

大连理工大学

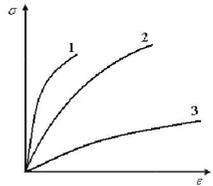
2011 年硕士研究生入学考试模拟试题 (一)

科目代码: 816 科目名称: 材料力学

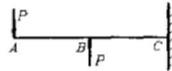
所有答案必须做在答案纸上, 做在试题纸上无效!

一、填空 (每题 5 分, 共 20 分)

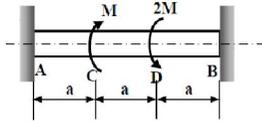
1、杆 1、2 和 3 的横截面积及长度均相等, 其材料的应力应变曲线如图所示。则_____强度最高, _____刚度最大, _____塑性最好。



题二 1 图



题二 3 图

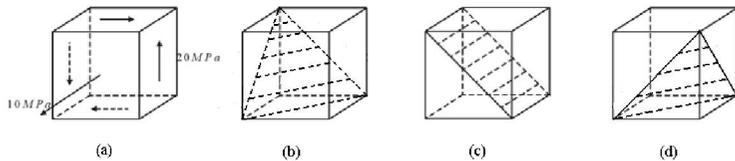


题二 4 图

- 2、长方形截面压杆, $b/h=1/2$, 如果将 b 改为 h 后仍为细长杆, 临界压力 P_{cr} 是原来的_____倍。
- 3、悬臂梁 AC 受力如图所示, 则纯弯曲段为_____, 剪切弯曲段为_____。
- 4、图示轴两端固支, 轴的直径为 d , 外力扭矩分别为 M 和 $2M$, 轴的变形在线弹性变形范围内, 则轴的最大扭转切应力为_____, 在_____段。

二、选择一个正确的答案 (每小题 5 分, 共 20 分)

- 1、广义胡克定律的适用范围是_____。
A. 脆性材料 B. 塑性材料 C. 材料为各向同性且处于线弹性范围内 D. 任何材料
- 2、下述说法正确的是_____。
A. 图 (a) 所示单元体最大正应力作用面是图 (b) 中阴影面
B. 图 (a) 所示单元体最大正应力作用面是图 (c) 中阴影面
C. 图 (a) 所示单元体最大正应力作用面是图 (d) 中阴影面
D. 以上说法均不正确



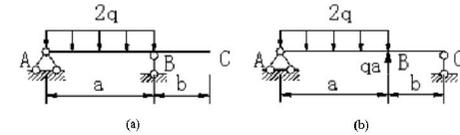
题一 2 图

3、自由落体冲击时, 当冲击物重量 G 增加一倍时, 若其它条件不变, 则被冲击物内的动应力_____。

- A. 不变 B. 增加不足一倍 C. 增加一倍 D. 增加一倍以上

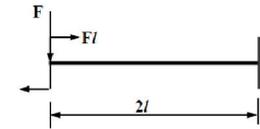
4、图 (a) (b) 两梁抗弯刚度相同, 荷载相同, 则下列正确的是_____。

- A. 两梁对应截面的内力、位移不同 B. 两梁对应截面的内力、位移相同
C. 内力相同, 位移不同 D. 内力不同, 位移相同



题一 4 图

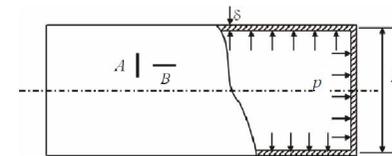
三、悬臂梁长 $2l$, 自由端作用向下集中力 F 和力偶矩 F_l 。画出梁的剪力弯矩图, 并画出梁变形时挠曲轴的定性形状。(15 分)



题三图

四、图示薄壁圆筒内径 $D=500mm$, 壁厚 $\delta=10mm$, 材料弹性模量 $E=200GPa$, 泊松比 $\mu=0.25$ 。为测量内压 p , 可以沿周向贴应变片 A, 也可以沿轴向贴应变片 B。

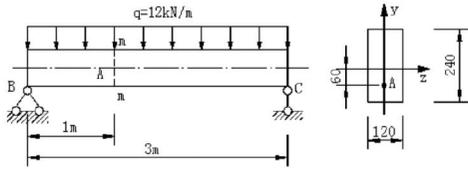
- (1) 从测量精度考虑, 贴应变片 A 的测量方案和贴应变片 B 的测量方案哪个更好?
- (2) 已测得应变片 B 的应变 $\varepsilon_B = 120 \times 10^{-6}$, 计算 ε_A 的值。
- (3) 计算薄壁圆筒的内压 p 。(15 分)



题四图

五、图示简支梁，受 $q=12\text{kN/m}$ 均布线荷载作用，求 A 点主应力的值和剪应力的极值。

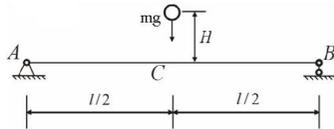
(10 分)



题五图

六、重量为 mg 的物体自高度 H 自由下落到长为 l 的简支梁中点 C ，梁的弯曲刚度为 EI ，抗弯截面模量 W ，且设 $EIH/(mgl^3) = 15/4$ ，求梁中点 C 的最大挠度 ω_d 和最大动应力 σ_d 。

(10 分)

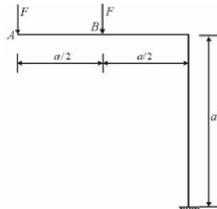


题六图

七、如图所示等截面线弹性刚架弯曲刚度 EI 。

(1) 解释 $\frac{\partial V_e}{\partial F}$ 的几何意义，其中 V_e 为刚架的应变能。

(2) 用卡氏第二定理求 A 点的水平位移（忽略轴力引起的变形）。(15 分)



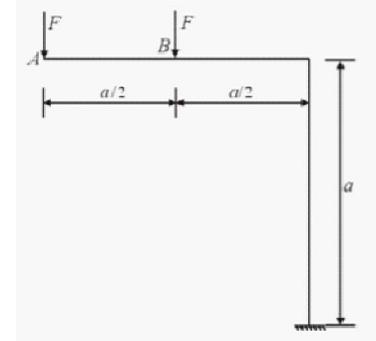
题七图

八、如图所示等截面线弹性刚架弯曲刚度 EI 。

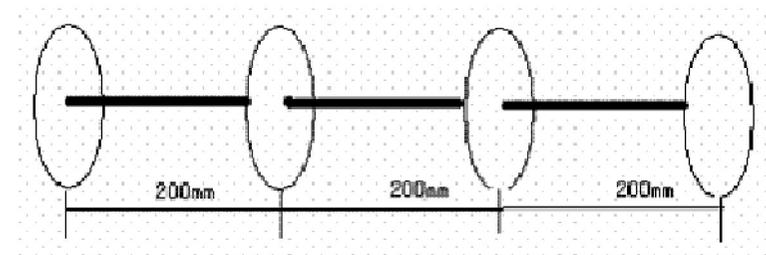
$$\frac{\partial V_e}{\partial F}$$

(1) 解释 $\frac{\partial V_e}{\partial F}$ 的几何意义，其中 V_e 为刚架的应变能。

(2) 用卡氏第二定理求 A 点的水平位移（忽略轴力引起的变形）。(15 分)

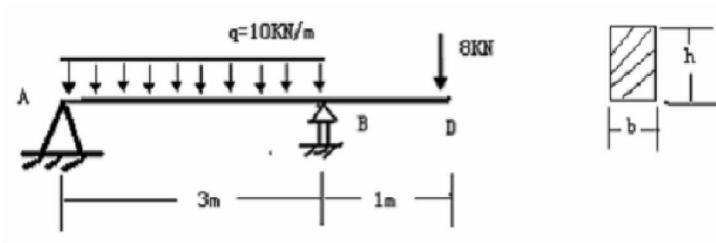


九、等截面实心传动轴的转速为 $n=191\text{r/min}$ ，轮 A 为主动轮，输入功率为 $N_A=8\text{kW}$ ，轮 B、C 和 D 为从动轮。输出功率分别为 $N_B=3\text{kW}$ 、 $N_C=1\text{kW}$ 和 $N_D=4\text{kW}$ 。已知轴材料的许用剪应力为 $[\tau]=60\text{MPa}$ ，剪切模量为 $G=80\text{GPa}$ ，试：(1) 求四个轮的最佳排列方法；(2) 作扭矩图；(3) 确定轴的直径。(15 分)



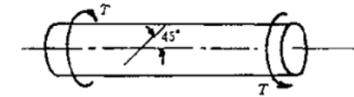
所有答案必须做在答案纸上, 做在试题纸上无效!

