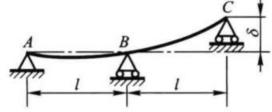
- 当力很小的时候,小到为零,这个时候挠度 之和力的大小有关。此时,弯曲变形简化成 一个悬臂梁的模型。
- 2. 当力达到一定程度之后,与圆柱面有一个接触面,此时就是存在角度的悬臂梁和接触点 挠度的叠加。
- 3. 当力无穷大时,整个梁与圆柱面贴合,挠度 为接触点的挠度。



# 第六章作业: 6.36

6.36 图示三支座等截面轴,由于制造不精确,轴承有高低。设 EI,δ 和 l 均为已知量,试用叠加法求图示两种情况的最大弯矩。

思路:判断出整个系统一次超静定问题,去掉C点处的约束,代之以力Fc,再利用叠加法求出位移,利用几何条件求解出未知力Fc,最后求解出整个系统的最大弯矩。

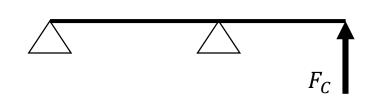


直接画出剪力图与弯矩图,利用积分法求出位移

$$F_C = \frac{3EI\delta}{2l^3}$$

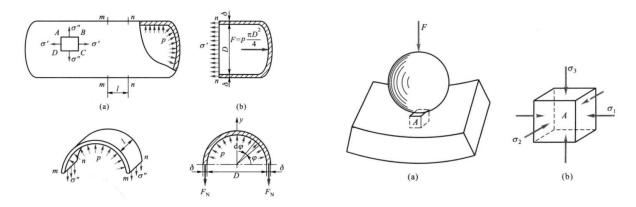
最后得到整个系统最大弯矩为:

$$M_{max} = F_C l = \frac{3EI\delta}{2l^2}$$



# 第七章知识点

- ▶ 主应力、主平面
- ▶ 二向应力、三向应力例子

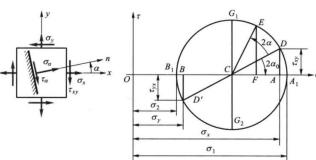


▶ 二向应力分析:解析法

$$\sigma_{\alpha} = \frac{\sigma_{x} + \sigma_{y}}{2} + \frac{\sigma_{x} - \sigma_{y}}{2} \cos 2\alpha - \tau_{xy} \sin 2\alpha$$

$$\tau_{\alpha} = \frac{\sigma_{x} - \sigma_{y}}{2} \sin 2\alpha + \tau_{xy} \cos 2\alpha$$

▶ 二向应力分析:图解法:莫尔圆



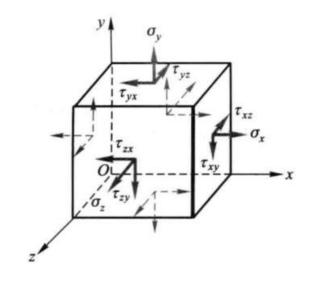
# 第七章知识点

▶ 应变分析

$$\varepsilon_{\alpha} = \frac{\varepsilon_{x} + \varepsilon_{y}}{2} + \frac{\varepsilon_{x} - \varepsilon_{y}}{2} \cos 2\alpha + \frac{\gamma_{xy}}{2} \sin 2\alpha$$
$$\frac{\gamma_{\alpha}}{2} = -\frac{\varepsilon_{x} - \varepsilon_{y}}{2} \sin 2\alpha + \frac{\gamma_{xy}}{2} \cos 2\alpha$$

- ▶ 平面应变问题、平面应力问题
- ▶ 广义胡克定律:各向同性材料

$$\epsilon_{x} = \frac{1}{E} \left( \sigma_{x} - \frac{\mu}{E} (\sigma_{y} + \sigma_{z}) \right)$$
$$\gamma_{xy} = \frac{\tau_{xy}}{G}$$



各向异性材料的弹性常数

# 第七章知识点

#### ▶ 四种强度理论

- □ 最大拉应力理论:
- □ 最大应变理论:
- □ 最大切应力理论:
- □ 最大畸变能密度理论:

$$\sigma_1 < [\sigma_t]$$

$$\sigma_1 - \mu(\sigma_2 + \sigma_3) < [\sigma]$$

$$\sigma_1 - \sigma_3 < [\sigma]$$

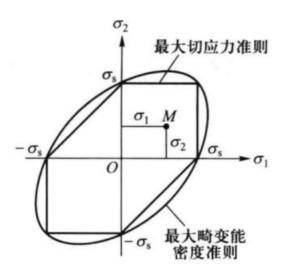
$$\sqrt{\frac{1}{2}}[(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2] < [\sigma]$$

▶ 莫尔强度理论

$$\sigma_1 - \frac{[\sigma_t]}{[\sigma_c]} \sigma_3 < [\sigma]$$

> 含裂纹构件的断裂准则

$$\sigma\sqrt{\pi a} > K_{IC}$$



# 第七章作业: 7.9

7.9 图示钢制曲拐的横截面直径为 20 mm, C 端与钢丝相连, 钢丝的横截面面积  $A = 6.5 \text{ mm}^2$ 。曲拐和钢丝的弹性模量同为 E = 200 GPa, G = 84 GPa。若钢丝的温度降低 50 C,若线胀系数  $\alpha_I = 12.5 \times 10^{-6} C^{-1}$ , 试求曲拐固定端截面 A 的顶点的应力状态。

思路:将钢丝对曲拐的作用考虑成一个未知的 拉力,建立曲拐和钢丝的位移相等条件,求解 未知的力。

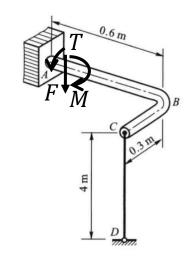
注意:不要被温降、装配、湿度等外界激励迷惑, 这些因素说到底就是给构件提供力的作用。其次, 在分析曲拐的时候需要考虑弯曲、扭转的组合变形。

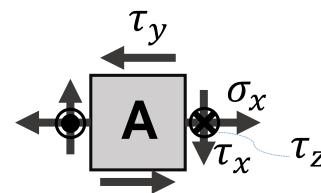
$$\begin{split} \delta_{string} &= \delta_T + \delta_F = \alpha_l \Delta T L - \frac{F}{EA} L \\ \delta_{beam} &= \delta_{bend_{AB}} + \delta_{bend_{BC}} + \delta_{torsion} = \frac{F l^3}{3EI} + \frac{F a^3}{3EI} + \frac{Fal}{GI_P} a \end{split}$$

#### 变形协调关系

$$\delta_{string} = \delta_{beam}$$

由分析可以得到 A 截面处受到扭矩 T 、 弯矩 M 和剪力 F 。(截面法求得)





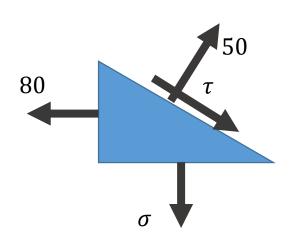
# 第七章作业: 7.12

7.12 二向应力状态如图所示,应力单位为 MPa。试求主应力并作应力圆。

思路1:采用解析法代入公式计算。

思路2:采用图解法计算。

思路3:直接取其中的单元体进行受力分析计算。



两个主应力方向必然互相垂直  $\rightarrow$  在三角形下底面不存在切应力。 利用受力平衡,求解得到底面的正应力 $\sigma$  和斜面的切应力 $\tau$ 。

剩下就是作应力圆的基本方法了。

