

试卷二

2004—2005 年度第二学期材料力学期末考试试卷 (A 卷)

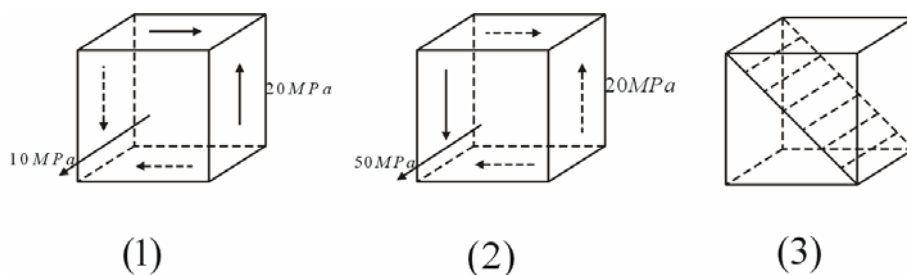
系别_____班级_____考试日期 20050709

学号_____姓名_____成 绩_____

一、单选题或多选题 (每题 5 分, 部分选对 3 分, 出现选错 0 分)

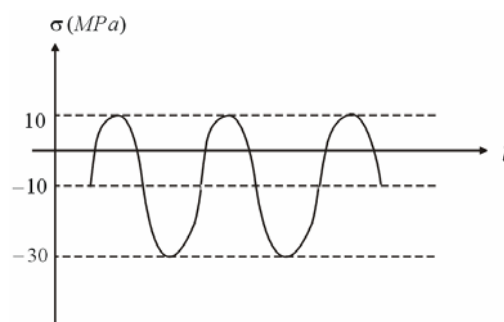
1、下述说法正确的是_____。

- A. 图 (1) 所示单元体最大正应力作用面是图 (3) 阴影面
- B. 图 (1) 所示单元体最大正应力作用面不是图 (3) 阴影面
- C. 图 (2) 所示单元体最大正应力作用面是图 (3) 阴影面
- D. 图 (2) 所示单元体最大正应力作用面不是图 (3) 阴影面



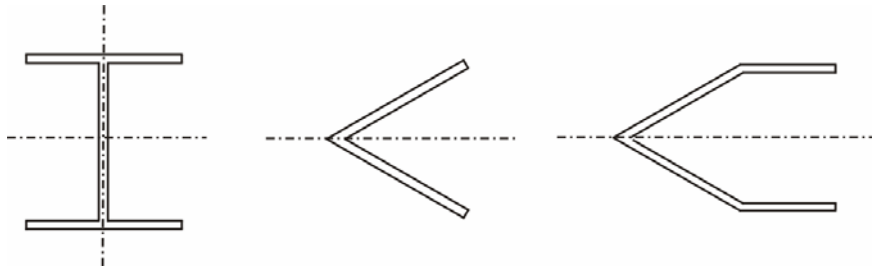
2、恒幅循环应力变化如图, 则_____。

- A. 循环特征为 -3
- B. 循环特征为 3
- C. 应力幅为 20MPa
- D. 应力幅为 40MPa



二、填空题（5 分）

试标出下述截面图形剪心的大致位置



三、计算题

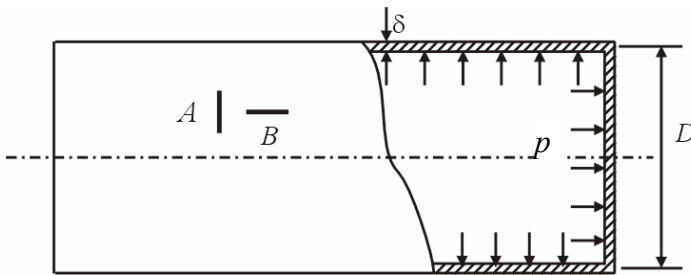
1、如图，薄壁圆筒内径 $D = 500\text{ mm}$ 壁厚 $\delta = 10\text{ mm}$ ，材料弹性模量 $E = 200\text{ GPa}$ ，泊松比 $\mu = 0.25$ 。为测量内压 p ，可以沿周向贴应变片 A，也可以沿轴向贴应变片 B。

