

第十一届全国周培源大学生力学竞赛 (个人赛) 试题

出题学校：湖南大学

(本试卷分为基础题和提高题两部分 满分 120 分 时间 3 小时 30 分)

说明：个人赛奖项分为全国特、一、二、三等奖和优秀奖。全国特、一、二等奖评选标准是：提高题得分进入全国前 5%，并且总得分排在全国前列，根据总得分名次最终确定获奖人。全国三等奖和优秀奖直接按赛区内总得分排名确定获奖人。

注意：试题请全部在答题纸上作答，否则作答无效。各题所得结果用分数或小数表示均可。

第一部分 基础题部分（填空题，共60分）

第 1 题（6 分）

图 1 所示正方体边长为 c ，其上作用四个力 F_1 、 F_2 、 F_3 、 F_4 ，其中各力大小之间的关系为 $F_1=F_2=F_a$ ， $F_3=F_4=F_b$ 。

- (1)、(2 分) 此力系对 OA 轴之矩的大小为 ()；
- (2)、(2 分) 若此力系可简化为一个力，则 F_a 与 F_b 的关系为 ()；
- (3)、(2 分) 若 $F_a = F_b = F$ ，此力系简化为一力螺旋，则其中的力偶矩大小为 ()。

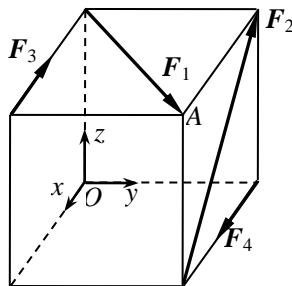


图 1

第 2 题（6 分）

两匀质圆轮 A 和 B 的质量同为 m ，半径同为 r 。如图 2 所示，轮 A 沿着水平面运动，绕于轮 B 的细绳通过定滑轮 C 后与轮 A 的中心相连，其中 CA 段绳水平， CB 段绳铅直。不计定滑轮 C 与细绳的

质量，且细绳不可伸长。系统处于铅垂平面内，自静止释放。

(1)、(2分) 若轮 A 既滚又滑，则系统的自由度为 (_____);

(2)、(4分) 若轮 A 与水平支承面光滑接触，则轮 B 下落的高度与时间的关系为
(_____)

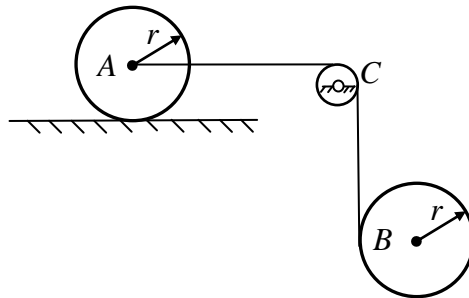


图 2

第 3 题 (6 分)

桁架的杆件内力可以应用节点法、截面法以及虚位移原理进行求解。图 3 所示静定桁架由水平杆、竖直杆和 45° 斜杆组成。在 B 处受固定铰支座约束， A 、 C 两处由可水平运动的铰支座支承。桁架上作用了三个大小同为 F 的载荷。则

(1)、(2分) 杆 DH 的内力为 (_____);

(2)、(4分) 杆 BE 的内力为 (_____).

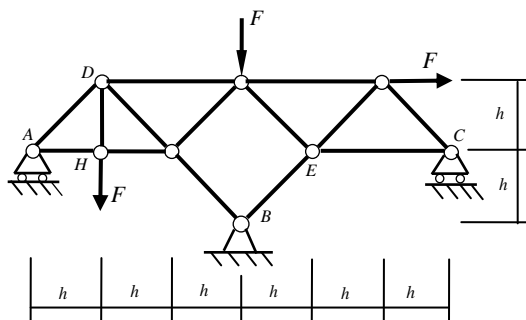


图 3

第 4 题 (6 分)

如图 4 所示，小车上斜靠了长为 L ，质量为 m 的均质杆 AB ，倾角以 θ 表示。杆处于铅垂平面内，其 B 端与小车壁光滑接触， A 端与小车底板的摩擦角为 $\varphi_m = 30^\circ$ 。小车由动力装置驱动（图中未画出），沿水平直线向左运动，且其运动可以被控制。小车运动过程中，杆 AB 相对于小车始终保持静止。

(1)、(3分) 若小车作匀速运动，则倾角 θ 要满足的条件为(_____);

(2)、(3分) 若小车作加速度向右的减速运动, 则小车加速度 a 与倾角 θ 应满足的关系为
 (_____)。

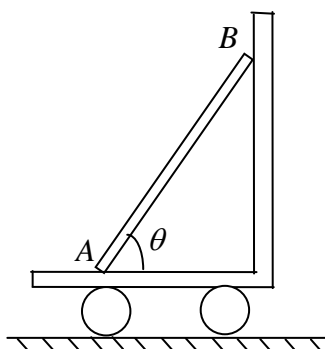


图 4

第 5 题 (6 分)

如图 5 所示, 细圆环管在相连部件 (图中未画出) 带动下沿水平直线轨道纯滚动, 管内有一小壁虎, 相对于环管爬行, 壁虎可被视为一点, 在图中以小球 B 代替。图示瞬时, 壁虎与环管的中心处于同一水平线上, 壁虎相对环管的速率为 u , 相对速度的方向朝下, 相对速度大小的改变率等于 0, 环管中心 O 点的速度向右, 速度大小也为 u , 加速度为 0。环管的中心半径等于 R 。则在此瞬时

- (1)、(2分) 壁虎相对地面的速度大小为 (_____);
- (2)、(2分) 壁虎相对地面的加速度大小为 (_____);
- (3)、(2分) 壁虎在相对地面的运动轨迹上所处位置点的曲率半径为 (_____)。

