

本试卷适应范围
机制、材控、车
辆、农机、交运
15 级

南京农业大学试题纸

2016-2017 学年 二 学期 课程类型: 必修 (√)、选修 试卷类型: A (√)、B

课程号 MEEN3103

课程名 材料力学

学分 3 学分

学号

姓名

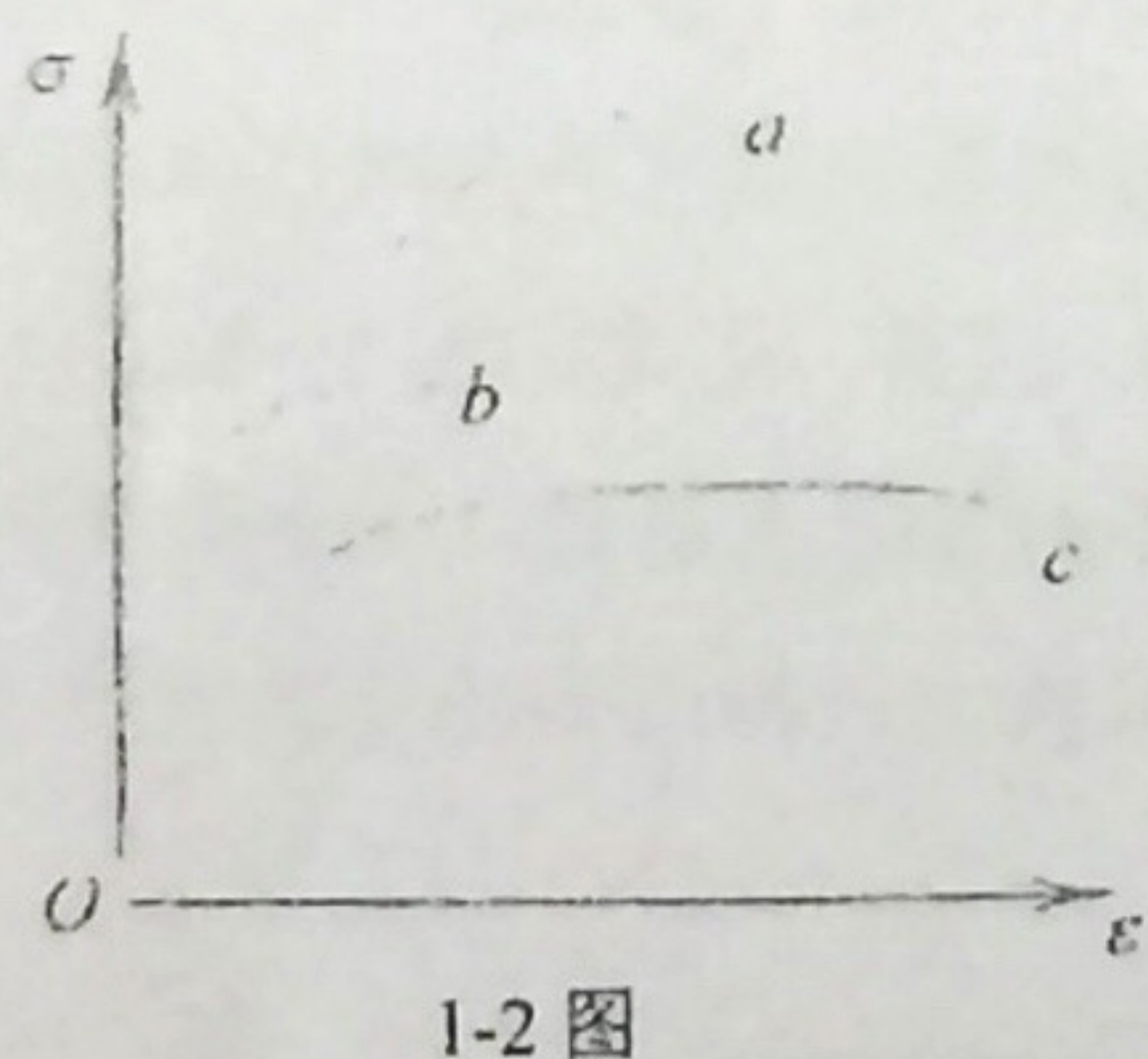
班级

题号	一	二	三	四	五	六	七	八	九	总分	签名
得分											

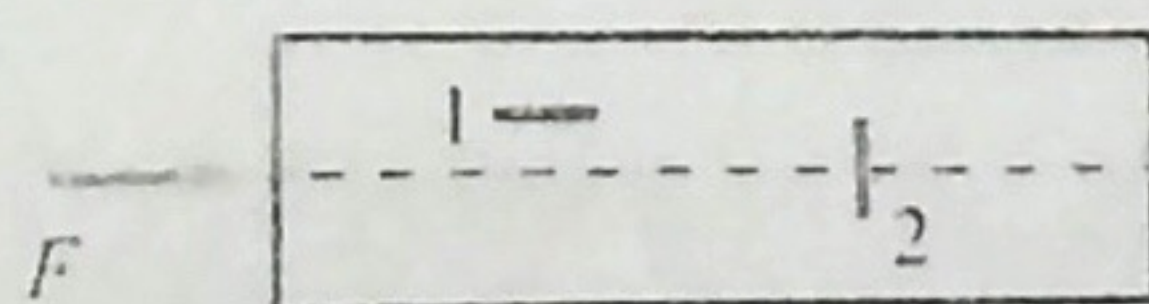
备注: (允许使用计算器)

一、填空题 (每空 1 分, 共 10 分)。

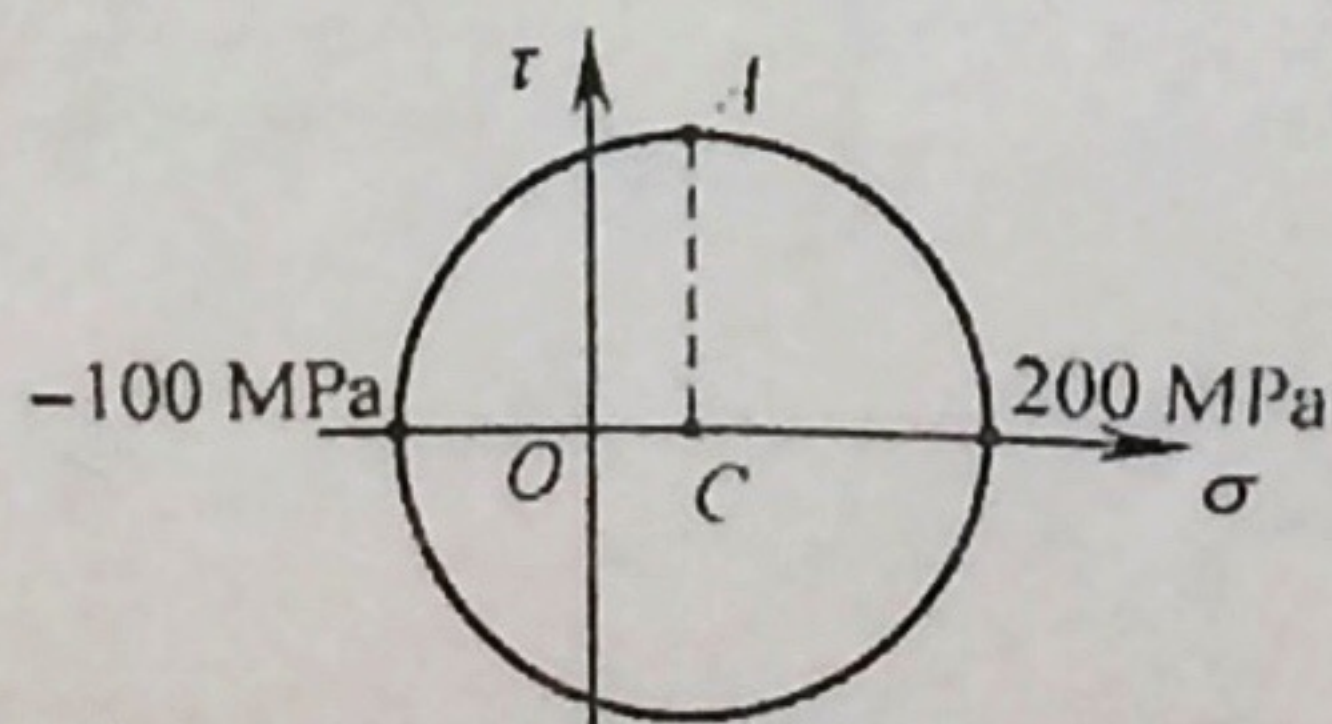
- 1、杆件的刚度是指 抵抗变形的能力。
- 2、三根杆的横截面积及长度均相等, 其材料的应力-应变曲线分别如图所示, 则其中强度最高的是 a, 刚度最大的是 b, 塑性最好的是 c。
- 3、如图所示的矩形截面杆的表面上, 沿纵向和横向粘贴两个应变片, 在力 F 作用下, 若测得 $\varepsilon_1 = -120 \times 10^{-6}$, $\varepsilon_2 = 40 \times 10^{-6}$, 则该杆件材料的泊松比是 0.3。
- 4、某点二向应力状态所对应的应力圆如图所示, 点 C 为圆心, 则 A 点对应的正应力和切应力分别为 50 MPa 、 150 MPa 。
- 5、如图所示, 空心圆轴 A 点的切应力为 36 MPa , 已知 $r = 30 \text{ mm}$, $d = 40 \text{ mm}$, $D = 80 \text{ mm}$, 则圆轴截面上的最大切应力为 48 MPa , 最小切应力为 24 MPa 。
- 6、若将圆截面细长压杆的直径缩小一半, 其他条件保持不变, 则压杆的临界压力为原压杆的 $1/16$ 。