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

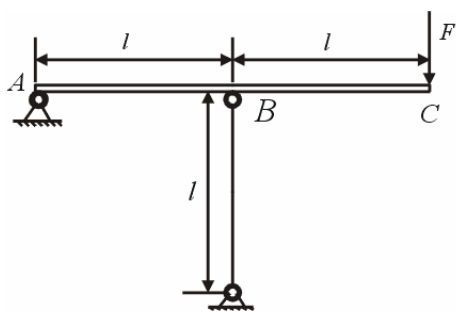
(2) 已测得应变片 B 的应变 $\varepsilon_B = 120 \times 10^{-6}$ ，试计算 ε_A 的值（不计实验误差）。

(3) 计算轴向应力 σ_x 与周向应力 σ_t 。

(4) 计算薄壁圆筒的内压 p 。 (20 分)

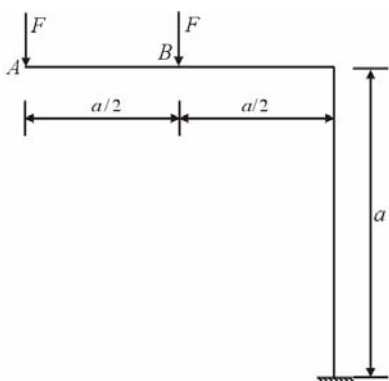


- 2、图示低碳钢梁柱结构, $l = 1m$, $E = 200GPa$, 梁许用应力 $[\sigma] = 120MPa$, 梁的截面为宽 $b = 50mm$, 高 $h = 80mm$ 的矩形, 柱的截面为 $d = 20mm$ 的圆形, 稳定安全系数 $n_{st} = 3$, 对中柔度杆 $\sigma_{cr} = a - b\lambda$, $a = 304MPa$, $b = 1.12MPa$, $\lambda_0 = 61$, $\lambda_p = 101$, 只考虑在结构自身平面内失稳, 试确定结构的许用载荷 $[F]$ 。(20 分)



- 3、图示等截面线弹性刚架弯曲刚度 EI 。(15 分)

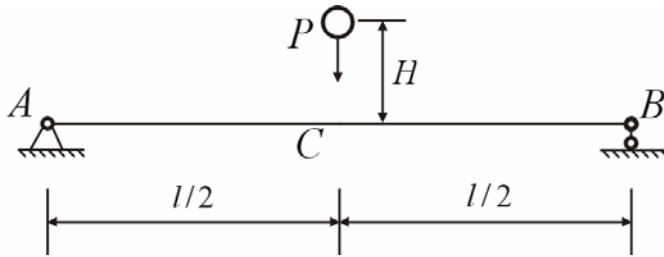
- (1) 试解释 $\frac{\partial V_\epsilon}{\partial F}$ 的几何意义, 其中 V_ϵ 为刚架的应变能;
- (2) 用卡氏第二定理求 A 点的水平位移 (忽略轴力引起的变形)。



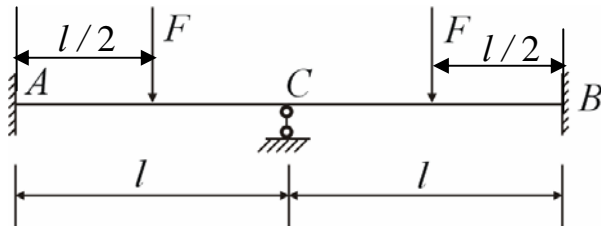
4、如图，重量为 P 的物体自高度 H 自由下落到长 l 的简支梁中点 C ，梁的弯曲刚度为 EI ，抗弯截面模量 W ，且设 $EIH/(Pl^3)=15/4$ 。(15 分)