十、矩形截面梁受载荷如图所示, 1、写出模型梁在点 A、B 和 D 应满足得力和变形条件, 并定性画出挠曲线的形状; 2、作出剪力图和弯矩图, 指出最大弯矩之值及所在截面。(15 分)



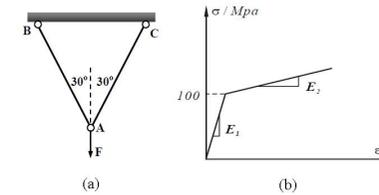
一、填空 (每题 5 分, 共 20 分)

1、图示直径 $d = 2\text{cm}$ 的圆轴受扭矩 T , 测得与轴线成 45° 方向的线应变 $\varepsilon_{45^\circ} = 520 \times 10^{-6}$, 已知 $E = 2.0 \times 10^5 \text{MPa}$, $\mu = 0.3$, 则扭力矩 $T =$ _____。



题二 1 图

2、图 (a) 所示简单杆系的两杆长 $l = 1\text{m}$, 横截面积 $A = 100\text{mm}^2$, 材料的应力应变关系如图 (b) 所示, $E_1 = 100\text{GPa}$, $E_2 = 10\text{GPa}$, 当铅垂荷载 F 由 $10\sqrt{3}\text{kN}$ 增加到 $11\sqrt{3}\text{kN}$ 时, A 点的铅垂位移增加 _____ 倍。



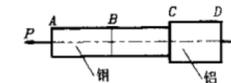
题二 2 图

3、图示阶梯形杆, 各段长度 $l_{AB} = l_{BC} = l_{CD}$, AB 段为钢, BD 段为铝, 在外力 P 作用下, 各段轴力 N 、横截面上拉应力 σ 、各段延伸长度 Δl 的关系为 (填入 “>”、“<” 或者 “=”):

$$N_{AB} \text{ ______ } N_{BC} \text{ ______ } N_{CD}$$

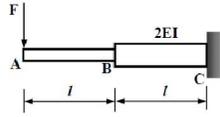
$$\sigma_{AB} \text{ ______ } \sigma_{BC} \text{ ______ } \sigma_{CD}$$

$$\Delta l_{AB} \text{ ______ } \Delta l_{BC} \text{ ______ } \Delta l_{CD}$$



题二 3 图

4、图示阶梯悬臂梁 AB 段刚度无穷大, BC 段刚度为 $2EI$, 则自由端 A 的挠度为 _____。



题二 4 图

二、选择一个正确的答案（每小题 5 分，共 20 分）

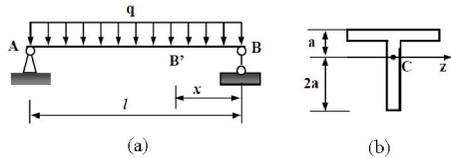
1. 均匀性假设认为，材料内部各点的_____是相同的。
A. 应力 B. 应变 C. 力学性质 D. 位移
2. 图示矩形截面，m-m 线以上部分和以下部分对形心轴 z 的两个静距的_____。
A. 绝对值相等，正负号不同 B. 绝对值相等，正负号相同
C. 绝对值不等，正负号不同 D. 绝对值不等，正负号相同



题一 2 图

3. 根据圆轴扭转的平面假设，可以认为圆轴扭转时其横截面_____。
A. 形状尺寸不变，直径仍为直线 B. 形状尺寸改变，直径仍为直线
C. 形状尺寸不变，直径不保持直线 D. 形状尺寸改变，直径不保持直线
4. 等截面直杆承受拉力 N 作用，拟选用三种不同的截面形状：圆形、正方形、空心圆，若以材料用量最省为标准，则应选用_____。
A. 正方形截面 B. 圆形截面 C. 空心圆截面 D. 三者用料相同

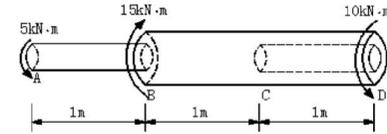
三、图 (a) 所示铸铁梁长 l ，图 (b) 为梁横截面， $[\sigma_c] = 4[\sigma_t]$ ，其中 $[\sigma_t]$ 和 $[\sigma_c]$ 分别为拉、压许用应力。支座 B 可移动，则当支座 B 向内移动多少时，梁的许用载荷 q 为最大。(15 分)



题三 1 图

四、AB 段为实心圆截面，直径 100 mm ，BC 段为实心圆截面，直径 200 mm ，CD 段为空心圆截面，外径 200 mm ，内径 100 mm ，所受外力偶如图中所示。各杆材料容许剪应力

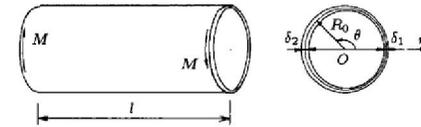
$[\tau] = 70\text{ MPa}$ ， $G = 8 \times 10^4\text{ MPa}$ ，求此轴总转角。(10 分)



题三 2 图

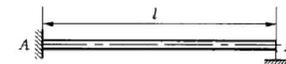
五、一变厚度薄壁圆管如图所示，在两端承受扭力偶 M 作用。已知管长为 l ，平均半径为 R_0 ，最小壁厚为 δ_1 ，最大壁厚为 δ_2 ，壁厚 δ 随 θ ($0 \leq \theta \leq \pi$) 呈线性变化 (上下对称)，

管材料的切变模量为 G 。求方位角为 θ 处的扭转切应力 $\tau(\theta)$ 与圆管两端相对转角 φ 。(15 分)



题三 3 图

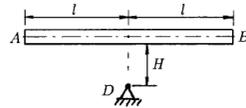
六、图示矩形截面等直杆，常温时安装在支座上。如果杆底面与顶面温度分别升高 T_1 与 T_2 ，且 $T_2 < T_1$ 并沿截面高度线性变化，试用能量法求截面 B 的转角。设横截面的高度与宽度分别为 h 与 b ，材料的线膨胀系数为 α 。(10 分)



题三 4 图

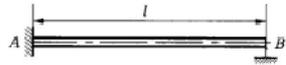
七、图示均质等截面直梁 AB，由高 H 处水平自由坠落在刚性支座 D 上，梁仍处于弹性变形阶段。梁长为 $2l$ ，梁单位长重量为 q ，梁抗弯刚度为 EI 。求梁的最大弯矩。(15 分)

所有答案必须做在答案题纸上，做在试题纸上无效！

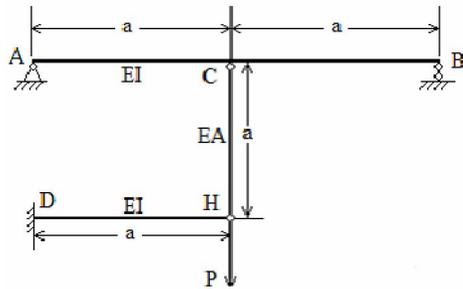


题三 5 图

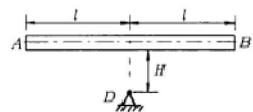
八、图示矩形截面等直杆，常温时安装在支座上。如果杆底面与顶面温度分别升高 T_1 与 T_2 ，且 $T_2 < T_1$ 并沿截面高度线性变化，试用能量法求截面 B 的转角。设横截面的高度与宽度分别为 h 与 b ，材料的线膨胀系数为 α 。（15 分）



九、简支梁 AB 和悬臂梁 DH 用直杆 CH 相联。C 点和 H 点均为铰接，H 点承受垂直载荷 P 的作用。已知梁 AB 和 DH 的抗弯刚度为 EI ，杆 CH 的抗拉刚度为 EA ，试求杆 CH 的轴力及点 H 的垂直位移。（15 分）



十、图示均质等截面直梁 AB，由高 H 处水平自由坠落在刚性支座 D 上，梁仍处于弹性变形阶段。梁长为 $2l$ ，梁单位长重量为 q ，梁抗弯刚度为 EI 。求梁的最大弯矩。（15 分）



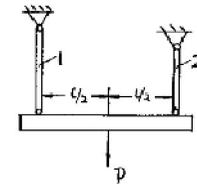
一、填空（每题 5 分，共 20 分）

- 1、均匀性假设认为，材料内部各点的_____是相同的。
- 2、自由落体冲击时，当冲击物重量 G 增加一倍时，若其它条件不变，则被冲击物内的动应力_____。
- 3、图（a）（b）两梁抗弯刚度相同，荷载相同，则内力和位移的情况是_____。
- 4、等截面直杆承受拉力 N 作用，拟选用三种不同的截面形状：圆形、正方形、空心圆，若以材料用量最省为标准，则应选用_____。