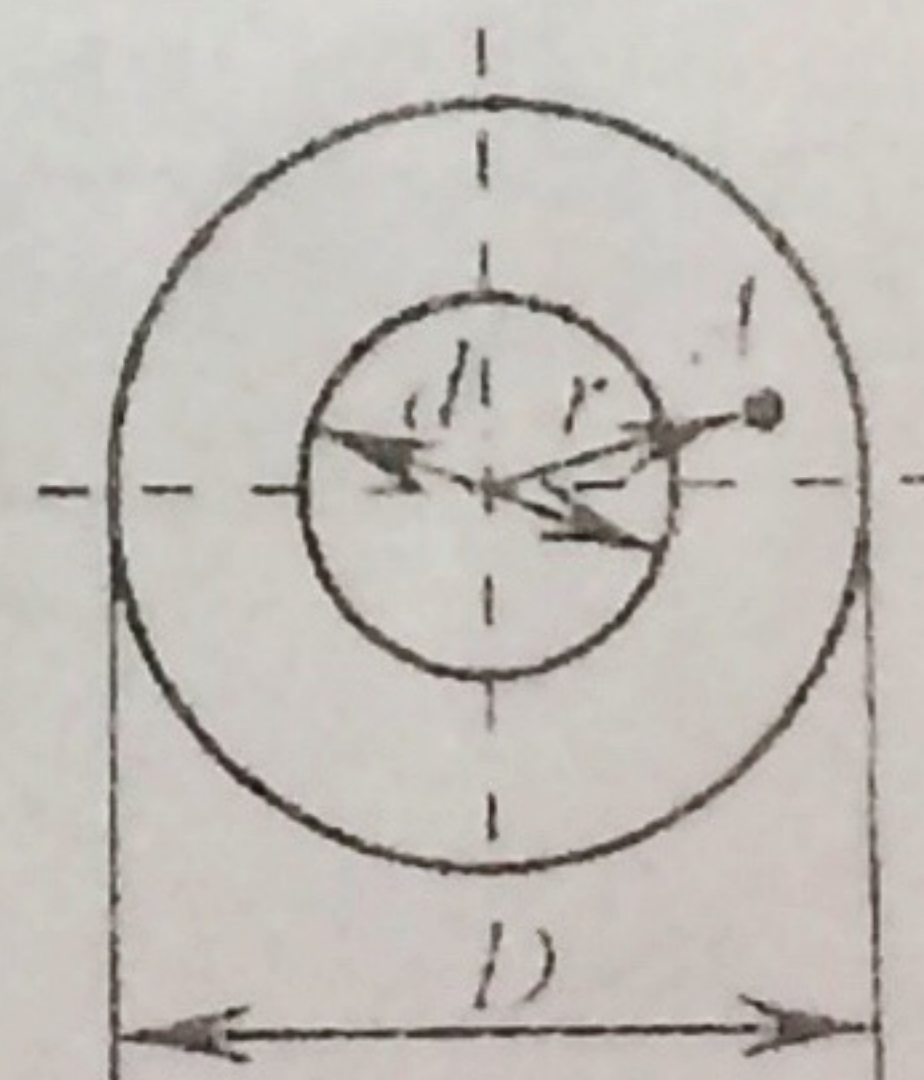
1-2 图



1-3 图



1-4 图



1-5 图

二、选择题 (每题 2 分, 共 20 分)。

- 1、如图所示阶梯杆, 受三个集中力作用, 设 AB 、 BC 、 CD 段的横截面积分别为 A 、 $2A$ 、 $3A$, 则三段杆的横截面上 A 。

A、轴力不等，应力相等； B、轴力相等，应力不等； C、轴力和应力都相等； D、轴力和应力都不等。

2、图中板和铆钉的材料相同，已知 $[\sigma_b] = 2[\tau]$ ，为了充分提高材料利用率，铆钉的直径与板厚的关系应该是 D。

A、 $d = 2\delta$ ； B、 $d = 4\delta$ ； C、 $d = 4\delta/\pi$ ； D、 $d = 8\delta/\pi$ 。

3、已知圆截面杆扭转时，横截面上最大切应力为 τ_1 ，两端面间的扭转角为 φ_1 。如将圆杆直径增大一倍，其他条件不变，其横截面上最大切应力为 τ_2 ，两端面间的扭转角为 φ_2 ，则下列关系式正确的是 D。

A、 $\tau_1 = 2\tau_2, \varphi_1 = 4\varphi_2$ ； B、 $\tau_1 = 4\tau_2, \varphi_1 = 8\varphi_2$ ； C、 $\tau_1 = 8\tau_2, \varphi_1 = 8\varphi_2$ ； D、 $\tau_1 = 8\tau_2, \varphi_1 = 16\varphi_2$ 。