(1) 试求梁中点 C 的最大挠度 w_d 和最大动应力 σ_d

(2) 如果梁的长度增加一倍成为 $2l$ ，其余条件不变，则最大动挠度和最大动应力分别增加（或减小）百分之几？



5、图示两端固支、中间铰支梁，其弯曲刚度为 EI ，试求 A 端的约束反力。(15 分)



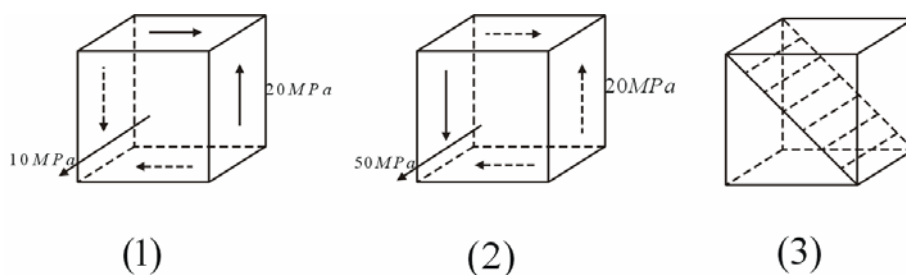
试卷二参考答案

2004—2005 年度第二学期材料力学期末考试试卷（答案）

一、单选题或多选题（每题 5 分，部分选对 3 分，出现选错 0 分）

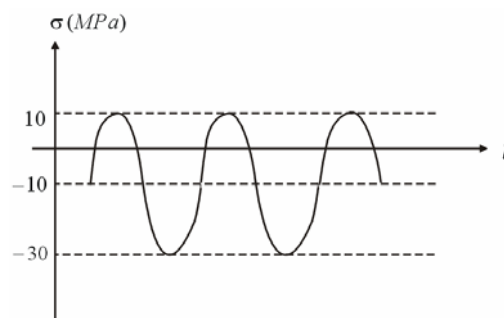
1、下述说法正确的是 (A、D)。

- A. 图（1）所示单元体最大正应力作用面是图（3）阴影面
- B. 图（1）所示单元体最大正应力作用面不是图（3）阴影面
- C. 图（2）所示单元体最大正应力作用面是图（3）阴影面
- D. 图（2）所示单元体最大正应力作用面不是图（3）阴影面