二、选择一个正确的答案（每小题 5 分，共 20 分）

1、图示刚性梁 AB 由杆 1 和杆 2 支承，已知两杆的材料相同，长度不等，横截面积分别为 A_1 和 A_2 ，若载荷 P 使刚梁平行下移，则其横截面积（ ）。

- ☞
- A、 $A_1 < A_2$
 - B、 $A_1 > A_2$
 - C、 $A_1 = A_2$
 - D、 $A_1、A_2$ 为任意



题一、1 图

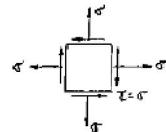
2、建立圆周的扭转应力公式 $\tau_\rho = M_\rho \rho / I_\rho$ 时需考虑下列因素中的哪几个? 答: ()

- (1) 扭矩 M_T 与剪应力 τ_ρ 的关系 $M_T = \int_A \tau_\rho \rho dA$
- (2) 变形的几何关系 (即变形协调条件)
- (3) 剪切虎克定律
- (4) 极惯性矩的关系式 $I_T = \int_A \rho^2 dA$

A、(1) B、(1)(2) C、(1)(2)(3) D、全部

3、二向应力状态如图所示, 其最大主应力 $\sigma_1 =$ ()

- A、 σ
- B、 2σ
- C、 3σ
- D、 4σ



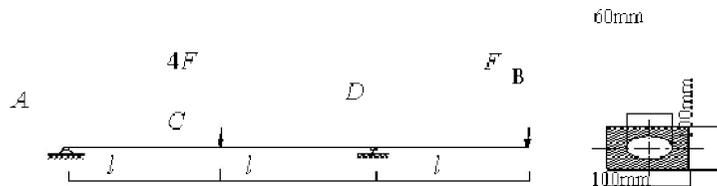
题一、3图

4、自由落体冲击时, 当冲击物重量 G 增加一倍时, 若其它条件不变, 则被冲击物内的动应力_____。

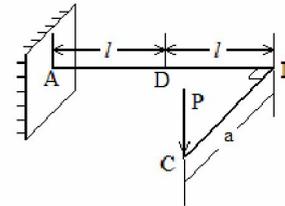
- A. 不变 B. 增加不足一倍 C. 增加一倍 D. 增加一倍以上

三、实心圆轴的直径 $D=60$ mm。传递功率 $P=70$ kW, 轴的转速 $n=180$ r/min, 材料的许用切应力 $[\tau]=100$ MPa, 试校核该轴的强度。(15分)

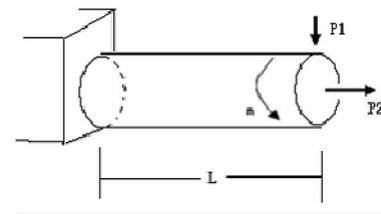
四、图示为一外伸梁, $l=2$ m, 荷载 $F=8$ kN, 材料的许用应力 $[\sigma]=150$ MPa, 试校核该梁的正应力强度。(10分)



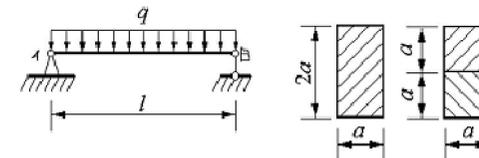
五、直径为 20mm 的圆截面平面折杆 ADBC 在 C 点受竖向力 P 的作用, $\angle ABC=90$ 度, 杆的弹性模量 $E=200$ Gpa, 泊松比 $\mu=0.3$, 现由实验测得 D 点截面处的顶部表面的主应变 $\epsilon_1=508 \times 10^{-6}$, $\epsilon_3=-288 \times 10^{-6}$, 试确定外力 P 及 BC 段的长度 a 的大小。已知 $l=314$ mm。(10分)



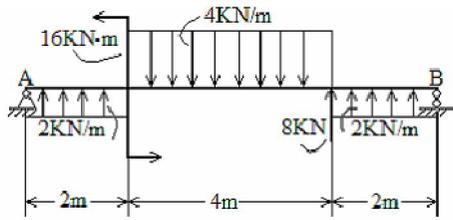
六、圆形截面钢杆受力如图, 已知: $p_1=8$ kN, $p_2=300$ kN, $m=6$ kN·m, $L=1.2$ m 直径 $d=10$ cm, 材料的许用应力 $[\sigma]=160$ MPa。(1) 指出危险截面、危险点的位置; (2) 绘出危险点的体元应力图并求主应力; (3) 用第三强度理论校核杆的强度。(15分)



七、图示两根简支梁, 其跨度、荷载及截面面积都相同。一个是整体截面梁, 另一个是由两根方木叠置而成 (二方木之间不加任何联系), 试画出沿截面高度的弯曲正应力分布图, 并分别计算梁中的最大弯曲正应力。(15分)

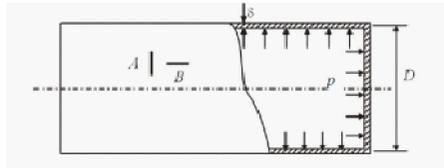


八、作简支梁的内力图。(15分)

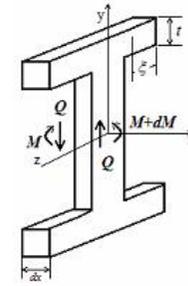


九、图示薄壁圆筒内径 $D=500\text{mm}$ ，壁厚 $\delta=10\text{mm}$ ，材料弹性模量 $E=200\text{GPa}$ ，泊松比 $\mu=0.25$ 。为测量内压 P ，可以沿周向贴应变片 A，也可以沿轴向贴应变片 B。

- (1) 从测量精度考虑，贴应变片 A 的测量方案和贴应变片 B 的测量方案哪个更好？
- (2) 已测得应变片 B 的应变 $\varepsilon_B=120 \times 10^{-6}$ ，计算 ε_A 的值。
- (3) 计算薄壁圆筒的内压 P 。(15分)



十、从工字型截面梁取出微分段 dx ，左截面内力为 MQ 右截面内力为 $M+dM$ 翼板厚度为 t 。求翼板水平 (z 方向) 剪应力 τ 的表达式。(15分)



大连理工大学

2011 年硕士研究生入学考试模拟试题 (一)

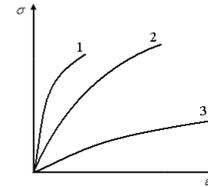
科目代码: 816 科目名称: 材料力学

(评分参考卷)

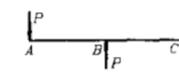
所有答案必须做在答案纸上, 做在试题纸上无效!

一、填空 (每题 5 分, 共 20 分)

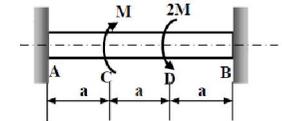
1、杆 1、2 和 3 的横截面积及长度均相等, 其材料的应力应变曲线如图所示。则 2 强度最高, 1 刚度最大, 3 塑性最好。



题二 1 图



题二 3 图



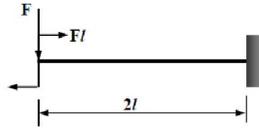
题二 4 图

- 2、长方形截面压杆, $b/h=1/2$, 如果将 b 改为 h 后仍为细长杆, 临界压力 P_{cr} 是原来的 8 倍。
- 3、悬臂梁 AC 受力如图所示, 则纯弯曲段为 BC, 剪切弯曲段为 AB。
- 4、图示轴两端固定, 轴的直径为 d , 外力扭矩分别为 M 和 $2M$, 轴的变形在线弹性变形范围内, 则轴的最大扭转切应力为 $16M/(\pi d^3)$, 在 BC 段。

二、选择一个正确的答案 (每小题 5 分, 共 20 分)

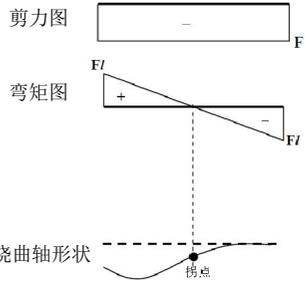
- 1、C 2、B 3、B 4、C

三、悬臂梁长 $2l$, 自由端作用向下集中力 F 和力偶矩 Fl 。画出梁的剪力弯矩图, 并画出梁变形时挠曲轴的定性形状。



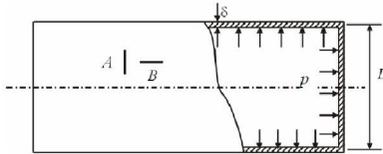
题三 1 图

解:



四、图示薄壁圆筒内径 $D=500\text{mm}$ ，壁厚 $\delta=10\text{mm}$ ，材料弹性模量 $E=200\text{GPa}$ ，泊松比 $\mu=0.25$ 。为测量内压 p ，可以沿周向贴应变片 A，也可以沿轴向贴应变片 B。

- (1) 从测量精度考虑，贴应变片 A 的测量方案和贴应变片 B 的测量方案哪个更好？
- (2) 已测得应变片 B 的应变 $\varepsilon_B=120\times 10^{-6}$ ，计算 ε_A 的值。
- (3) 计算薄壁圆筒的内压 p 。



题三 2 图

解: (1) 圆筒的轴向应力 σ_x 和周向应力 σ_t 分别为

$$\sigma_x = \frac{PD}{4\delta}, \quad \sigma_t = \frac{PD}{2\delta}$$

轴向与周向为应力主方向，同时也为应变主方向，且周向应变大于轴向应变，从测量精度考虑，贴应变片 A 的测量方案较好。

(2) 由广义胡克定律

$$\sigma_x = \frac{E(\varepsilon_B + \mu\varepsilon_A)}{1-\mu^2}, \quad \sigma_t = \frac{E(\varepsilon_A + \mu\varepsilon_B)}{1-\mu^2}$$

由 (1) 可知， $\sigma_t = 2\sigma_x$

$$\text{故 } \frac{E(\varepsilon_A + \mu\varepsilon_B)}{1-\mu^2} = \frac{E(\varepsilon_B + \mu\varepsilon_A)}{1-\mu^2}$$

$$\varepsilon_A = \frac{2-\mu}{1-2\mu} \varepsilon_B = 420 \times 10^{-6}$$

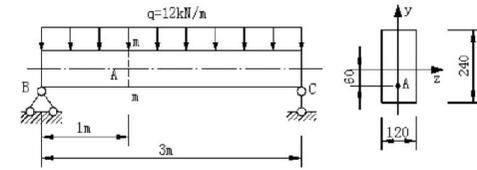
(3) 轴向应力

$$\sigma_x = \frac{E(\varepsilon_B + \mu\varepsilon_A)}{1-\mu^2} = 48\text{MPa}$$

圆筒内压

$$P = \frac{4\delta\sigma_x}{D} = \frac{4 \times 10 \times 48}{500} = 3.84\text{MPa}$$

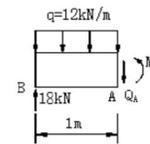
五、图示简支梁，受 $q=12\text{kN/m}$ 均布线荷载作用，求 A 点主应力的值和剪应力的极值。



题三 3 图

解: 支座 B、C 处反力 $V_B = V_C = 12 \times 3 \times 0.5 = 18\text{kN}$

取如下隔离体



$$Q_A = 18 - 12 \times 1 = 6\text{kN}$$

$$M_A = 18 \times 1 - 12 \times 1 \times 0.5 = 12\text{kN} \cdot \text{m}$$

$$I = \frac{1}{12} \times 120 \times 240^3 = 1.38 \times 10^8 \text{mm}^4$$

$$S^* = 60 \times 120 \times (60 + 60/2) = 6.48 \times 10^5 \text{mm}^3$$

$$\sigma_A = \frac{M_A y_A}{I} = \frac{12 \times 10^6 \times 60}{1.38 \times 10^8} = 5.22\text{MPa}$$

$$\tau_A = \frac{Q_A S^*}{Ib} = \frac{6 \times 10^3 \times 6.48 \times 10^5}{1.38 \times 10^8 \times 120} = 0.23 \text{ MPa}$$

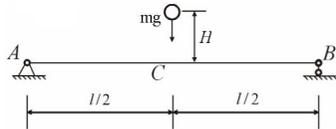
$$\sigma_{\max} = \frac{\sigma_A}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_A}{2}\right)^2 + \tau_A^2} = \frac{5.22}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{5.22}{2}\right)^2 + 0.23^2} = 2.61 \pm 2.62 = 5.23$$

$$\sigma_{\min} = \frac{\sigma_A}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_A}{2}\right)^2 + \tau_A^2} = 2.61 \pm 2.62 = -0.01$$

即 $\sigma_1 = 5.23 \text{ MPa}$, $\sigma_3 = -0.01 \text{ MPa}$

$$\tau_{\max} = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2} = \frac{5.23 + 0.01}{2} = 2.62 \text{ MPa}$$

六、重量为 mg 的物体自高度 H 自由下落到长为 l 的简支梁中点 C ，梁的弯曲刚度为 EI ，抗弯截面模量 W ，且设 $EIH / (mgl^3) = 15/4$ ，求梁中点 C 的最大挠度 ω_d 和最大动应力 σ_d 。



题三 4 图

解：简支梁 AB 中点 C 作用大小为 mg 的静载时， C 点静挠度与最大静应力分别为：

$$\Delta_{st} = \frac{mgl^3}{48EI}, \quad \sigma_{st} = \frac{mgl}{4W}$$

动载系数

$$K_d = 1 + \sqrt{1 + \frac{2H}{\Delta_{st}}} = 1 + \sqrt{1 + \frac{96EIH}{mgl^3}} = 20$$

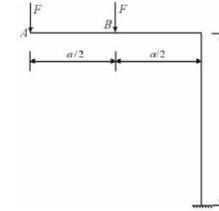
故最大动挠度和最大动应力分别为：

$$\omega_d = K_d \Delta_{st} = \frac{5mgl^3}{12EI}, \quad \sigma_d = K_d \sigma_{st} = \frac{5mgl}{W}$$

七、如图所示等截面线弹性刚架弯曲刚度 EI 。

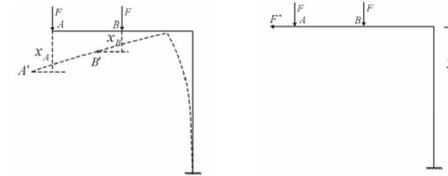
(1) 解释 $\frac{\partial V_\varepsilon}{\partial F}$ 的几何意义，其中 V_ε 为刚架的应变能。

(2) 用卡氏第二定理求 A 点的水平位移（忽略轴力引起的变形）。



题三 5 图

解：(1) 如图 (a) 所示



(a)

(b)

$\frac{\partial V_\varepsilon}{\partial F} = x_A + x_B$ ，即为 A 、 B 处竖直位移之和。

(2) 如图 (b) 所示，在 A 点附加水平力 F^* ，则横杆的应变能 $V_\varepsilon^{(1)}(F)$ 与 F^* 无关，竖杆的

应变能为 $V_\varepsilon^{(2)}$ ，弯矩 $M(x) = \frac{3}{2}Fa + F^*x$

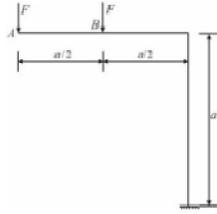
则 A 点水平位移

$$\begin{aligned} \Delta_A &= \left. \frac{\partial V_\varepsilon}{\partial F^*} \right|_{F^*=0} = \left. \frac{\partial V_\varepsilon^{(2)}}{\partial F^*} \right|_{F^*=0} \\ &= \frac{1}{EI} \int_0^a M(x) \frac{\partial M(x)}{\partial F^*} dx \Big|_{F^*=0} \\ &= \frac{1}{EI} \int_0^a \left(\frac{3}{2}Fa + F^*x \right) x dx \Big|_{F^*=0} \\ &= \frac{1}{EI} \int_0^a \frac{3}{2}Fax dx \\ &= \frac{3Fa^3}{4EI} (\leftarrow) \end{aligned}$$

五、如图所示等截面线弹性刚架弯曲刚度 EI 。

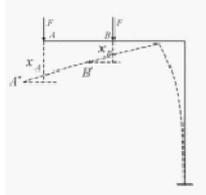
(1) 解释 $\frac{\partial V_\varepsilon}{\partial F}$ 的几何意义，其中 V_ε 为刚架的应变能。

(2) 用卡氏第二定理求 A 点的水平位移（忽略轴力引起的变形）。

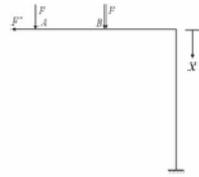


4 图

解：(1) 如图 (a) 所示



(a)



(b)