4、梁在弯曲变形时，横截面中性轴上的正应力等于 C。

A、最大； B、最小； C、0； D、不确定。

5、如图 2-5 所示的应力状态，当切应力改变方向时，B。

A、主应力和主方向都发生变化； B、主应力不变，主方向发生变化；

C、主应力发生变化，主方向不变； D、主应力和主方向都不变。

6、如图 2-6 所示应力圆对应的单元体的应力状态是 A 应力状态。

A、单向拉； B、单向压； C、纯剪切； D、平面。

7、如图 2-7 所示圆截面折杆，BC 段发生 D 变形。

A、压缩； B、扭转、弯曲组合； C、压缩、弯曲组合； D、压缩、弯曲、扭转组合；

8、压杆是属于细长压杆、中长压杆还是粗短压杆，是根据压杆的 C 来判断的。

A、长度； B、横截面尺寸； C、柔度； D、临界压力。

9、两根材料和柔度都相同的压杆，正确说法是 A。

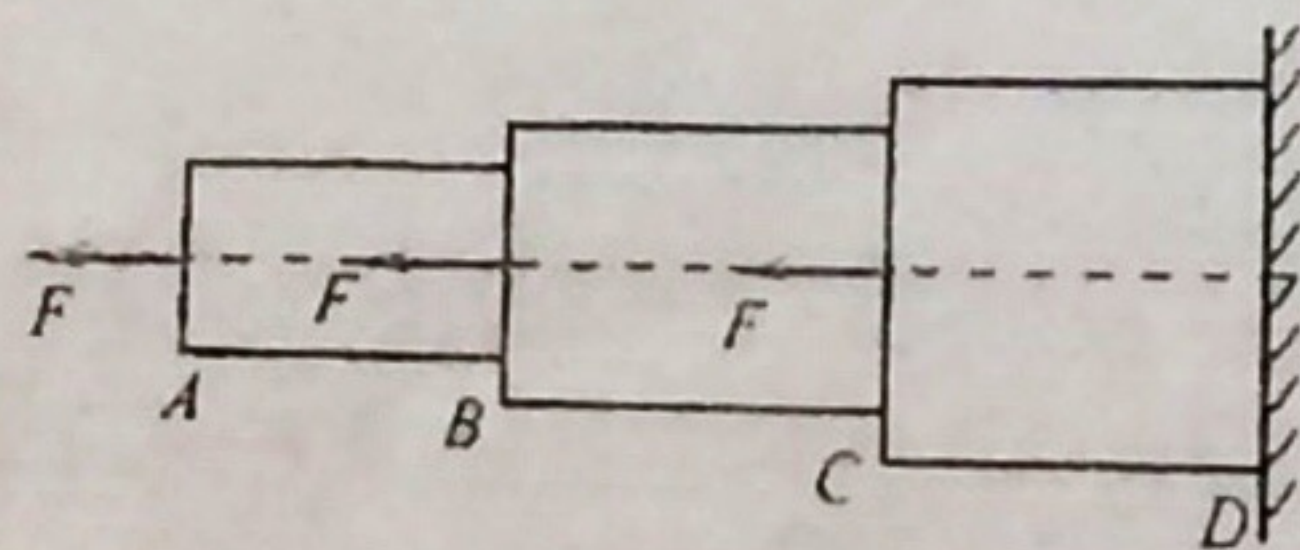
A、临界应力一定相等，临界力不一定相等； B、临界应力不一定相等，临界力一定相等；