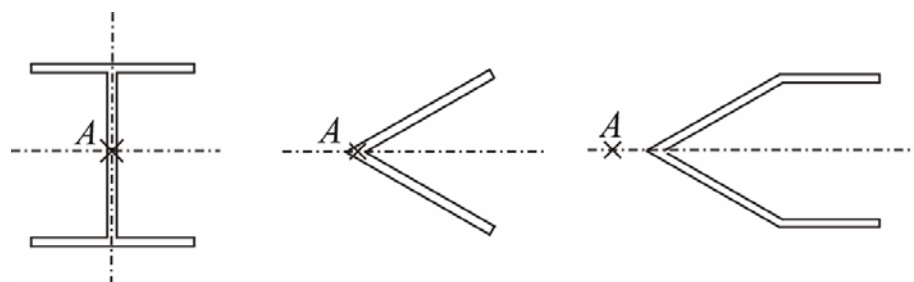
2、恒幅循环应力变化如图，则 (A、C)。

- A. 循环特征为 -3
- B. 循环特征为 3
- C. 应力幅为 20MPa
- D. 应力幅为 40MPa



二、填空题（5 分）

试标出下述截面图形剪心的大致位置



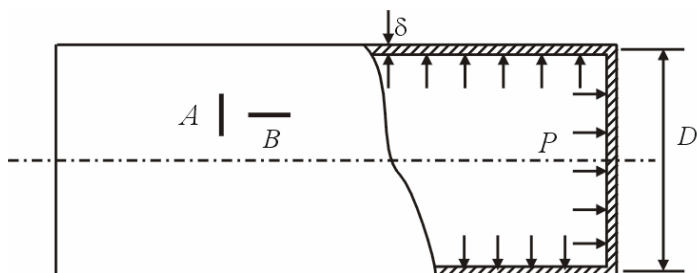
三、计算题

1、如图，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 ，沿周向贴应变片 A，沿轴向贴应变片 B。

- (1) 从测量精度考虑，由应变片 A 的测量方案还是由应变片 B 的测量方案较佳？
- (2) 已测得应变片 B 的应变 $\varepsilon_B = 120 \times 10^{-6}$ ， ε_A 等于多少（不计实验误差）？
- (3) 计算轴向应力 σ_x 与周向应力 σ_t 。

(4) 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 的公式分别为：

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

轴向与周向为应力主方向，同时也应为应变主方向，且周向应变大于轴向应变，从测量精度考虑，由应变片 A 测量的方案较佳。

(2) 由广义胡克定律

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

由式 (a)

$$\sigma_t = 2\sigma_x$$

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

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

(3) 由式 (b)

$$\sigma_x = 48 \text{ MPa}, \quad \sigma_t = 96 \text{ MPa}$$

(4) 由式 (a)

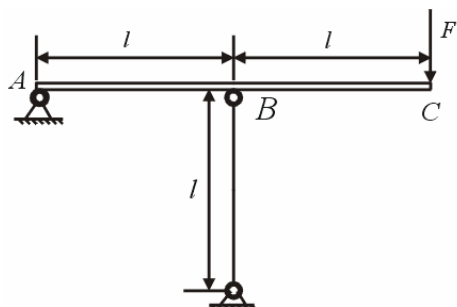
$$P = \frac{4\delta\sigma_x}{D} = \frac{4 \times 10 \times 48}{500} = 3.84 \text{ MPa}$$

2、图示低碳钢梁柱结构， $l = 1\text{m}$ ， $E = 200\text{GPa}$ ，强度杆许用应力 $[\sigma] = 120\text{MPa}$ ，

梁的截面为宽 $b = 50\text{mm}$ ，高 $h = 80\text{mm}$ 的矩形，柱的截面为 $d = 20\text{mm}$ 的圆形，

稳定安全系数 $n_{st} = 3$ ，对中柔度杆 $\sigma_{cr} = a - b\lambda$ ， $a = 304\text{MPa}$ ， $b = 1.12\text{MPa}$ ，

$\lambda_0 = 61$, $\lambda_p = 101$, 只考虑在结构自身平面内失稳, 试确定结构的许用载荷。



解: (1) 梁 ABC 的强度, 最大弯矩发生在梁的中点 B

$$M_{\max} = Fl$$

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{W} = \frac{6Fl}{bh^2} \leq [\sigma]$$

$$\text{故 } [F]_1 = \frac{bh^2[\sigma]}{6l} = \frac{50 \times 80^2 \times 120}{6 \times 1000} = 6400N = 6.4kN$$

(2) 研究压杆 BD 的稳定性

$$\lambda = \frac{\mu l}{i} = \frac{4\mu l}{d} = \frac{4 \times 1 \times 1000}{20} = 200 > \lambda_p$$

所以 BD 为大柔度杆。

$$F_{cr} = \sigma_{cr} A = \frac{\pi^2 EA}{\lambda^2} = \frac{\pi^3 Ed^2}{4\lambda^2} = \frac{\pi^3 \times 2 \times 10^5 \times 20^2}{4 \times 200^2} = 15503N = 15.503kN$$