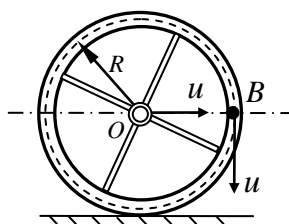


图 5

第 6 题 (5 分)

图 6 所示结构中, 铅垂杆①和斜杆②均为弹性杆, 斜杆②与水平线之间的夹角为 θ , 直角三角形 ABC_2 为刚体, 边 BC_2 处于水平位置。已知 a 、 δ 和 θ , 现将 C_1 和 C_2 联结在一起, 则求该两杆轴力用到的平衡方程和变形协调方程:

- (1)、(2分) 平衡方程 (杆①、杆②的轴力分别用 F_{N1} 和 F_{N2} 表示) 为 (_____);

(2)、(3分) 变形协调方程 (杆①、杆②的变形分别用 Δl_1 和 Δl_2 表示) 为 (_____)。

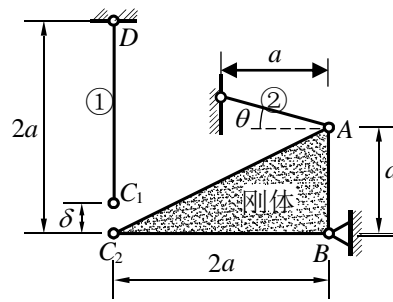


图 6

第 7 题 (5 分)

一种能量收集装置，可简化为图 7 所示悬臂梁模型。梁 AB 长 l ，弯曲刚度为 $2EI$ ；梁 BC 、 BD 长均为 l ，弯曲刚度均为 EI 。梁 AB 与梁 BC 、 BD 通过刚节点 B 连接，三梁均处于水平位置。梁和刚节点 B 的重量均不计。梁 BC 、 BD 端部均固定有重量为 W 的物块，该两梁之间有小间隙。则梁端 D 的挠度与物块重量之比 $f_D/W =$ (_____)。

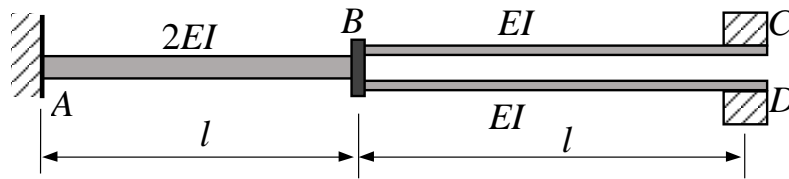


图 7

第 8 题 (6 分)

已知一危险点的单元体处于平面应力状态，最大切应变 $\gamma_{\max} = 5 \times 10^{-4}$ ，通过该点相互垂直的微截面上正应力之和为 28MPa 。若材料的弹性模量 $E = 200\text{GPa}$ ，泊松比 $\nu = 0.25$ 。则

(1)、(3分) 该点主应力分别为 $\sigma_1 =$ (_____) MPa ， $\sigma_2 =$ (_____) MPa ， $\sigma_3 =$ (_____) MPa ；

(2)、(3分) 用最大切应力强度理论校核时的相当应力为 $\sigma_{r3} =$ (_____) MPa 。

第 9 题 (6 分)

图 8 所示刚架中，水平梁为刚杆，竖直杆①、②均为细长弹性杆，只考虑与纸面平行的平面内的失稳。则

(1)、(2分) 刚架失稳时载荷的最小值 F 由杆 (_____) 决定；[注：填入①，②]

(2)、(4分) 刚架失稳时载荷的最小值 $F =$ (_____)。

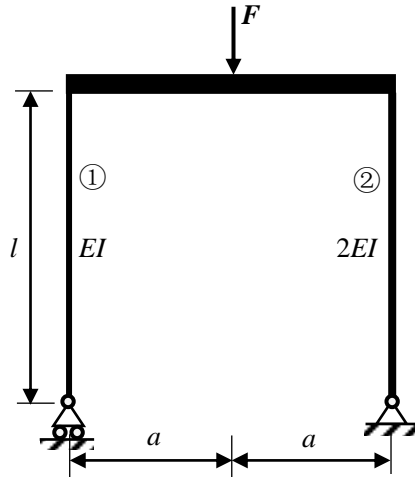


图 8

第 10 题 (8 分)

图 9 所示等截面直角刚架 ACB ，杆件横截面为圆形，弯曲刚度为 EI ，扭转刚度为 $0.8EI$ 。 C 处承受大小为 m 、方向如图所示的外力偶，该力偶矢量与刚架轴线处于同一平面内。则

(1)、(4 分) 截面 A 的弯矩 $M=$ ()；

(2)、(4 分) 截面 B 的扭矩 $T=$ ()。

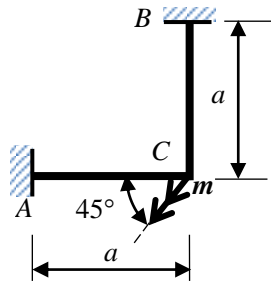


图 9

第二部分 提高题部分 (计算题, 共60分)

第11题 (共15分)

如图10(a)所示，圆轮和细直杆AC质量均为 m ，固结成一组合刚体，其中，杆AC沿圆轮径向， O 为圆轮轮心， C 点为轮与杆的固结点，也是组合刚体的质心。初始时刻，组合刚体静止于水平地面，左边紧靠高度为 r 的水平台阶，然后，受微小扰动后向右倾倒，以 φ 表示组合刚体在杆端A与地面接触之前的转动角度（参见图10(b)）。圆轮均质，半径为 r ，组合刚体关于过轮心 O 并垂直于圆轮的轴之转动惯量为 J_0 。略去各处摩擦，试分析组合刚体由初始位置至A端与地面接触之前的动力学过程，并求