$\frac{\partial V^*}{\partial F} = x_A + x_B$ ，即为 A、B 处竖直位移之和。

(2) 如图 (b) 所示，在 A 点附加水平力 F^* ，则横杆的应变能 $V^{(1)}(F)$ 与 F^* 无关，竖杆的

应变能为 $V_z^{(2)}$ ，弯矩 $M(x) = \frac{3}{2}Fa + F^*x$

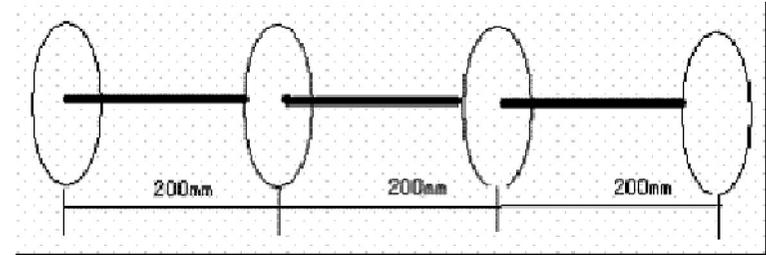
则 A 点水平位移

$$\begin{aligned} \Delta_A &= \frac{\partial V_z^{(2)}}{\partial F^*} \Big|_{F^*=0} = \frac{\partial V_z^{(2)}}{\partial F^*} \Big|_{F^*=0} \\ &= \frac{1}{EI} \int_0^a M(x) \frac{\partial M(x)}{\partial F^*} dx \Big|_{F^*=0} \\ &= \frac{1}{EI} \int_0^a \left(\frac{3}{2}Fa + F^*x \right) x dx \Big|_{F^*=0} \\ &= \frac{1}{EI} \int_0^a \frac{3}{2}Fax dx \\ &= \frac{3Fa^3}{4EI} (\leftarrow) \end{aligned}$$

六、等截面实心传动轴的转速为 $n=191\text{r/min}$ ，轮 A 为主动轮，输入功

率为 $N_A=8\text{kW}$ ，轮 B、C 和 D 为从动轮。输出功率分别为 $N_B=3\text{kW}$ 、 $N_C=1\text{kW}$ 和 $N_D=4\text{kW}$ 。

已知轴材料的许用剪应力为 $[\tau]=60\text{MPa}$ ，剪切模量为 $G=80\text{GPa}$ ，试：(1) 求四个轮的最佳排列方法；(2) 作扭矩图；(3) 确定轴的直径。



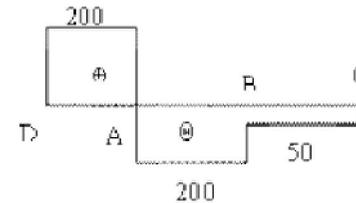
解：1 计算外力偶矩

同理可以求得

$$m_B=150\text{N}\cdot\text{m} \quad m_C=50\text{N}\cdot\text{m} \quad m_D=200\text{N}\cdot\text{m}$$

2、作扭矩图

为减小传动轴的设计直径，4 个齿轮的最佳排列方法为：D、A、B、C



3、计算轴的直径

$T_{\max}=200\text{N}\cdot\text{m}$ 由轴的强度条件

得到

传动轴的直径：

七、矩形截面梁受载荷如图所示，1、写出模型梁在点 A、B 和 D 应满足得力和变形条件，并定性画出挠曲线的形状；2、作出剪力图和弯矩图，指出最大弯矩之值及所在截面。

解：1、梁在A、B、D点的力和变形条件

A点—— $y_A=0, M_A=0$;

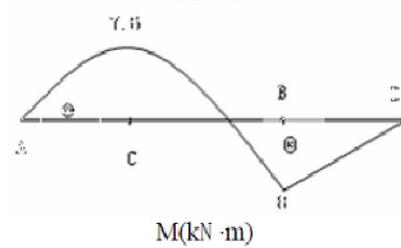
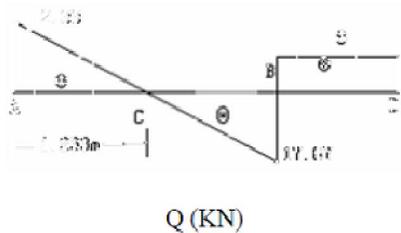
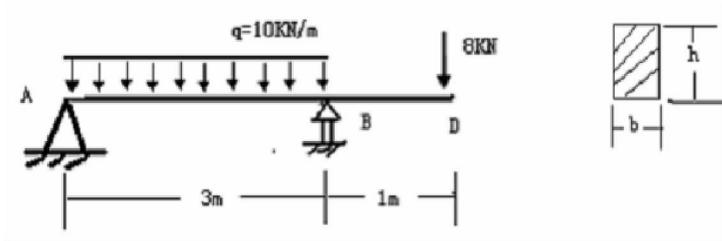
B点—— $y_B=0$;

D点—— $M_D=0$;

2、作梁的剪力图与弯矩图

由平衡方程可以计算出支座反力 $R_A=12.33\text{kN}(\uparrow), R_B=25.67\text{kN}(\uparrow)$

作梁的Q、M图如下：



3、作梁的曲线大致形状

根据梁的弯矩图及支座情况，可以大致画出梁的挠曲线。



大连理工大学

2011 年硕士研究生入学考试模拟试题 (二)

科目代码: 816

科目名称: 材料力学

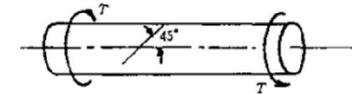
(评分参考卷)

所有答案必须做在答案纸上, 做在试题纸上无效!

一、填空 (每题 5 分, 共 20 分)

1、图示直径 $d = 2\text{cm}$ 的圆轴受扭矩 T , 测得与轴线成 45° 方向的线应变 $\varepsilon_{45^\circ} = 520 \times 10^{-6}$,

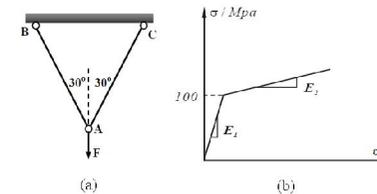
已知 $E = 2.0 \times 10^5 \text{MPa}$, $\mu = 0.3$, 则扭矩 $T = \underline{125.66\text{N} \cdot \text{m}}$ 。



题二 1 图

2、图 (a) 所示简单杆系的两杆长 $l = 1\text{m}$, 横截面积 $A = 100\text{mm}^2$, 材料的应力应变关系如图 (b) 所示, $E_1 = 100\text{GPa}$, $E_2 = 10\text{GPa}$, 当铅垂荷载 F 由 $10\sqrt{3}\text{kN}$ 增加到 $11\sqrt{3}\text{kN}$ 时,

A 点的铅垂位移增加 1 倍。



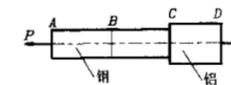
题二 2 图

3、图示阶梯杆, 各段长度 $l_{AB} = l_{BC} = l_{CD}$, AB 段为钢, BD 段为铝, 在外力 P 作用下, 各段轴力 N 、横截面上拉应力 σ 、各段延伸长度 Δl 的关系为 (填入 “>”、“<” 或者 “=”):

$$N_{AB} = N_{BC} = N_{CD}$$

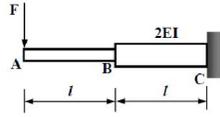
$$\sigma_{AB} = \sigma_{BC} > \sigma_{CD}$$

$$\Delta l_{AB} < \Delta l_{BC} > \Delta l_{CD}$$



题二 3 图

4、图示阶梯悬臂梁 AB 段刚度无穷大, BC 段刚度为 $2EI$, 则自由端 A 的挠度为 $\underline{7Fl^3 / (6EI)}$ 。

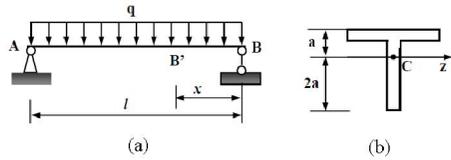


题二 4 图

二、选择一个正确的答案（每小题 5 分，共 20 分）

1、B 2、A 3、A 4、D

三、图 (a) 所示铸铁梁长 l ，图 (b) 为梁横截面， $[\sigma_c] = 4[\sigma_t]$ ，其中 $[\sigma_t]$ 和 $[\sigma_c]$ 分别为拉、压许用应力。支座 B 可移动，则当支座 B 向内移动多少时，梁的许用载荷 q 为最大。