BD 杆许用临界压力

$$[F]_{cr} = \frac{F_{cr}}{n_{st}} = \frac{15.503}{3} = 5.168kN$$

由梁的平衡, 载荷 F 对应 BD 压杆稳定性的许用值

$$[F]_2 = \frac{1}{2}[F]_{cr} = 2.584kN$$

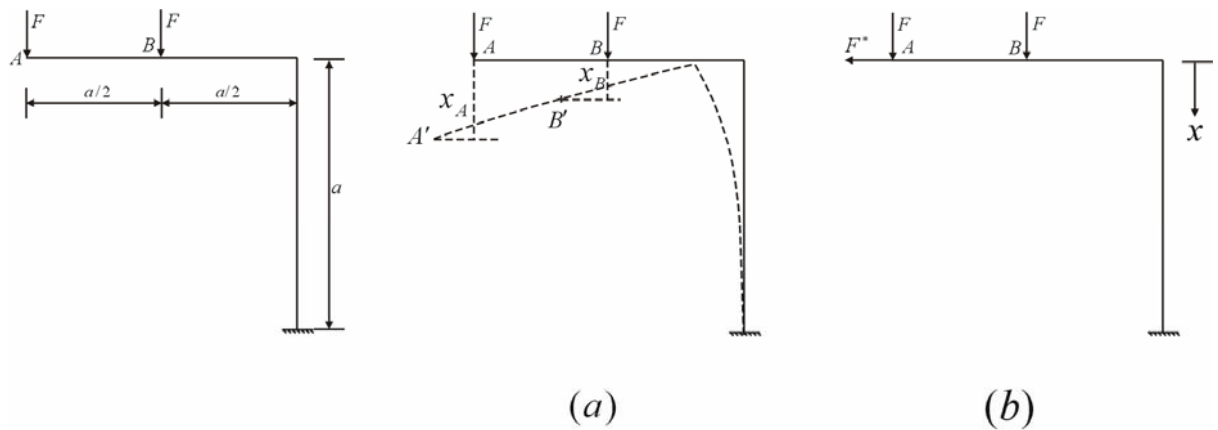
故结构的许用载荷

$$[F] = \min\{[F]_1, [F]_2\} = [F]_2 = 2.584kN$$

3、图示等截面线弹性刚架弯曲刚度 EI。

(1) 试解释 $\frac{\partial V_{\epsilon}}{\partial F}$ 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)。



解：(1) 如图 (a) 所示， $\frac{\partial V_{\varepsilon}}{\partial F} = x_A + x_B$ ，等于 A 点和 B 点的铅垂位移之和。

(2) 如图 (b)，在 A 点附加一水平力 F^* ，则横杆的应变能 $V^{(1)}(F)$ 与 F^* 无关，竖

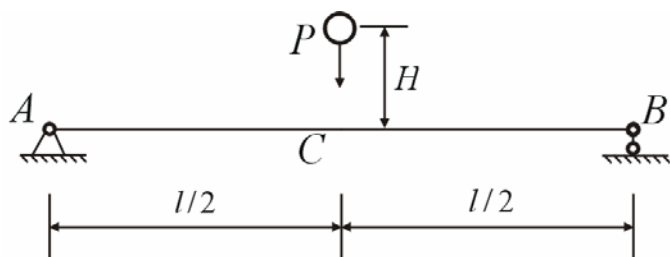
杆的应变能为 $V_{\varepsilon}^{(2)}$ ，弯矩 $M(x) = \frac{3}{2}Fa + F^*x$

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

4、如图，重量为 P 的物体自高度 H 自由下落到长 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 $EIH/(Pl^3)=15/4$ 。

(1) 试求梁中点 C 的最大挠度 w_d 和最大动应力 σ_d

(2) 如果梁的长度增加一倍成为 $2l$ ，其余条件不变，则最大动挠度和最大动应力分别增加（或减小）百分之几？



解：（1）简支梁 AB 中点 C 作用大小为 P 的静载时，C 点静挠度与最大静应力分别为：

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

动载系数

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

故最大动挠度和最大动应力分别为：

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

（2）当梁的长度增加一倍时，

$$\Delta_{st}' = \frac{P(2l)^3}{48EI} = \frac{Pl^3}{6EI}, \quad \sigma_{st}' = \frac{P(2l)}{4W} = \frac{Pl}{2W}$$