(1)、(5 分) 圆轮与台阶 B 点开始分离时的角度 φ 的大小；

(2)、(6 分) 组合刚体的角速度与角度 φ 的关系；

(3)、(4 分) 圆轮右移的距离 S 与角度 φ 的关系。

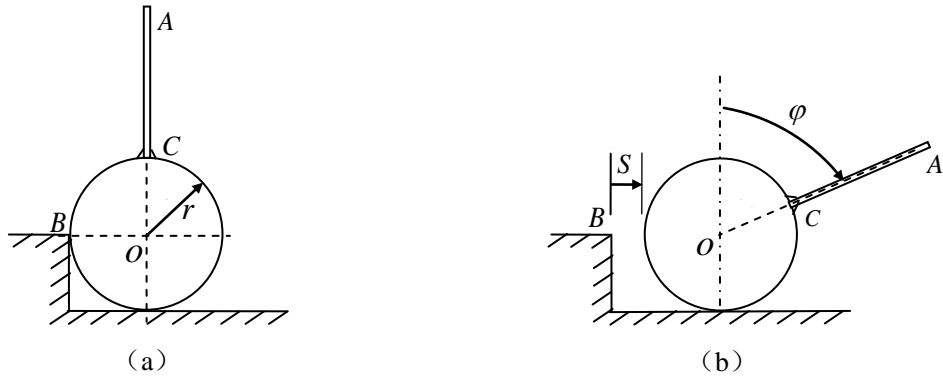


图 10

第12题（共15分）

如图11所示，边长为 h 、质量为 m 的均质正方形刚性平板静置于水平面上，且仅在角点 A 、 C 和棱边中点 B 处与水平面保持三点接触。位于水平面上的小球以平行于 AC 棱边的水平速度 v_b 与平板发生完全弹性碰撞，碰撞点至角点 A 的距离以 b 表示。已知平板关于过其中心的铅直轴的转动惯量为 $J = mh^2/6$ ，在 A 、 B 和 C 三点处与水平支承面的静摩擦因数和动摩擦因数均为 μ 。略去碰撞过程中的摩擦力冲量。

- (1)、(3分) 试求碰撞结束瞬时平板的速度瞬心位置；
- (2)、(3分) 若 $b = 5h/6$ ，试求碰撞结束瞬时平板的角加速度；
- (3)、(9分) 设小球的质量为 $m/21$ 。碰撞后，平板在水平面内绕 B 点转动，试求碰撞点的位置 b 和碰撞前小球的速度 v_b 应满足的条件。

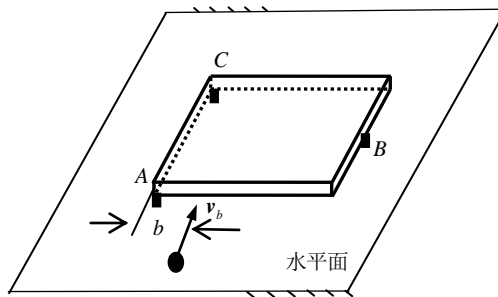


图 11

第13题（共15分）

图12所示的圆环杆，材料的弹性模量为 E ，受集度为 m 、矢量方向与环杆轴线相切的均布力偶载荷，变形时杆件始终保持弹性状态，且横截面符合平面假设。圆环杆轴线半径为 R ，横截面（如图中 $A-A$ 截面）为圆，其直径为 $2r$ ，且 $r/R \ll 1$ 。试求

- (1)、(3分) 横截面上的内力；
- (2)、(10分) 横截面的转角 φ ；
- (3)、(2分) 横截面上内力的最大值。

【提示】：当 $X/Y \ll 1$ 时可做简化： $Y+X \approx Y$ 。

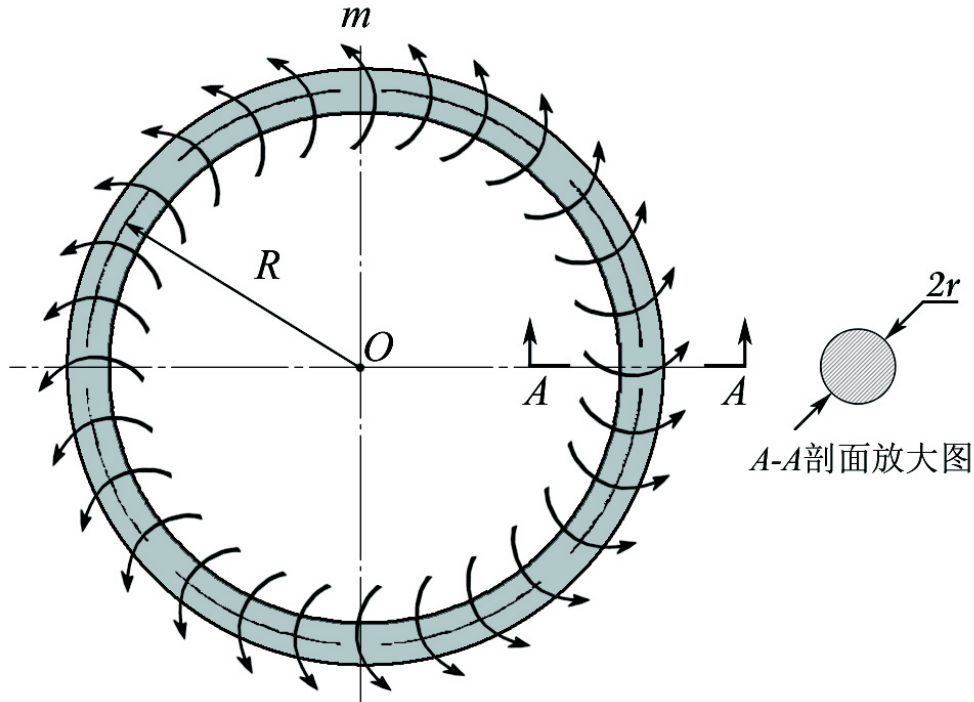


图 12

第14题 (共15分)