题三 1 图

解：

$$R_B = \frac{ql^2}{2(l-x)}, R_A = \frac{ql(l-2x)}{2(l-x)}$$

$$M_{-\max} = \frac{qx^2}{2},$$

$$M_{+\max} = M_{F_x=0} = \frac{ql(l-2x)}{2(l-x)} \times \frac{l(l-2x)}{2(l-x)} - \frac{q}{2} \times \left(\frac{l(l-2x)}{2(l-x)}\right)^2 = \frac{q}{2} \times \left(\frac{l(l-2x)}{2(l-x)}\right)^2$$

在 $M_{-\max}$ 处：

$$\sigma_{+\max} = \frac{M_{-\max} \times a}{I_z}, \sigma_{-\max} = \frac{M_{-\max} \times 2a}{I_z}$$

在 $M_{+\max}$ 处：

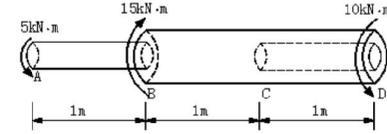
$$\sigma_{+\max} = \frac{M_{+\max} \times 2a}{I_z}, \sigma_{-\max} = \frac{M_{+\max} \times a}{I_z}$$

$$\frac{M_{-\max} \times a}{I_z} = \frac{M_{+\max} \times 2a}{I_z}$$

由于 $[\sigma_c] = 4[\sigma_t]$ ，故当 $\frac{M_{-\max} \times a}{I_z} = \frac{M_{+\max} \times 2a}{I_z}$ 时， q 最大

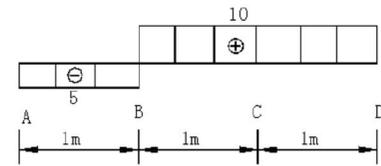
解得： $x = 0.34l$ ， $x = 0.66l$ （舍去）

四、AB 段为实心圆截面，直径 100 mm ，BC 段为实心圆截面，直径 200 mm ，CD 段为空心圆截面，外径 200 mm ，内径 100 mm ，所受外力偶如图中所示。各杆材料容许剪应力 $[\tau] = 70\text{ MPa}$ ， $G = 8 \times 10^4\text{ MPa}$ ，求此轴总转角。



题三 2 图

解：



T 图 (kN·m)

$$\tau_{\max} = \left(\frac{T_{AB}}{\frac{\pi}{16} D_{AB}^3} \quad \frac{T_{BC}}{\frac{\pi}{16} D_{BC}^3} \quad \frac{T_{CD}}{\frac{\pi}{16} D_{CD}^3 (1-\alpha^4)} \right)_{\max} = \left(\frac{5 \times 10^6}{\frac{\pi}{16} \times 100^3} \quad \frac{10 \times 10^6}{\frac{\pi}{16} \times 200^3} \quad \frac{10 \times 10^6}{\frac{\pi}{16} \times 200^3 (1-0.5^4)} \right)_{\max}$$

$$\tau_{\max} = \frac{5 \times 10^6}{\frac{\pi}{16} \times 100^3} = 25.46\text{ MPa} < [\tau] = 70\text{ MPa}$$

$$I_{AB} = \frac{\pi D^4}{32} = \frac{\pi \times 100^4}{32} = 9.82 \times 10^6 \text{ mm}^4$$

$$I_{BC} = \frac{\pi D^4}{32} = \frac{\pi \times 200^4}{32} = 1.57 \times 10^8 \text{ mm}^4$$

$$I_{CD} = \frac{\pi D^4}{32} (1-\alpha^4) = \frac{\pi \times 200^4}{32} (1-0.5^4) = 1.47 \times 10^8 \text{ mm}^4$$

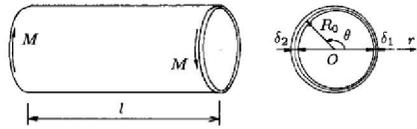
$$\varphi = \varphi_{AB} - \varphi_{BC} - \varphi_{CD} = \frac{T_{AB} l_{AB}}{G I_{AB}} - \frac{T_{BC} l_{BC}}{G I_{BC}} - \frac{T_{CD} l_{CD}}{G I_{CD}}$$

$$\varphi = \frac{l}{G} \left(\frac{T_{AB}}{I_{AB}} - \frac{T_{BC}}{I_{BC}} - \frac{T_{CD}}{I_{CD}} \right) = \frac{1 \times 10^3}{8 \times 10^4} \left(\frac{5 \times 10^6}{9.82 \times 10^6} - \frac{10 \times 10^6}{1.57 \times 10^8} - \frac{10 \times 10^6}{1.47 \times 10^8} \right)$$

$$\varphi = 0.005 \text{ 弧度/m}$$

五、一变厚度薄壁圆管如图所示，在两端承受扭力偶矩 M 作用。已知管长为 l ，平均半径为 R_0 ，最小壁厚为 δ_1 ，最大壁厚为 δ_2 ，壁厚 δ 随 θ ($0 \leq \theta \leq \pi$) 呈线性变化（上下对称），

管材料的切变模量为 G 。求方位角为 θ 处的扭转切应力 $\tau(\theta)$ 与圆管两端相对转角 φ 。



题三 3 图

解:

1) 求 $\tau(\theta)$

由 $\delta(\theta) = \delta_1 + \frac{\delta_2 - \delta_1}{\pi} \theta$ 得

$$\tau(\theta) = \frac{T}{2\pi R_0^2 \delta(\theta)} = \frac{M}{2\pi R_0^2 \left[\delta_1 + \frac{\delta_2 - \delta_1}{\pi} \theta \right]}$$

2) 求 φ

据 $v_\epsilon = \frac{r^2}{2G}$ 有

$$dV_\epsilon = \frac{1}{2G} \left[\frac{M}{2\pi R_0^2 \left(\delta_1 + \frac{\delta_2 - \delta_1}{\pi} \theta \right)} \right]^2 l \delta(\theta) R_0 d\theta = \frac{M^2 l}{8G\pi^2 R_0^3 \left(\delta_1 + \frac{\delta_2 - \delta_1}{\pi} \theta \right)} d\theta$$

及

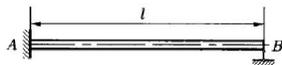
$$V_\epsilon = \int_V dV_\epsilon = \frac{2M^2 l}{8G\pi^2 R_0^3} \int_0^\pi \frac{1}{\left(\delta_1 + \frac{\delta_2 - \delta_1}{\pi} \theta \right)} d\theta = \frac{M^2 l}{4G\pi R_0^3 (\delta_2 - \delta_1)} \ln \frac{\delta_2}{\delta_1}$$

据 $W = \frac{1}{2} M \varphi = V_\epsilon$ 得

$$\varphi = \frac{M l}{2G\pi R_0^3 (\delta_2 - \delta_1)} \ln \frac{\delta_2}{\delta_1}$$

六、图示矩形截面等直杆，常温时安装在支座上。如果杆底面与顶面温度分别升高 T_1 与 T_2 ，

且 $T_2 < T_1$ 并沿截面高度线性变化，试用能量法求截面 B 的转角。设横截面的高度与宽度分别为 h 与 b ，材料的线膨胀系数为 α 。



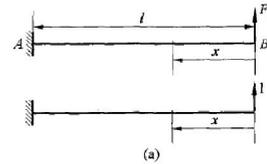
题三 4 图

解:

(1) 一般公式

$$\Delta = \int_l \overline{M}(x) d\theta$$

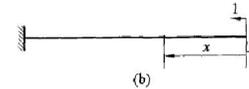
$$\Delta = \frac{\alpha}{h} \int_l \overline{M}(x) (T_1 - T_2) dx + \frac{1}{EI} \int_l \overline{M}(x) M(x) dx$$



(2) 求解静不定 (图 a)

$$w_B = \frac{\alpha}{h} \int_0^l x (T_1 - T_2) dx + \frac{1}{EI} \int_0^l x \cdot F_{By} x dx = \frac{\alpha(T_1 - T_2) l^2}{2h} + \frac{F_{By} l^3}{3EI} = 0$$

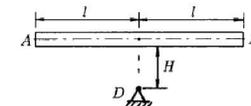
$$F_{By} = \frac{3EI}{2lh} (T_2 - T_1)$$



(3) 转角 θ_B (图 b)

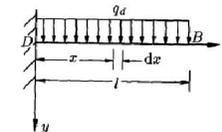
$$\theta_B = \frac{\alpha}{h} \int_0^l 1 \cdot (T_1 - T_2) dx + \frac{1}{EI} \int_0^l 1 \cdot F_{By} x dx = \frac{\alpha(T_1 - T_2) l}{4h} \quad (\text{J})$$