C、临界应力和临界力都一定相等； D、临界应力和临界力都不一定相等。

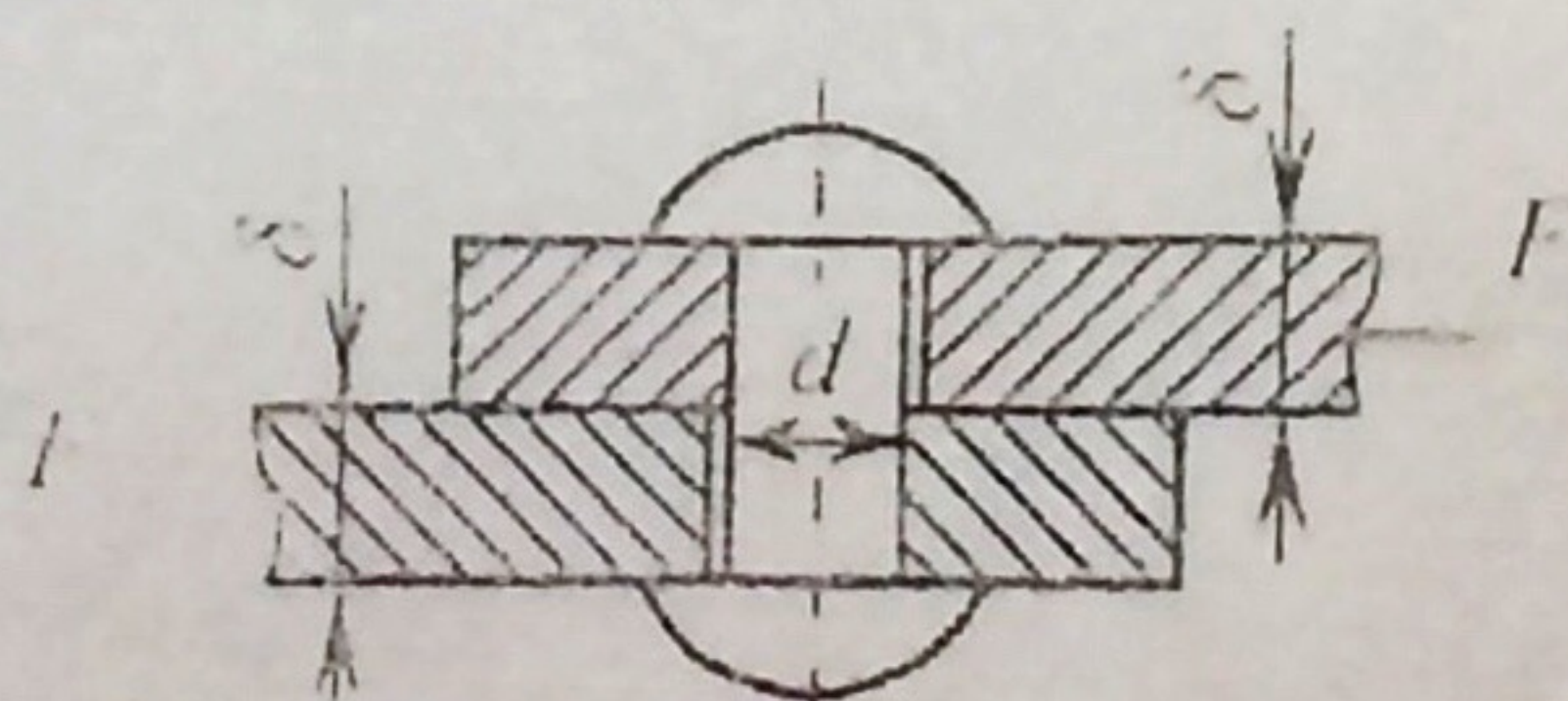
10、如图 2-10 所示圆轴，在图 (a)、(b) 两种受载情况下，其 A。

A、应变能相同，自由端扭转角不同； B、应变能不同，自由端扭转角相同；

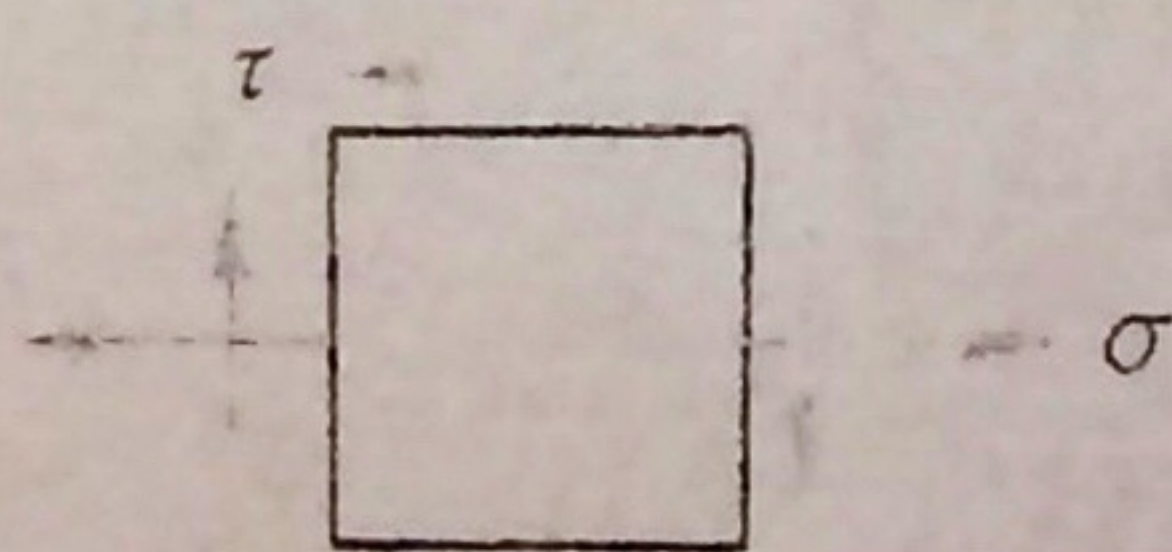
C、应变能和自由端扭转角均相同； D、应变能和自由端扭转角均不同。



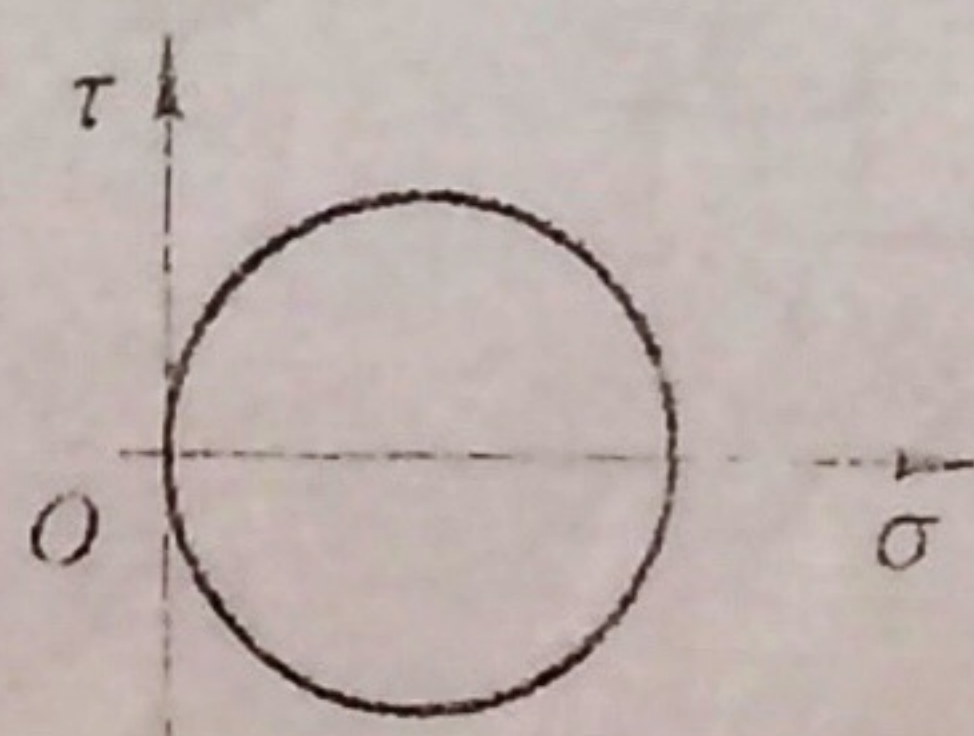