如图13、14所示，薄壁圆管压力容器壁厚为 t ，环管轴线半径为 R ，环管横截面平均直径为 D 。为了加固压力容器，用一根直径为 d 的细钢丝缠绕圆管，缠绕时拉紧，以至于钢丝与压力容器间的摩擦力达最大。缠绕的钢丝相邻两圈间相互紧挨，但可忽略其相互挤压作用。只考虑钢丝因长度方向拉伸引起的变形，即忽略钢丝的弯曲、扭转等变形。设 $t/D \ll 1$ ， $D/R \ll 1$ ，且 $d/D \ll 1$ 。钢丝材料的弹性模量为 E_s ，压力容器材料的弹性模量和泊松比分别为 E 和 ν ，钢丝与压力容器间的摩擦因数为 μ 。

(1) 已知：钢丝缠绕圈数的最大值 n 为偶数，当环管外表面缠满钢丝但两端尚未连接时，钢丝最大拉力为 P 。环管外表面缠满钢丝后将钢丝两端互相连接(参见图 14)，并让钢丝缓慢松弛。求此时：

- ① (3分) 钢丝的伸长量 Δl_0 ；
- ② (2分) 钢丝的张力 F_0 ；
- ③ (5分) 环管横截面上的应力 σ_r 及环管柱面形纵截面(参考图 15)上的应力 σ_ν 。

(2) (5分) 在(1)状态的基础上，压力容器施加内压，压强为 p 。试写出关于钢丝张力增量 ΔF 、环管柱面形纵截面上应力增量 $\Delta\sigma_\nu$ 的联立方程组。

【提示】：做简化处理： $\cos(\pi/n) \approx 1$ ；若 $X/Y \ll 1$ ，则 $Y+X \approx Y$ 。

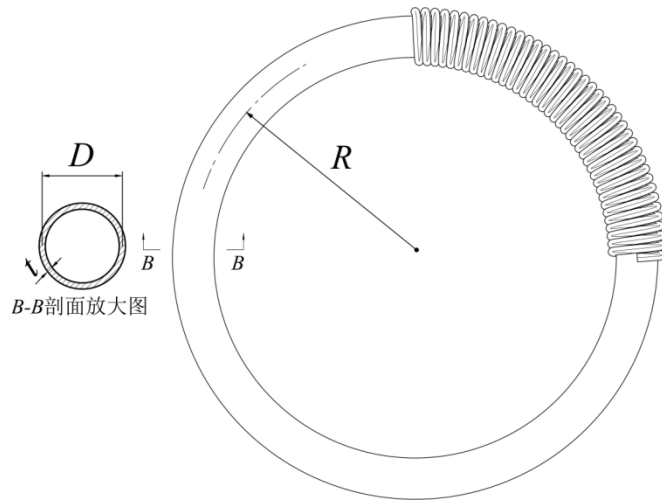


图 13

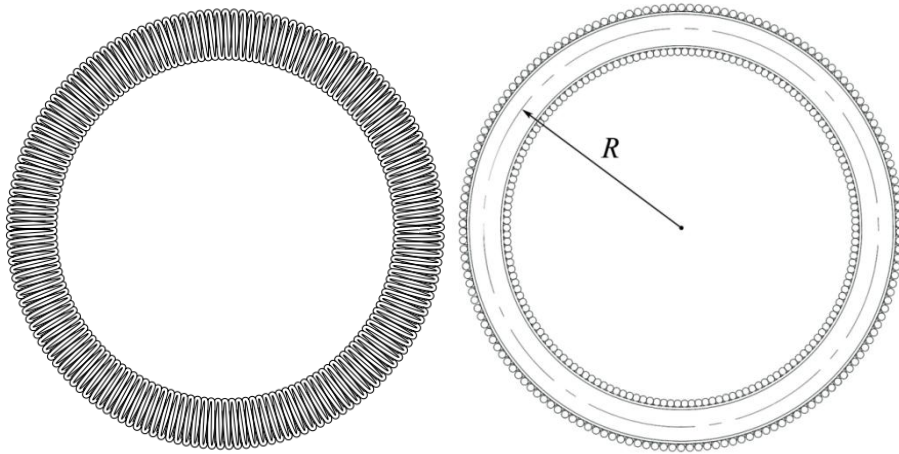


图 14

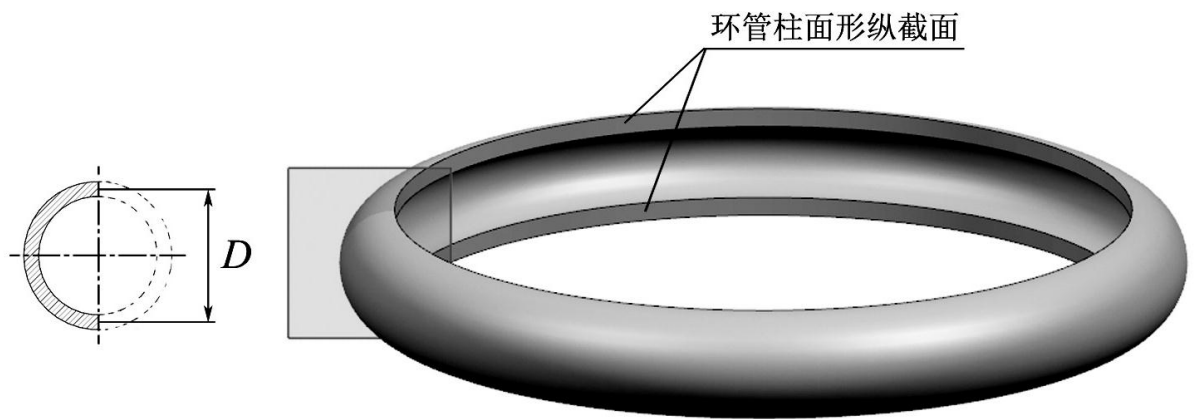


图 15

第十一届全国周培源大学生力学竞赛 (个人赛) 试题

出题学校：湖南大学

(本试卷分为基础题和提高题两部分 满分 120 分 时间 3 小时 30 分)