七、图示均质等截面直梁 AB，由高 H 处水平自由坠落在刚性支座 D 上，梁仍处于弹性变性阶段。梁长为 $2l$ ，梁单位长重量为 q ，梁抗弯刚度为 EI 。求梁的最大弯矩。



题三 5 图

解: 梁 AB 的自重可视为均布荷载作用于梁上，而由受冲击点和梁变形的对称性，取 AB 的一半受均布动荷载 q_d 作用在悬臂梁 DB 上，如图所示。



由挠曲轴近似微分方程

$$EIy_d'' = -M(x) = \frac{qa}{2}(l^2 - 2lx + x^2)$$

$$EIy_d' = \frac{qa}{2}(l^2x - lx^2 + \frac{x^3}{3}) + C$$

$$EIy_d = \frac{qa}{24}x^2(6l^2 - 4lx + x^2) + Cx + D$$

$$C = D = 0$$

由能量关系

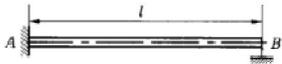
$$qIH + \int_l qy_d(x)dx = \frac{1}{2} \int_l qdy_d(x)dx$$

$$qa^2 - 2qqa - \frac{40EIH}{l^4}q = 0$$

$$qa = q + \sqrt{q^2 + \frac{40EIH}{l^4}q}$$

$$|M_d|_{\max} = \frac{1}{2}qa^2$$

八、图示矩形截面等直杆，常温时安装在支座上。如果杆底面与顶面温度分别升高 T_1 与 T_2 ，且 $T_2 < T_1$ 并沿截面高度线性变化，试用能量法求截面 B 的转角。设横截面的高度与宽度分别为 h 与 b ，材料的线膨胀系数为 α 。

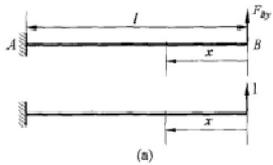


解：

(1) 一般公式

$$\Delta = \int_l \bar{M}(x)d\theta$$

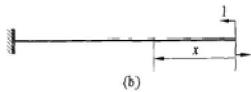
$$\Delta = \frac{\alpha}{h} \int_l \bar{M}(x)(T_1 - T_2)dx + \frac{1}{EI} \int_l \bar{M}(x)M(x)dx$$



(2) 求解静不定 (图 a)

$$w_B = \frac{\alpha}{h} \int_0^l x(T_1 - T_2)dx + \frac{1}{EI} \int_0^l x \cdot F_{By}x dx = \frac{\alpha(T_1 - T_2)l^2}{2h} + \frac{F_{By}l^3}{3EI} = 0$$

$$F_{By} = \frac{3EI}{2lh}(T_2 - T_1)$$



(3) 转角 θ_B (图 b)

$$\theta_B = \frac{\alpha}{h} \int_0^l 1 \cdot (T_1 - T_2)dx + \frac{1}{EI} \int_0^l 1 \cdot F_{By}x dx = \frac{\alpha(T_1 - T_2)l}{4h} \quad (J)$$

九、

解：1. 静不定次数确定 $m=3, n=2, r=6$

结构的自由度 $D = 3m - 2n - r = 3 \times 3 - 2 \times 2 - 6 = -1$ 1次静不定结构

2. 分析计算

去掉二力杆 CH，即可得到基本结构，设 CH 杆轴向拉力为 N，梁的挠度 δ_C 、 δ_H 以向下为正，则变形集合条件为： $\delta_H - \delta_C = \Delta l_{CH}$ (1)

$$\delta_H = \frac{(P-N)a^3}{3EI}, \quad \delta_C = \frac{N(2a)^3}{48EI}, \quad \Delta l_{CH} = \frac{Na}{EA}$$

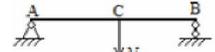
代入式 (1)，得：

$$\frac{(P-N)a^3}{3EI} - \frac{N(2a)^3}{48EI} = \frac{Na}{EA}$$

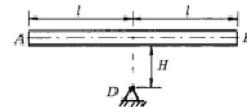
$$\text{由此式解出： } N = \frac{2Pa^2A}{3(2I + a^2A)}$$

代入 δ_H ，即得 H 点的垂直位移为：

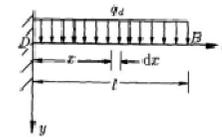
$$\delta_H = \frac{Pa^3}{9EI} \left(\frac{6I + a^2A}{2I + a^2A} \right)$$



十、图示均质等截面直梁 AB，由高 H 处水平自由坠落在刚性支座 D 上，梁仍处于弹性变形阶段。梁长为 $2l$ ，梁单位长重量为 q ，梁抗弯刚度为 EI 。求梁的最大弯矩。



解：梁 AB 的自重可视为均布荷载作用于梁上，而由受冲击点和梁变形的对称性，取 AB 的一半受均布荷载 $q/2$ 作用在悬臂梁 DB 上，如图所示。



由挠曲轴近似微分方程

大连理工大学

2011 年硕士研究生入学考试模拟试题 (三)

科目代码: 816 科目名称: 材料力学

(评分参考卷)

所有答案必须做在答案题纸上, 做在试题纸上无效!

一、填空 (每题 5 分, 共 20 分)

- 1、应变
- 2、增加不足一倍
- 3、内力相同, 位移不同
- 4、不变

二、选择一个正确的答案 (每小题 5 分, 共 20 分)

1、A 2、B 3、B 4、B

三、 $\tau=87.5 \text{ MPa}$, 强度足够.

$\sigma_{\max}=155.8 \text{ MPa} > [\sigma]=100 \text{ MPa}$, 但没超过许用应力的 5%, 安全

四、

$$EIy'''' = -M(x) = \frac{qa}{2}(l^2 - 2lx + x^2)$$

$$EIy''' = \frac{qa}{2}(l^2x - lx^2 + \frac{x^3}{3}) + C$$

$$EIy'' = \frac{qa}{24}x^2(6l^2 - 4lx + x^2) + Cx + D$$

$$C = D = 0$$

由能量关系

$$qIH + \int_0^l qy(x)dx = \frac{1}{2} \int_0^l qxy(x)dx$$

$$qa^2 - 2qqa - \frac{40EIH}{l^3}q = 0$$

$$qa = q + \sqrt{q^2 + \frac{40EIH}{l^3}}q$$

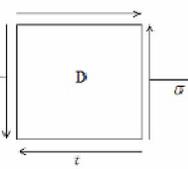
$$|M_d|_{\max} = \frac{1}{2}qal^2$$

解：1. 应力状态分析

AB 杆为弯曲和扭转组合变形，D 点所在截面上的弯矩 $M = Pa$ ，D 点为二向

应力状态 $\sigma = \frac{M}{W}$, $W = \frac{\pi d^3}{32}$, $\tau = \frac{T}{W_t}$, $W_t = \frac{\pi d^3}{16}$

2. 分析计算

$$\left. \begin{aligned} \sigma_1 &= \frac{\sigma}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma}{2}\right)^2 + \tau} \\ \sigma_3 &= \frac{\sigma}{2} - \sqrt{\left(\frac{\sigma}{2}\right)^2 + \tau} \end{aligned} \right\} \quad (1)$$


由广义虎克定律： $\epsilon_1 = \frac{1}{E}(\sigma_1 - \mu\sigma_3)$, $\epsilon_3 = \frac{1}{E}(\sigma_3 - \mu\sigma_1)$ 可以求得：

$$\left. \begin{aligned} \sigma_1 &= \frac{E}{1-\mu^2}(\epsilon_1 + \mu\epsilon_3) \\ \sigma_3 &= \frac{E}{1-\mu^2}(\epsilon_3 + \mu\epsilon_1) \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

联立求解方程(1), (2)可得：

$$\sigma = \frac{E(\epsilon_1 + \epsilon_3)}{1-\mu} \quad (3)$$

$$\tau = \frac{E}{2} \sqrt{\left(\frac{\epsilon_1 - \epsilon_3}{1+\mu}\right)^2 - \left(\frac{\epsilon_1 + \epsilon_3}{1-\mu}\right)^2} \quad (4)$$

$$E = 200\text{GPa}, \mu = 0.3, \epsilon_1 = 508 \times 10^{-6}, \epsilon_3 = -288 \times 10^{-6}$$