2-1 图



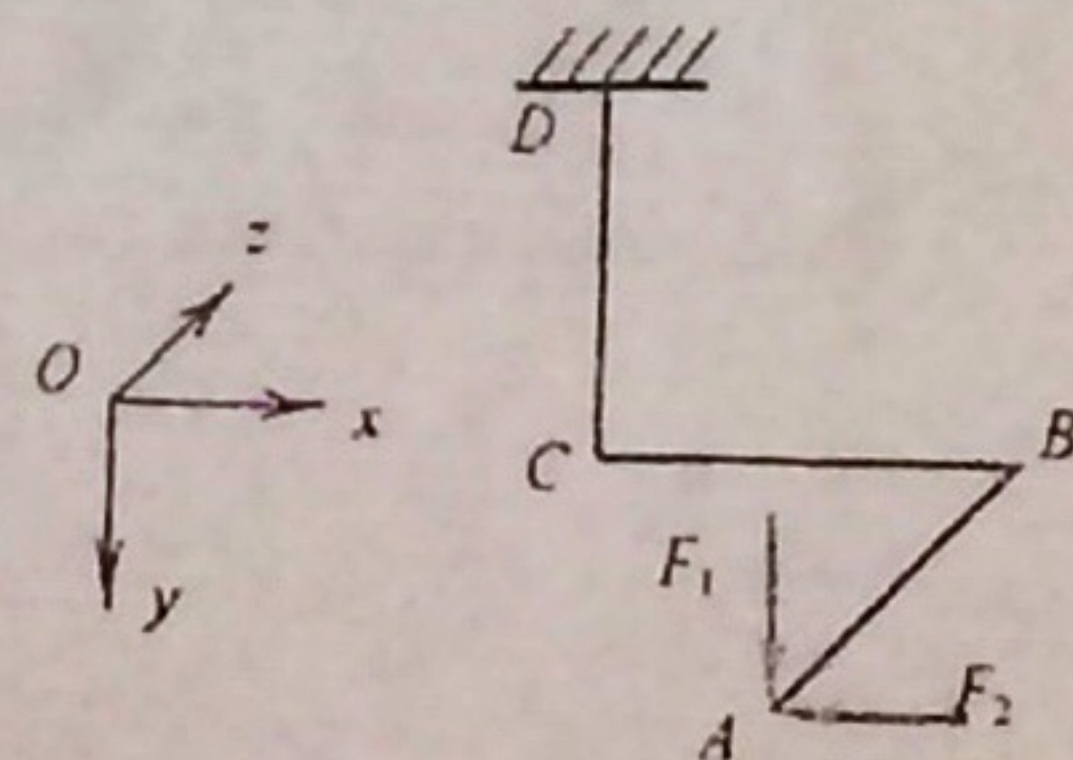
2-2 图



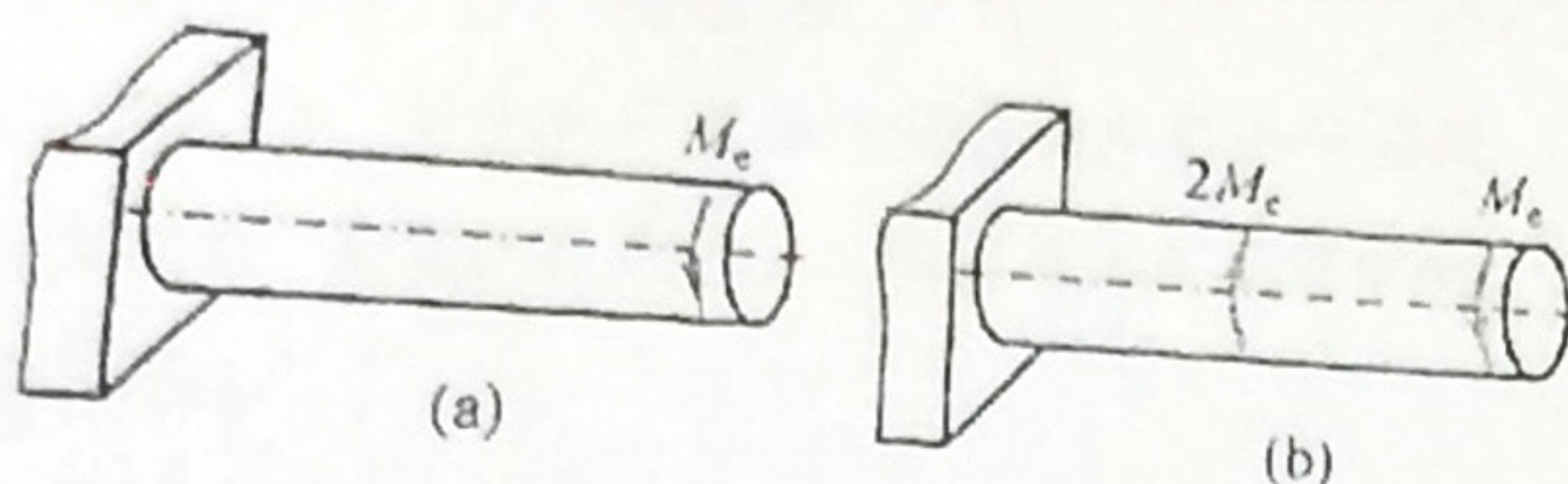
2-5 图



2-6 图

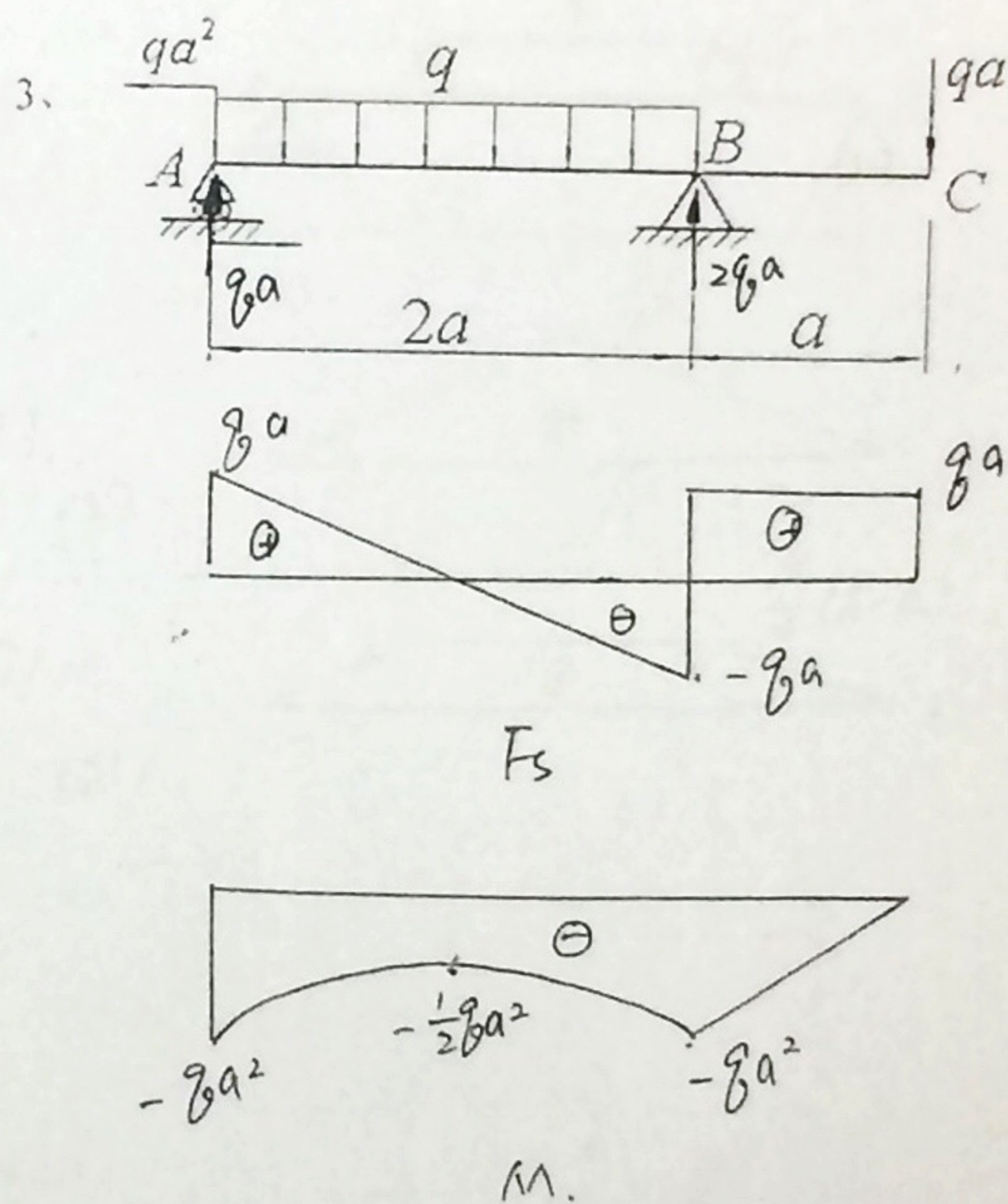
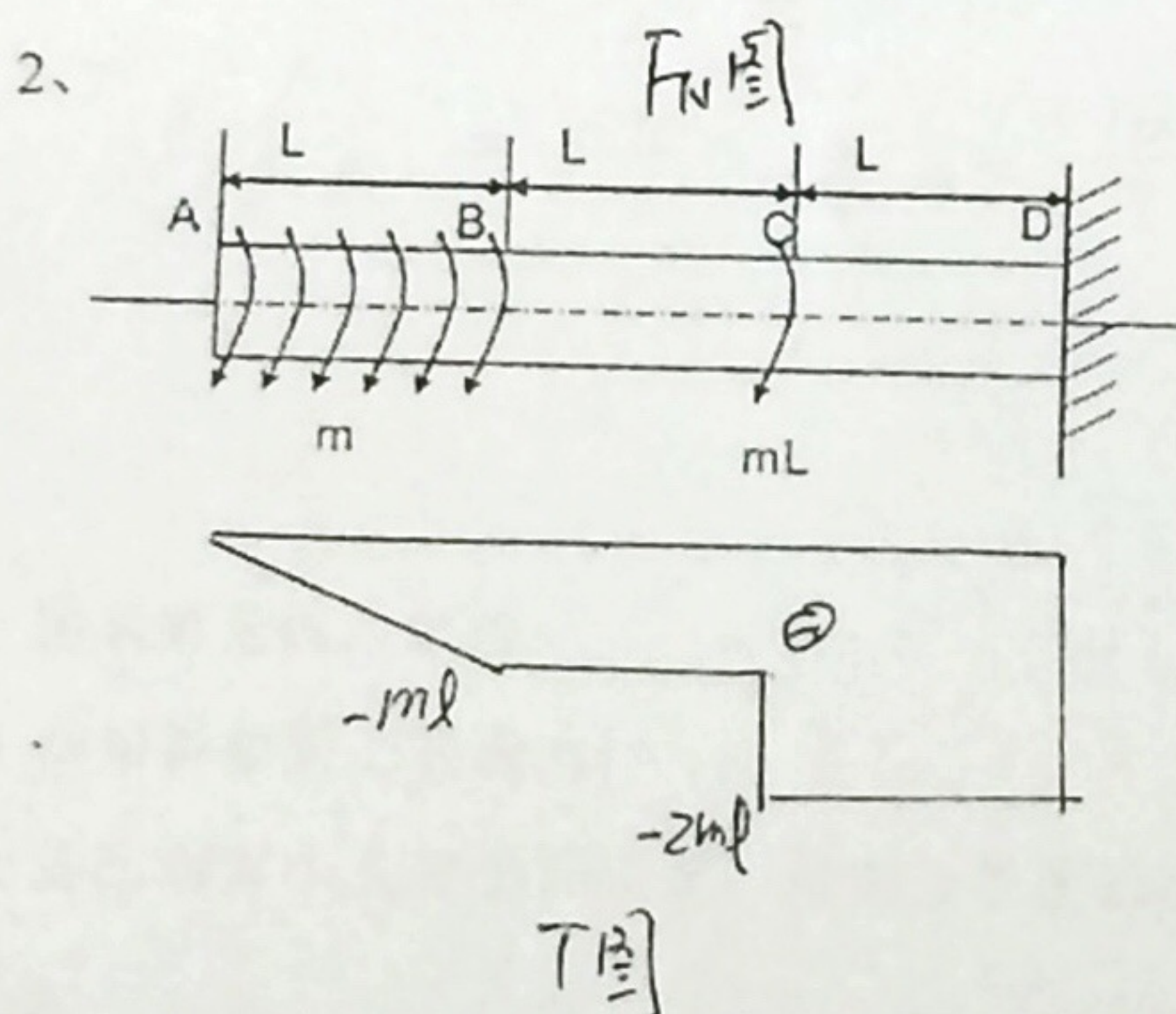
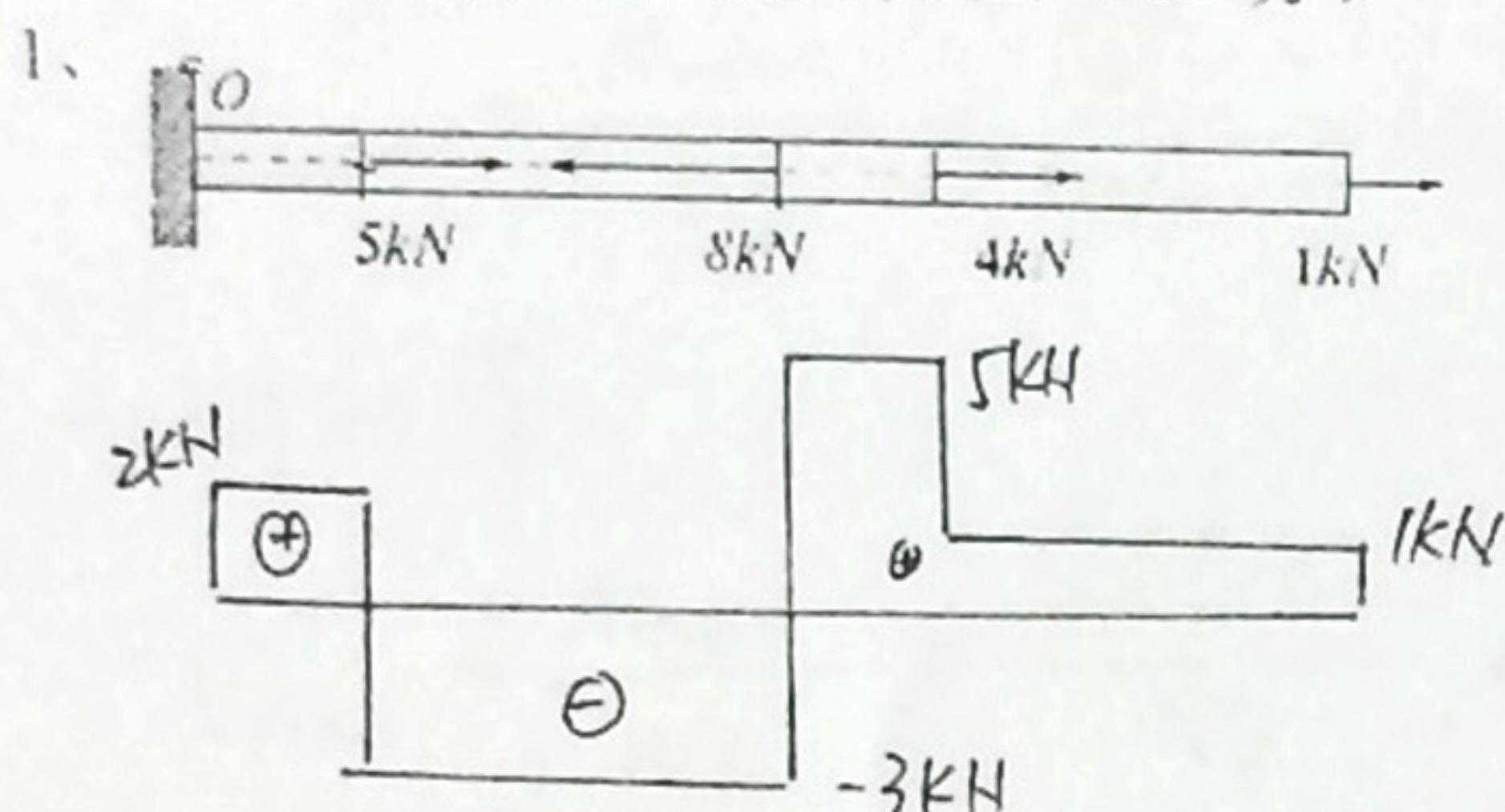