第一部分 基础题部分 (填空题, 共60分)

第1题 (6分)

(1)、 $\frac{\sqrt{6}}{6}F_a c - \frac{2\sqrt{3}}{3}F_b c$; (2)、 $F_b = \frac{\sqrt{2}}{4}F_a$; (3)、 $\left(\frac{1-2\sqrt{2}}{2}\right)Fc$ 。

第2题 (6分)

(1)、3; (2)、 $\frac{3}{8}gt^2$ 。

第3题 (6分)

(1)、 F (受拉) 或 F ; (2)、 $\frac{3\sqrt{2}}{2}F$ (受压) 或 $-\frac{3\sqrt{2}}{2}F$ 。

第4题 (6分)

(1)、 $\tan^{-1}(\sqrt{3}/2) \leq \theta < 90^\circ$;
(2)、若 $\tan^{-1}\left(\frac{\sqrt{3}}{2}\right) \leq \theta < 60^\circ$, 则 $a \leq g\left(\frac{2\sqrt{3}}{3} - \cot \theta\right)$; 若 $60^\circ \leq \theta < 90^\circ$, 则 $a \leq g \cot \theta$ 。

第5题 (6分)

(1)、 $\sqrt{5}u$; (2)、 $4\frac{u^2}{R}$; (3)、 $\frac{5\sqrt{5}}{8}R$ 。

第6题 (5分)

(1)、 $2F_{N1} - F_{N2} \cos \theta = 0$;
(2)、 $\Delta l_1 + 2\Delta l_2 / \cos \theta = \delta$ 。

第7题 (5分)

$$\frac{8l^3}{3EI}。$$

第8题 (6分)

(1)、54, 0, -26;

(2)、80。

第9题 (6分)

(1)、①; (2)、 $\frac{\pi^2 EI}{2l^2}$ 。

第10题 (8分)

(1)、 $\frac{2\sqrt{2}}{9}m$; (2)、 $\frac{5\sqrt{2}}{18}m$ 或 $-\frac{5\sqrt{2}}{18}m$ 。

第二部分 提高题部分 (计算题, 共60分)

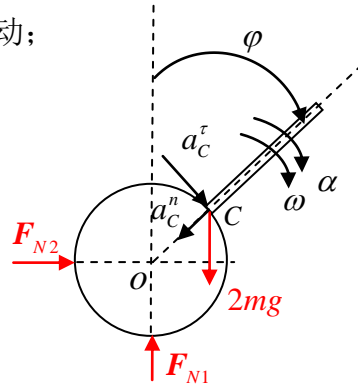
第11题 (共15分)

解答

组合刚体的运动存在两个阶段, 一是绕 O 的定轴转动;

二是质心水平速度保持不变的平面运动。

首先确定由定轴转动到平面运动的临界转角。



问题 (1) ——

刚体绕 O 作定轴转动。依动能定理

$$\frac{1}{2} J_O \omega^2 = 2mgr(1 - \cos \varphi) \dots\dots (1) \quad (1 \text{分})$$

$$\omega^2 = \frac{4mgr}{J_O} (1 - \cos \varphi)$$

式(1)两边对时间求导

$$\alpha = \frac{2mgr}{J_O} \sin \varphi \dots\dots (2) \quad (1 \text{分})$$

式(2)也可由对点 O 的动量矩定理得到

由质心运动定理

$$F_{N2} = 2m(-a_C^n \sin \varphi + a_C^\tau \cos \varphi) \dots\dots (3)$$

$a_C^n = r\omega^2$, $a_C^\tau = r\alpha$ 。方程(3)也可由动静法得到。式(3)中代入加速度

$$F_{N2} = \frac{2mgr^2}{J_O} \sin \varphi (3 \cos \varphi - 2) \quad (2 \text{分})$$

球与凸台分离的角度由 $F_{N2} = 0$ 确定。

$$\varphi_0 = \cos^{-1} \frac{2}{3} \quad \dots\dots (4) \quad (1 \text{分})$$

对应角速度 $\omega_0 = 2\sqrt{\frac{mgr}{3J_O}}$

问题 (2) ——

$$\text{当 } \varphi \leq \varphi_0, \quad \omega = 2\sqrt{\frac{mgr}{J_O} (1 - \cos \varphi)} \quad (1 \text{分})$$

当 $\varphi > \varphi_0$ 时, 组合刚体与台阶脱离接触, 作平面运动, 水平方向动量守恒, 质心 C 的水平速度不变, 为

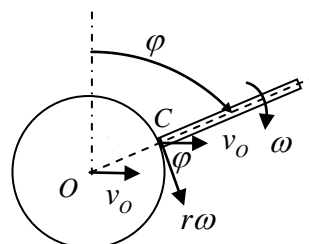
$$v_{Cx0} = r\omega_0 \cos \varphi_0 = \frac{4r}{3} \sqrt{\frac{mgr}{3J_O}} \dots\dots (5)$$