代入式(3), (4), 得： $\sigma = 62.86\text{MPa}$, $\tau = 52.55\text{MPa}$

$$\sigma = \frac{M}{W} = \frac{Pl}{\pi d^3/32} \quad \therefore P = \frac{\sigma}{l} \cdot \frac{\pi d^3}{32} = \frac{62.86}{314} \times \frac{\pi \times 20^3}{32} = 157.2\text{N}$$

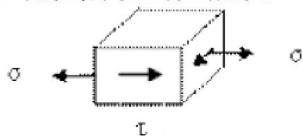
$$\tau = \frac{T}{W_t} = \frac{Pa}{\pi d^3/16} \quad \therefore a = \frac{\tau}{P} \cdot \frac{\pi d^3}{16} = \frac{52.55}{157.2} \times \frac{\pi \times 20^3}{16} = 525.1\text{mm}$$

五、

解：1、危险截面与危险点的位置

固定端右侧截面为危险截面；该截面上部边缘的A点为危险点。

2、危险点单元体的应力



$$N = p_2, M = P \cdot l, T = m$$

拉应力

3、强度校核

按照第三强度理论，安全。

六、

解：(1) 计算载荷

$$\sum F_{Ax} = 0: F_2 \sin 80^\circ \times 0.30 - F_1 \times 0.20 = 0$$

$$F_2 = (F_1 \times 0.20) / (0.30 \times \sin 80^\circ) = 40.6\text{N}$$

$$F_{2Y} = F_2 \sin 80^\circ = 40\text{N}$$

$$F_{2Z} = F_2 \cos 80^\circ = 70.5\text{N}$$

(2) 计算简图 (a) 及内力图 (T , M_x 和 M_y)、 M_z

(3) 危险截面为 C^+

危险截面的内力分量

$$T = 120\text{N}\cdot\text{m}$$

$$M_x = \sqrt{71.3^2 + 2.64^2} = 71.3\text{N}\cdot\text{m}$$

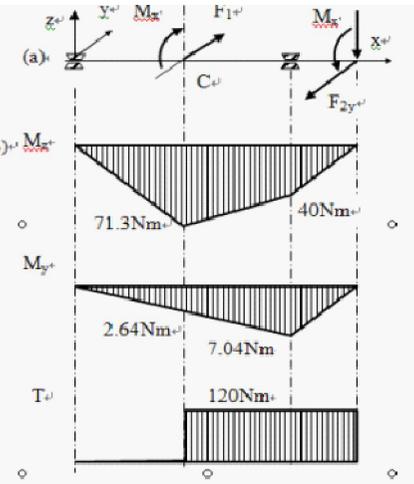
(4) 强度计算

$$\sigma_{d3} = (1/W_z) \sqrt{M_x^2 + T^2}$$

$$= (32 \times 10^3) [(71.3 \times 0.03)^2 + (120)^2]$$

$$\times \sqrt{71.3^2 + 120^2} = 89.2\text{MPa} < [\sigma]$$

水平杆满足强度要求。



七、

解：做出梁的弯矩图如右所示：

(1) 对于整体截面梁：

$$W_z = \frac{1}{6}bh^2 = \frac{1}{3}a \cdot (2a)^2 = \frac{2}{3}a^3$$

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{W_z} = \frac{\frac{1}{8}ql^2}{\frac{2}{3}a^3} = \frac{3ql^2}{16a^3}$$

故：

(2) 对于两根方木叠置

由于这是两个相同的方木叠合而成，且其之间不加任何的联系，故有

$$M_1 = M_2 = \frac{1}{2}M_{\max}, W_z = \frac{1}{6}a^3,$$

$$\sigma_{\max} = \frac{M_1}{W_{z1}} = \frac{\frac{1}{2} \cdot \left(\frac{1}{8}ql^2\right)}{\frac{1}{6}a^3} = \frac{3ql^2}{8a^3}$$

八、

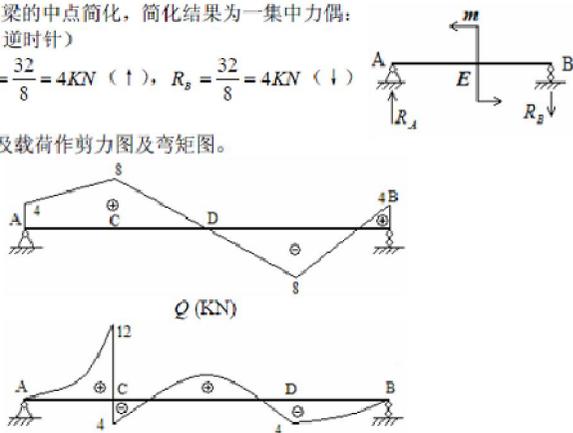
解: 1. 计算支反力。

将梁上的载荷向梁的中点简化, 简化结果为一集中力偶:
 $m = 32 \text{ kN} \cdot \text{m}$ (逆时针)

支反力: $R_A = \frac{32}{8} = 4 \text{ kN}$ (\uparrow), $R_B = \frac{32}{8} = 4 \text{ kN}$ (\downarrow)

2. 作内力图

根据支反力及载荷作剪力图和弯矩图。

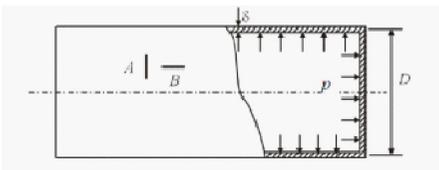


九、图示薄壁圆筒内径 $D = 500 \text{ mm}$, 壁厚 $\delta = 10 \text{ mm}$, 材料弹性模量 $E = 200 \text{ GPa}$, 泊松比 $\mu = 0.25$ 。为测量内压 P , 可以沿周向贴应变片 A, 也可以沿轴向贴应变片 B。

(1) 从测量精度考虑, 贴应变片 A 的测量方案和贴应变片 B 的测量方案哪个更好?

(2) 已测得应变片 B 的应变 $\varepsilon_B = 120 \times 10^{-6}$, 计算 ε_A 的值。

(3) 计算薄壁圆筒的内压 P 。



解: (1) 圆筒的轴向应力 σ_x 和周向应力 σ_t 分别为

$$\sigma_x = \frac{PD}{4\delta}, \quad \sigma_t = \frac{PD}{2\delta}$$

轴向与周向为应力主方向, 同时也为应变主方向, 且周向应变大于轴向应变, 从测量精度考虑, 贴应变片 A 的测量方案较好。

(2) 由广义胡克定律

$$\sigma_x = \frac{E(\varepsilon_B + \mu\varepsilon_A)}{1 - \mu^2}, \quad \sigma_t = \frac{E(\varepsilon_A + \mu\varepsilon_B)}{1 - \mu^2}$$

由 (1) 可知, $\sigma_t = 2\sigma_x$

$$\frac{E(\varepsilon_A + \mu\varepsilon_B)}{1 - \mu^2} = \frac{E(\varepsilon_B + \mu\varepsilon_A)}{1 - \mu^2}$$

故

$$\varepsilon_A = \frac{2 - \mu}{1 - 2\mu} \varepsilon_B = 420 \times 10^{-6}$$

(3) 轴向应力

$$\sigma_x = \frac{E(\varepsilon_B + \mu\varepsilon_A)}{1 - \mu^2} = 48 \text{ MPa}$$

圆筒内压

$$P = \frac{4\delta\sigma_x}{D} = \frac{4 \times 10 \times 48}{500} = 3.84 \text{ MPa}$$

+

解: 在题图所示处取单元体, 根据平衡条件及剪应力互等定理, 单元体受力如图所示

单元体平衡方程: $\Sigma X = 0, N + \tau t dx - (N + dN) = 0$

$$\tau t dx = dN$$

$$dN = \int_A \frac{dM \cdot y}{I_z} dA = \frac{dM}{I_z} \int_A y dA$$

$$\text{令 } S_z^* = \int_A y dA$$

$$\text{则: } dN = \frac{dM}{I_z} S_z^* \therefore \tau t dx = \frac{dM}{I_z} S_z^*, \tau' = \frac{dM}{dx} \cdot \frac{S_z^*}{I_z t}$$

$$\frac{dM}{dx} = Q, \tau' = \tau \therefore \text{剪应力 } \tau = \frac{QS_z^*}{I_z t}$$

(1)

$$S_z^* = A_1 \cdot y_{c1}, A_1 = \xi t, y_{c1} = \frac{h}{2} - \frac{t}{2} = \frac{1}{2}(h - t) \therefore$$

$$S_z^* = \frac{1}{2} \xi t (h - t)$$

代入式 (1), 得:

$$\tau = \frac{Q \xi (h - t)}{2I_z}$$