2-7 图



2-10 图

三、画出下图各构件的内力图 (12 分)



四、简算题 (8 分)

- 1、写出四种常用的强度理论及其相当应力。(4 分)

最大拉应力理论

$$\sigma_{r1} = \sigma_1$$

最大伸长线应变理论

$$\sigma_{r2} = \sigma_1 - \mu(\sigma_2 + \sigma_3)$$

最大切应力理论

$$\sigma_{r3} = \sigma_1 - \sigma_3$$

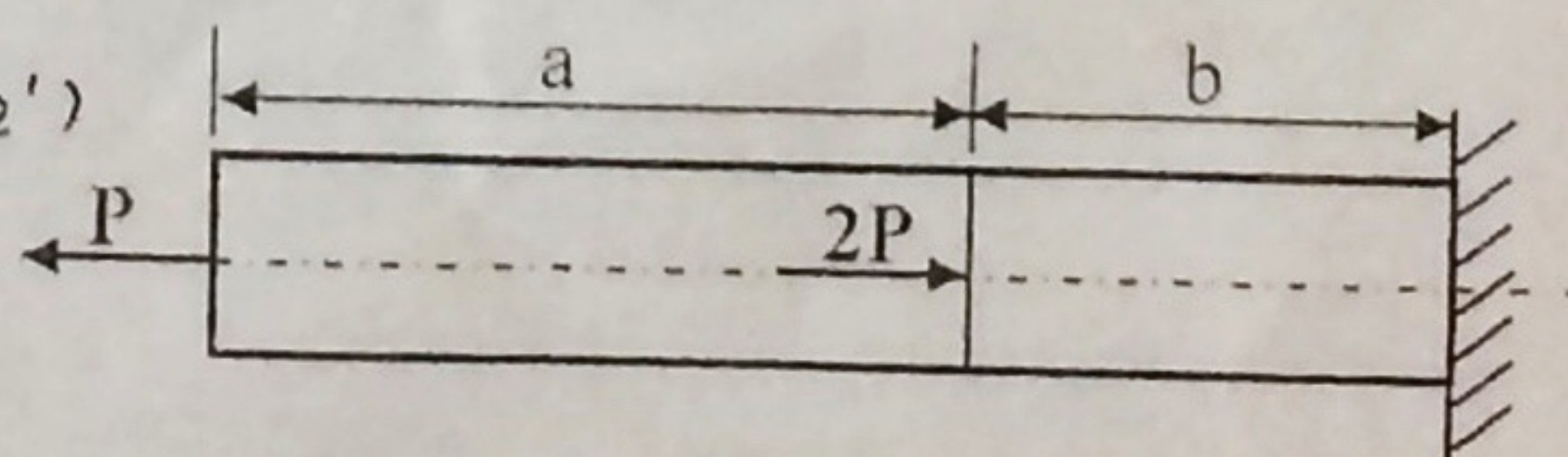
畸变能密度理论

$$\sigma_{r4} = \sqrt{\frac{1}{2}[(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2]}$$

- 2、已知图示杆件的抗拉刚度为 EA, a, b, P 均已知。求其轴向总变形及变形能。(4 分)

解:
$$\Delta l = \frac{Pa}{EA} + \frac{-Pb}{EA} = \frac{P(a-b)}{EA}$$

(2')



$$V_e = \frac{P^2 a}{2EA} + \frac{P^2 b}{2EA} = \frac{P^2(a+b)}{2EA}$$

(2')

五、计算题 (共 50 分, 每题 10 分)

1、图示简支梁 AB, 当载荷 F 直接作用在 AB 梁的中点时, 梁内最大正应力超过许用应力 $[\sigma]$ 的 40%, 为消除这一过载现象, 配置辅助梁 CD, 放置在 AB 梁的中间。已知 $l = 6\text{ m}$, 试求辅助梁的最小跨度 a (不考虑辅助梁的强度)。

解:

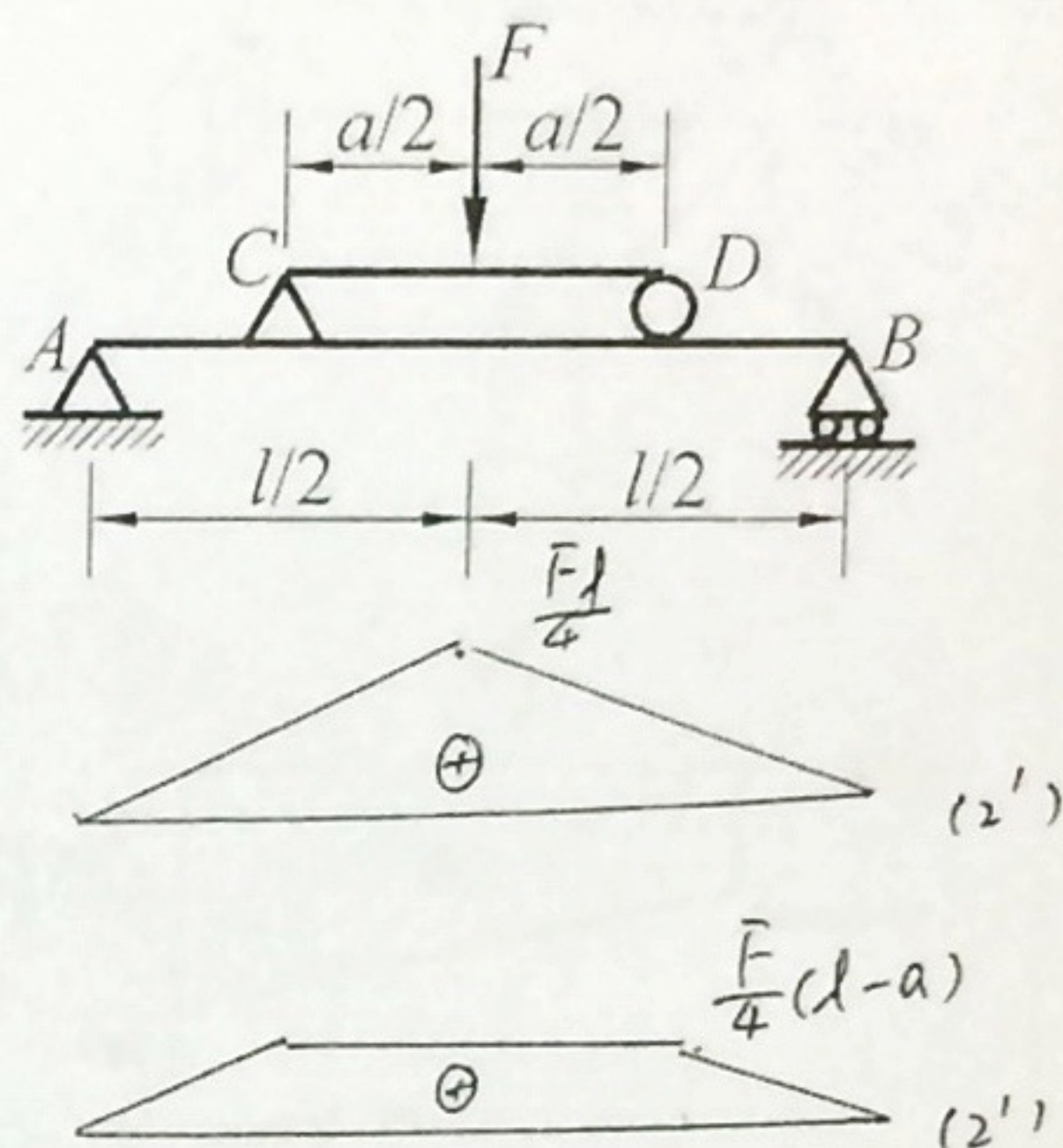
原载荷

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{W_z} = \frac{\frac{Fl}{4}}{W_z} = 1.4[\sigma] \quad (2')$$

加辅助梁

$$\sigma'_{\max} = \frac{M_{\max}}{W_z} = \frac{\frac{F}{4}(l-a)}{W_z} \leq [\sigma] \quad (2')$$

$$\frac{l}{l-a} = 1.4 \quad a = \frac{1.2}{7} = 1.71\text{ m} \quad (2')$$



2、图示单元体, 试求:

(1) 指定斜截面上的应力;

(2) 主应力大小及主平面位置, 并将主平面标在单元体上。

$$\text{解: } \sigma_x = 0 \quad \sigma_y = -30\text{ MPa} \quad \tau_{xy} = -80\text{ MPa} \quad \alpha = 30^\circ \quad (1')$$

$$\sigma_\alpha = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos 2\alpha + \tau_{xy} \sin 2\alpha = 40\sqrt{3} = 69.28\text{ MPa}$$

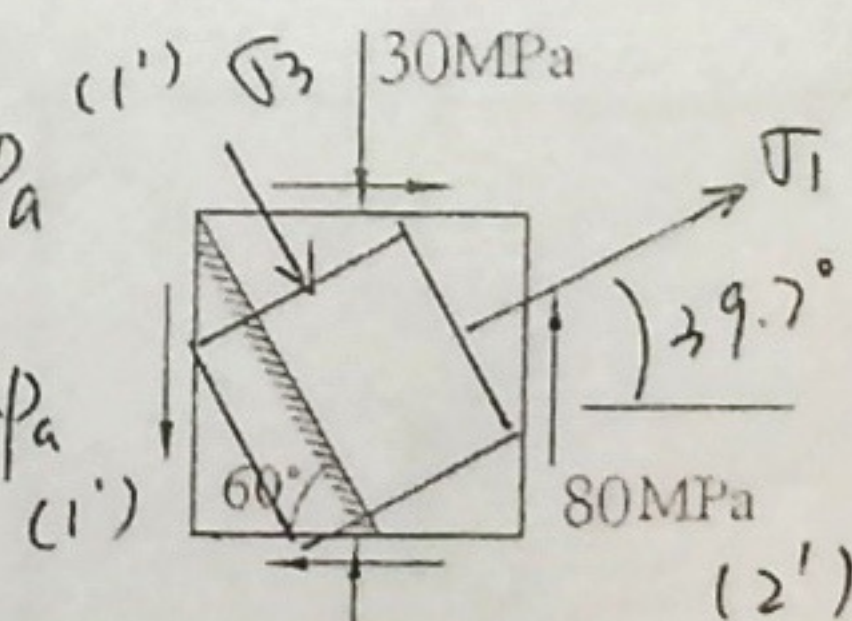
$$\tau_\alpha = \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \sin 2\alpha + \tau_{xy} \cos 2\alpha = \frac{15\sqrt{3}}{2} + (-80) \times \frac{1}{2} = -27\text{ MPa}$$

$$\sigma_{\max} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} = 66.4\text{ MPa}$$

$$\sigma_{\min} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} - \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} = -96.4\text{ MPa} \quad (2')$$

$$\sigma_1 = 66.4\text{ MPa} \quad \sigma_2 = 0 \quad \sigma_3 = -96.4\text{ MPa} \quad (1')$$

$$\tan 2\alpha_0 = -\frac{2\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y} = \frac{16}{3} \quad \alpha_0 = 39.7^\circ, 129.7^\circ \quad (2')$$



3、图示刚架 ABCD，各杆横截面直径均为 $d=30\text{mm}$ ，D 处承受平行于 x 轴的力 $F_1=0.2\text{kN}$ ，C 处承受平行于 y 轴的力 $F_2=0.4\text{kN}$ ，B 处承受平行于 z 轴的力 $F_3=0.3\text{kN}$ ， $[\sigma]=200\text{MPa}$ ， $l=0.5\text{m}$ 。试用第三强度理论校核 AB 杆的强度。

解：AB： $T = -F_1 l = 100\text{N}\cdot\text{m}$ (1)

$F_N = -F_2 = -400\text{N}$ (1)