O 点速度 v_O 水平, 由基点法得质心 C 的速度

$$\mathbf{v}_C = \mathbf{v}_O + \mathbf{v}_{CO} \dots\dots (6) \quad (1 \text{分})$$

质心 C 的水平速度为

$$v_{Cx} = v_O + r\omega \cos \varphi = r\omega_0 \cos \varphi_0 \quad \dots\dots (7) \quad (1 \text{分})$$



依动能定理, 有

$$\frac{1}{2} J_C \omega^2 + \frac{1}{2} \times 2m \times [(v_{C\alpha 0})^2 + (r\omega \sin \varphi)^2] = 2mgr(1 - \cos \varphi) \dots (8) \quad (2 \text{ 分})$$

其中, $J_C = J_O - 2mr^2$

由式(8)解出

$$\omega = \sqrt{\frac{4mgr(1 - \cos \varphi) - 2mr^2 \omega_0^2 \cos^2 \varphi_0}{J_O - 2mr^2 \cos^2 \varphi}} = \frac{2}{3} \sqrt{\frac{9mgr(1 - \cos \varphi) - 2mr^2 \omega_0^2}{J_O - 2mr^2 \cos^2 \varphi}} \quad (\text{当 } \varphi > \varphi_0) \dots (9)$$

(1分)

问题 (3) ——

当 $\varphi \leq \varphi_0$ 时 $S = 0$ (1分)

当 $\varphi > \varphi_0$ 时, 圆盘向右发生水平移动和转动。注意到

$$v_o = \frac{dS}{dt} = \frac{dS}{d\theta} \frac{d\theta}{dt} = \omega \frac{dS}{d\theta} \quad (1 \text{ 分})$$

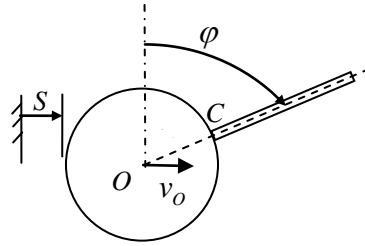
由式(7)有

$$\frac{dS}{d\theta} = \frac{r\omega_0 \cos \varphi_0}{\omega(\theta)} - r \cos \theta \quad (1 \text{ 分})$$

积分上式, 并注意到 $\sin \varphi_0 = \frac{\sqrt{5}}{3}$, 得

$$S = r\omega_0 \int_{\varphi_0}^{\varphi} \sqrt{\frac{J_O - 2mr^2 \cos^2 \theta}{9mgr(1 - \cos \theta) - 2mr^2 \omega_0^2}} d\theta - r \left(\sin \varphi - \frac{\sqrt{5}}{3} \right) \quad (\varphi > \varphi_0) \quad (1 \text{ 分})$$

其中, $\omega_0 = 2\sqrt{\frac{mgr}{3J_O}}$, $\varphi_0 = \cos^{-1} \frac{2}{3}$ 。



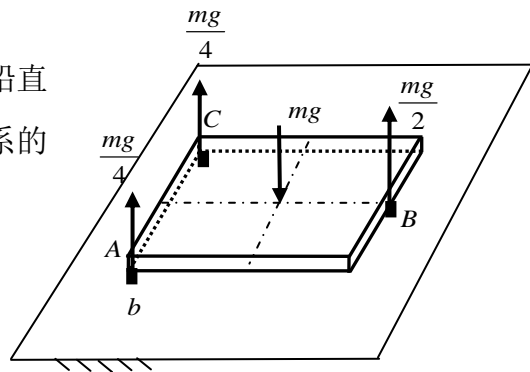
第12题 (共15分)

解答

两物体碰撞及速度突变都发生在水平面内，在铅直方向，方板仍然处于平衡状态。由空间平行力系的平衡知三个支撑点的铅直方向反力。

支承面对方板的水平约束力就是动或静摩擦力，由摩擦定律知摩擦力与铅直反力成比例。

因此，在碰撞阶段，水平摩擦力的冲量略去不计。



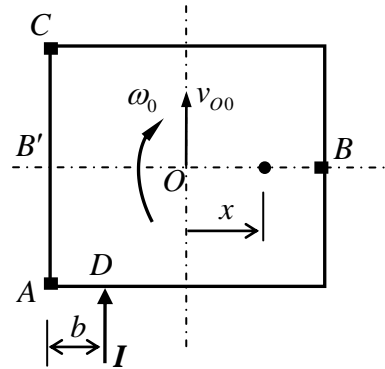
问题 (1) ——

记碰撞冲量为 I ，考察板

$$\begin{cases} mv_{O0} = I \\ J_O \omega_0 = I \left(\frac{h}{2} - b \right) \end{cases} \dots\dots (1) \quad (1 \text{分})$$

$J_O = \frac{1}{6}mh^2$ ，由(1)解出

$$v_{O0} = \frac{I}{m}; \quad \omega_0 = \frac{6I}{mh^2} \left(\frac{h}{2} - b \right)$$



碰撞结束瞬时，板作平面运动的速度瞬心位于通过点 B' 和点 B 的直线上。

由 $v_{O0} - x\omega_0 = 0$ (1分)

得

$$x = \frac{h}{6(1/2 - b/h)} \quad (b \neq \frac{h}{2}) \dots\dots (2) \quad (1 \text{分})$$