动载系数

$$K_d' = 1 + \sqrt{1 + \frac{2H}{\Delta_{st}'}} = 1 + \sqrt{1 + \frac{12EIH}{Pl^3}} = 1 + \sqrt{46} = 7.782$$

$$\Delta_d' = K_d' \Delta_{st}' = \frac{1.297Pl^3}{EI}$$

$$\sigma_d' = K_d' \sigma_{st}' = \frac{3.891Pl}{W}$$

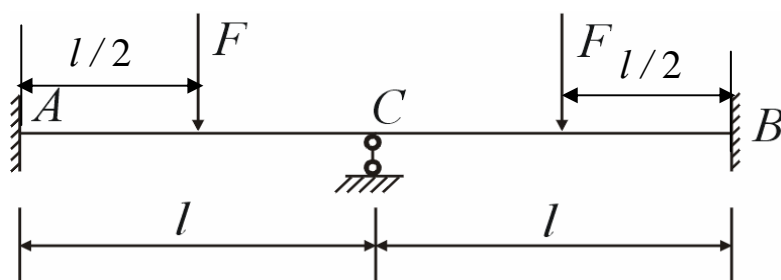
故梁的最大动挠度增加

$$\frac{\Delta_d' - \Delta_d}{\Delta_d} = 211\%$$

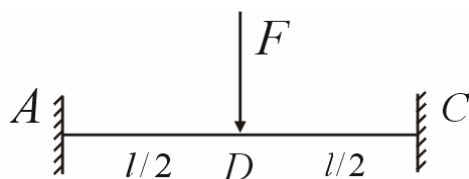
梁的最大动应力减小

$$\frac{\sigma_d - \sigma_d'}{\sigma_d} = 22.2\%$$

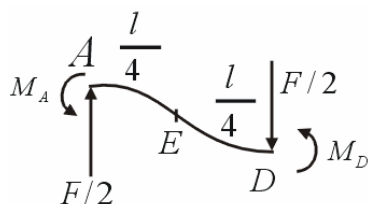
5、图示两端固支梁弯曲刚度 EI，试求 A 端约束反力。



解：由 ACB 对称性，得 C 点： $\theta_c = 0$ ， $\Delta_c = 0$ ；由 C 点铰支，得 $w_c = 0$ 。故 C 点可看作固支点



由 ADC 对称性，得 D 点： $\theta_D = 0$ ， $\Delta_D = 0$

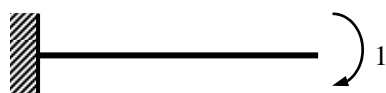
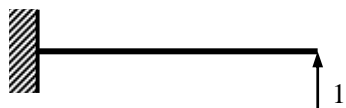
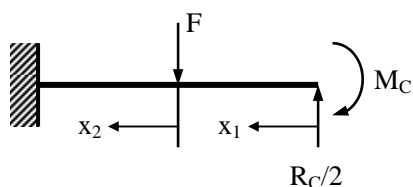


由 AED 反对称，得 $F_{Ay} = \frac{F}{2} (\uparrow)$

$$M_E = 0,$$

$$M_A = \frac{F}{2} \times \frac{l}{4} = \frac{Fl}{8}$$

解法二：



$$M(x_1) = R_C x_1 / 2 - M_C$$

$$M(x_2) = R_C (l/2 + x_2) / 2 - M_C - F x_2$$

$$\bar{M}(x_1) = x_1 \quad M(x_2) = (l/2 + x_2)$$

$$\bar{M}(x_1) = -1 \quad M(x_2) = -1$$

$$\theta_C = 0 \quad f_C = 0$$

$$R_C = F \quad M_C = Fl/8$$

$$R_A = F/2 \quad M_A = Fl/8$$