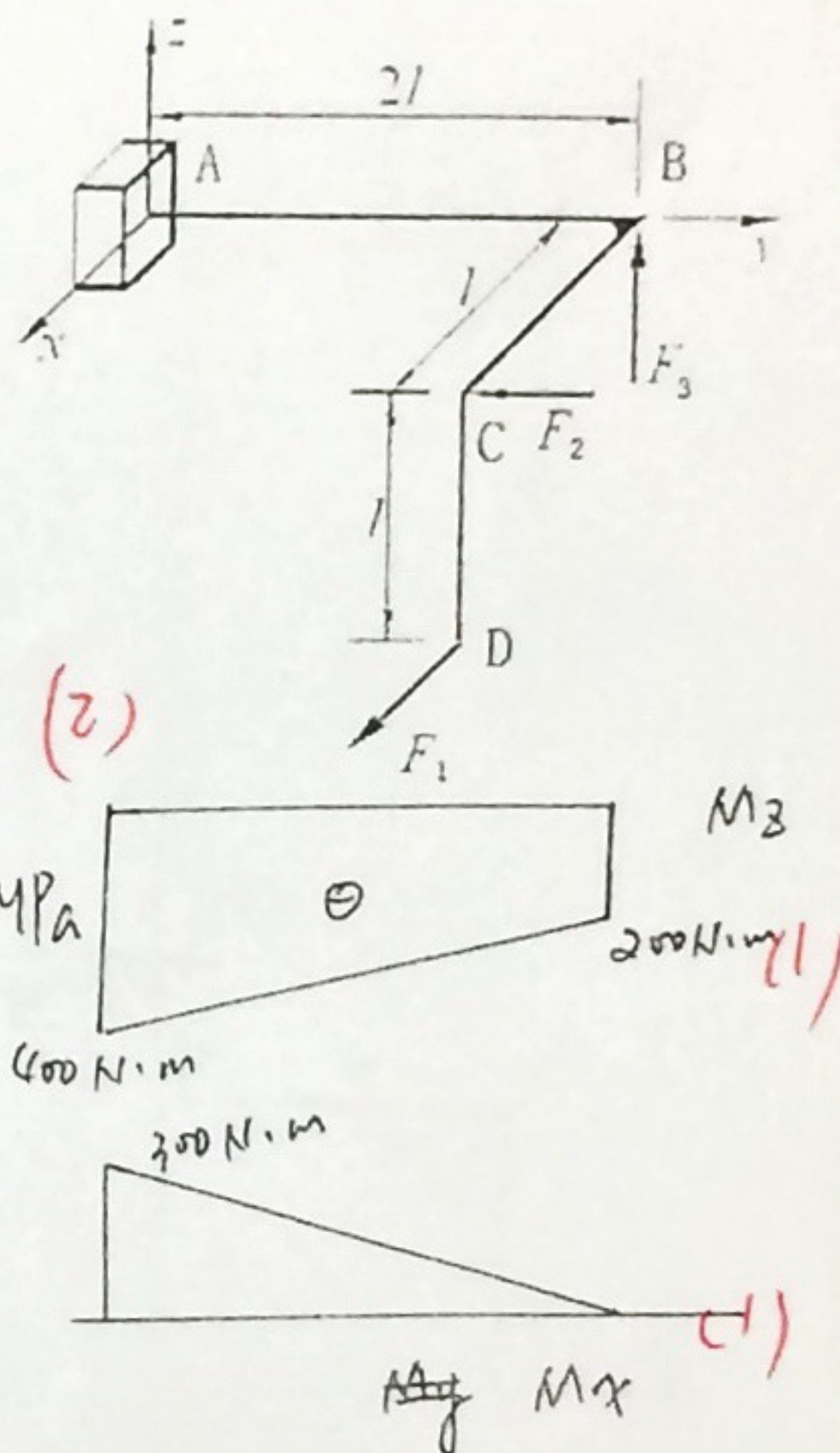
截面 A，

$M = \sqrt{M_y^2 + M_z^2} = \sqrt{300^2 + 400^2} = 500\text{N}\cdot\text{m}$ (1)

$\sigma_{r3} = \sqrt{\sigma^2 + 4\tau^2} = 192\text{MPa} \leq [\sigma]$ (2)

$\sigma = \left| \frac{F_N}{A} + \frac{M}{W_z} \right| = \frac{400}{\frac{\pi}{4}(0.03)^2} + \frac{500}{\frac{\pi}{32}(0.03)^3} = 189\text{MPa}$ (2)

$\tau = \frac{T}{W_t} = \frac{100}{\frac{\pi}{16}(0.03)^3} = 18.9\text{MPa}$ (1)



4、图示结构，AB 和 BC 是截面直径为 d 的两端铰支的细长压杆，两杆的弹性模量为 E 。钢丝绳 BDC 两端分别连结在 B、C 两铰点处，在点 D 悬挂一重量为 P 的重块。试求：当 $h=2\text{m}$ 时，能悬挂的 P 最大值是多少？稳定安全因数 $[n]_{st} = 3$ （不考虑钢丝绳的强度）

解： $F_{BD} = F_{DC} = \frac{\sqrt{2}}{2}P$ (1')

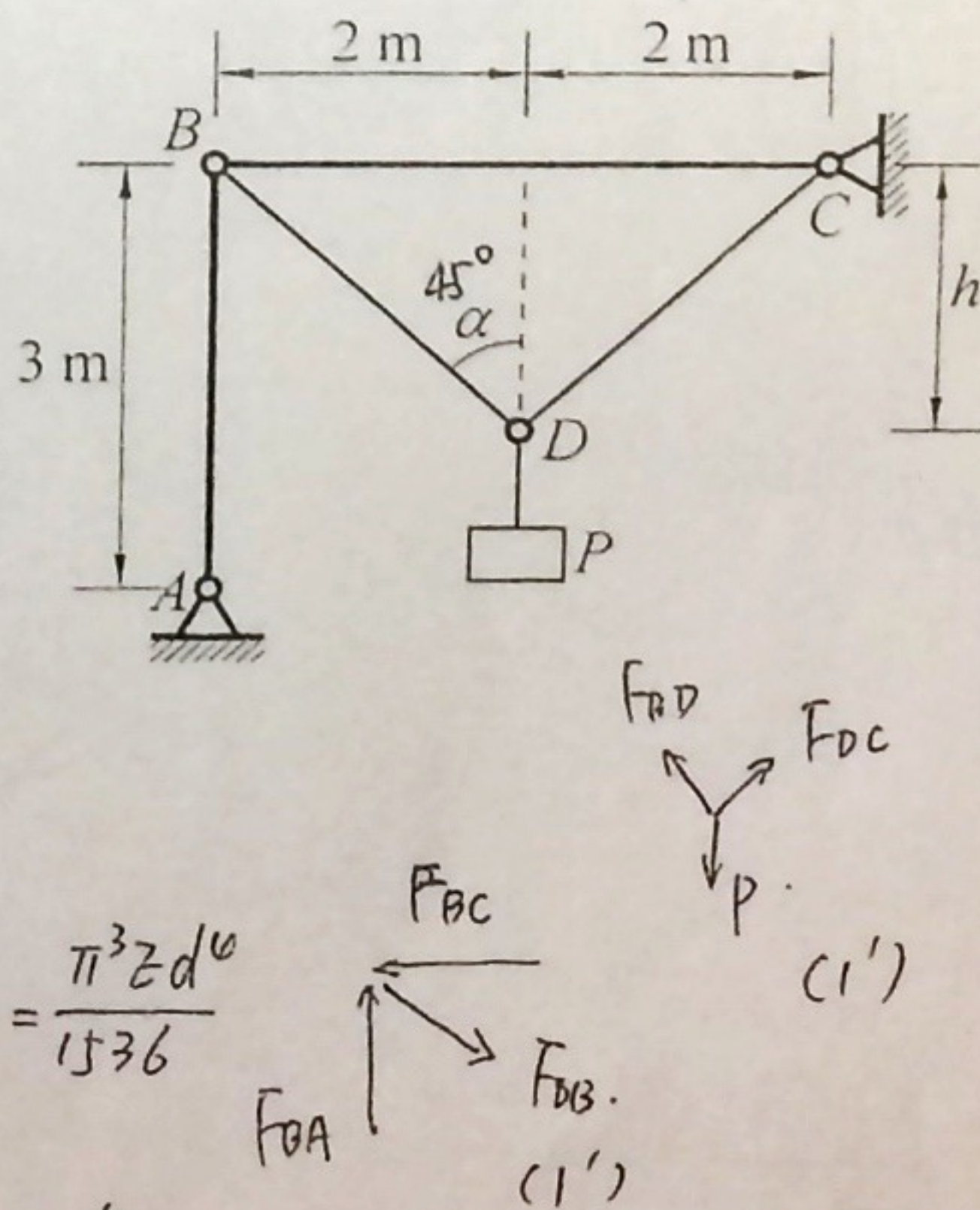
$F_{BC} = F_{BA} = \frac{1}{2}P$ (1')

$F_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{(\mu l)^2}$ (2') $\mu=1$ $l=4\text{m}$ (1')

$\frac{F_{cr}}{F_{BC}} \geq [n]_{st}$ (2')

$\frac{\frac{\pi^2 EI}{16}}{\frac{1}{2}P} \geq 3 \Rightarrow P \leq \frac{\pi^2 EI}{24} = \frac{\pi^3 E d^4}{1536}$ (1')

$I = \frac{\pi d^4}{64}$ (1')



5、图示刚架 ABCD 各段抗弯刚度均为 EI , 受力如图所示。不计轴力和剪力的影响, 试用莫尔积分求 D 截面水平方向的位移。

解:

$$CD: M(x_1) = 0 \quad (1')$$

$$BC: M(x_2) = qa^2 - \frac{qx_2^2}{2} \quad (1')$$

$$AB: M(x_3) = \frac{qa^2}{2} \quad (1')$$

$$CD: \bar{M}(x_1) = x_1 \quad (1')$$

$$BC: \bar{M}(x_2) = -a \quad (1')$$

$$AB: \bar{M}(x_3) = a - x_3 \quad (1')$$

$$\Delta = \int_{CD} \frac{M(x_1) \bar{M}(x_1)}{EI} dx_1 + \int_{BC} \frac{M(x_2) \bar{M}(x_2)}{EI} dx_2$$

$$+ \int_{AB} \frac{M(x_3) \bar{M}(x_3)}{EI} dx_3$$

$$= 0 + \int_0^a \frac{(qa^2 - \frac{qx_2^2}{2})(-a)}{EI} dx_2 + \int_0^{2a} \frac{\frac{qa^2}{2}(a - x_3)}{EI} dx_3$$

$$= \frac{-qa^3x_2 + \frac{qx_2^3a}{6}}{EI} \Big|_0^a + \frac{\frac{qa^3}{2}x_3 - \frac{qa^2x_3^2}{4}}{EI} \Big|_0^{2a}$$

$$= -\frac{5qa^4}{6EI} \quad (2')$$