当 $b = h/2$ 时，板作平移，速度瞬心在无穷远处。

式中， x 坐标的原点在点 O ，向右为正，向左为负。

问题 (2) ——

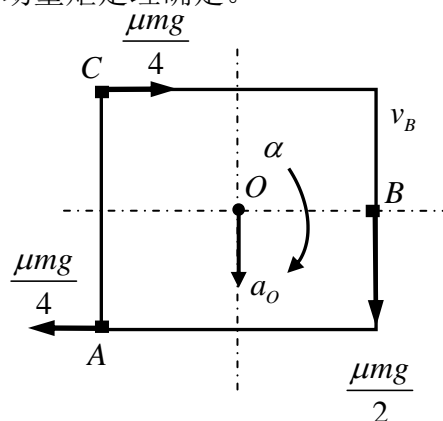
将 $b = 5h/6$ 代入式(2)，有 $x = -h/2$ ，板逆时针转动。此时，板的速度瞬心在 AC 棱边中点。碰撞结束瞬时，板的角加速度由相对于质心的动量矩定理确定。

$$J_O \alpha = M_O \quad (1 \text{分})$$

板在水平面内受三个滑动摩擦力作用，如右图所示。

$$M_O = \frac{\mu m g h}{2} \quad (1 \text{分})$$

代入式(3)，有 $\alpha = \frac{3\mu g}{h}$ (顺时针) (1分)



问题 (3) ——

B 点速度 $v_B=0$, 由式(2)知

$$b = \frac{h}{6} \quad (1 \text{分})$$

由对 B 点的动量矩守恒得到

$$\frac{m}{21} v_b \cdot \frac{5}{6} h = J_B \omega_0 - \frac{m}{21} v'_b \cdot \frac{5}{6} h \dots\dots (3) \quad (1 \text{分})$$

其中, v'_b 为小球的反弹速度,

$$J_B = J_O + \frac{m}{4} h^2 = \frac{5}{12} m h^2 .$$

碰撞点 D 的法向速度为

$$[v_D]_n = \overline{BD} \cdot \omega_0 \cdot \cos \theta = \frac{5}{6} h \omega_0$$

完全弹性碰撞条件为

$$v'_b + [v_D]_n = v_b \dots\dots (4) \quad (1 \text{分})$$

结合式(3)与 (4), 解出

$$\omega_0 = \frac{3v_b}{17h} \quad (1 \text{分})$$

B 点的静摩擦力满足

$$\sqrt{(F_{B0}^n)^2 + (F_{B0}^\tau)^2} \leq \frac{\mu mg}{2} \dots\dots (5) \quad (2 \text{分})$$

由质心运动定理和对 B 点的动量矩定理

$$\begin{cases} m a_{O0}^n = F_{B0}^n \\ m a_{O0}^\tau = \frac{\mu mg \sqrt{5}}{5} + F_{B0}^\tau \dots\dots (6) \quad (1 \text{分}) \\ J_B \alpha_0 = M_B = \frac{\mu m g h \sqrt{5}}{4} \end{cases}$$

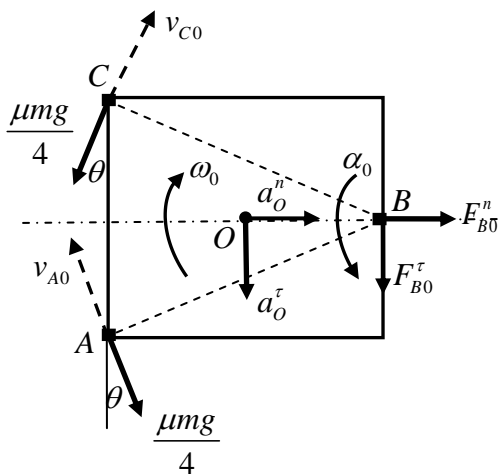
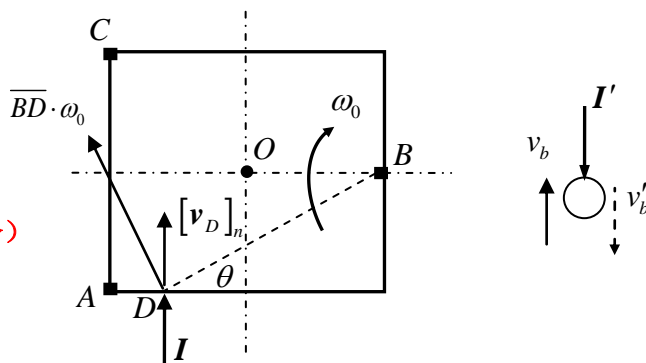
其中, $a_{O0}^n = \frac{h}{2} \omega_0^2$, $a_{O0}^\tau = \frac{h}{2} \alpha_0$

$$\text{由式(6)解出 } \alpha_0 = \frac{3\sqrt{5}\mu g}{5h}, \quad a_{O0}^\tau = \frac{3\sqrt{5}\mu g}{10}, \quad F_{B0}^\tau = \frac{\sqrt{5}\mu mg}{10}, \quad F_{B0}^n = \frac{1}{2} m h \omega_0^2$$

$$\text{再由式(5), 得到 } v_b \leq \frac{34}{3} \sqrt{\frac{\sqrt{5}\mu g h}{10}} \quad (1 \text{分})$$

此后, 板作减速转动, $\omega < \omega_0$, $a_O^n < \frac{h}{2} \omega_0^2$, $\therefore F_B^n < F_{B0}^n$.

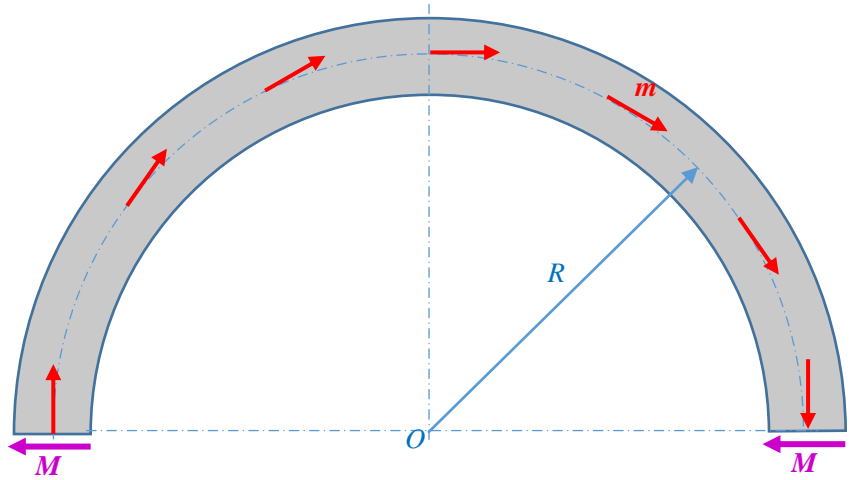
可见, 板在停止转动之前, 其 B 端能保持静止不动。 (1分)



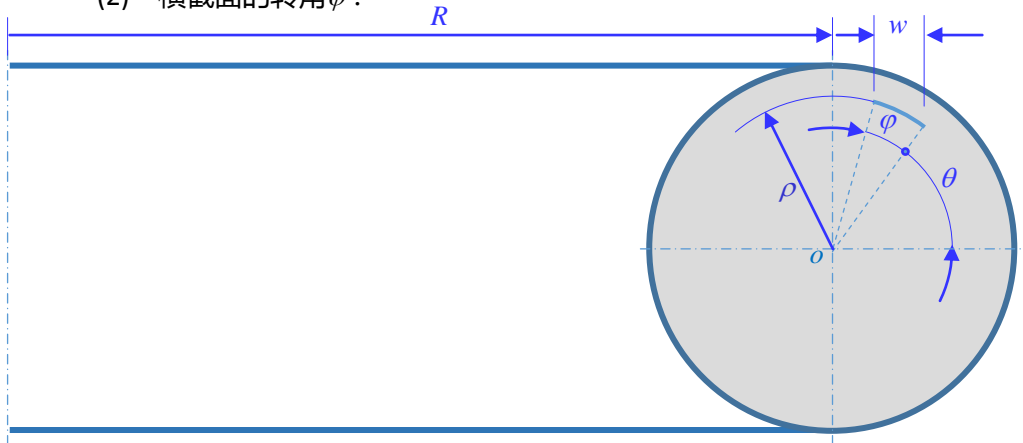
第13题 (共15分)

解: (1) 横截面上的内力:

弯矩: $M = mR$ (3分)



(2) 横截面的转角 φ :



通过 (ρ, θ) 点的圆周线正应变 ε (这里, 正应变以缩短为正) 为

$$\varepsilon = \frac{w}{R + \rho \cos \theta} = \frac{\rho [\cos \theta - \cos(\theta + \varphi)]}{R + \rho \cos \theta} \quad (5分)$$

$$\varepsilon \approx \frac{\rho}{R} [\cos \theta - \cos(\theta + \varphi)] \quad (1分)$$

$$\sigma = E\varepsilon = E \frac{\rho}{R} [\cos \theta - \cos(\theta + \varphi)] \quad (1分)$$

$$M = \int_A \rho \sin(\theta + \varphi) \sigma dA \quad (1分)$$

计算出积分, 可得

$$M = \frac{Er^4}{4R} \pi \sin \varphi \quad (1分)$$

于是转角为

$$\varphi = \sin^{-1} \left(\frac{E\pi r^4}{4RM} \right) = \sin^{-1} \left(\frac{E\pi r^4}{4mR^2} \right) \quad (1分)$$

(3) 内力的最大值 M_{\max}

当 $\varphi = \pi/2$ 时, $M = M_{\max}$ 。 (1分)

$$M_{\max} = \frac{\pi Er^4}{4R} \quad (1分)$$

第14题 (共15分)

解: (1)

记 $D' = D + t$

① 钢丝的伸长量

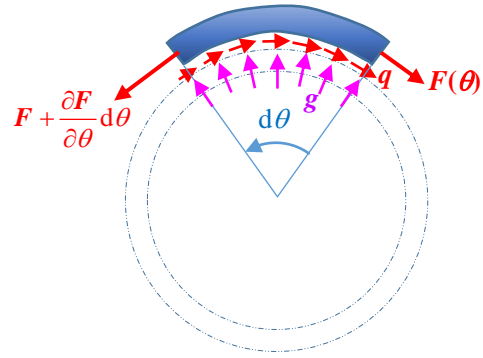
由力的平衡可得

$$\begin{cases} g \cdot \frac{D'}{2} = F \\ \frac{qD'}{2} = \frac{\partial F}{\partial \theta} \\ q = \mu g \\ F \Big|_{\theta=2n\pi} = P \end{cases} \quad (1)$$

解此方程, 得

$$F(\theta) = Pe^{\mu(\theta-2n\pi)} \quad (2)$$

(2分)



钢丝绕满环管表面后, 两端即将连接时, 钢丝伸长量:

$$\Delta l_0 = \frac{1}{E_s A} \int_0^{2n\pi} F(\theta) \frac{D'}{2} d\theta$$

即

$$\Delta l_0 = \frac{DP}{2E_s A \mu} (1 - e^{-2n\pi\mu}) \quad (1分)$$

② 钢丝的张力

两端连接的钢丝松弛后,

$$\Delta l_0 = \frac{F_0 n \pi D'}{E_s A} \quad (1分)$$

由此得钢丝的张力

$$F_0 = \frac{P}{2\mu n \pi} (1 - e^{-2n\pi\mu}) \quad (1分)$$

③ 环管的应力

求管道横截面上的应力 σ_l :

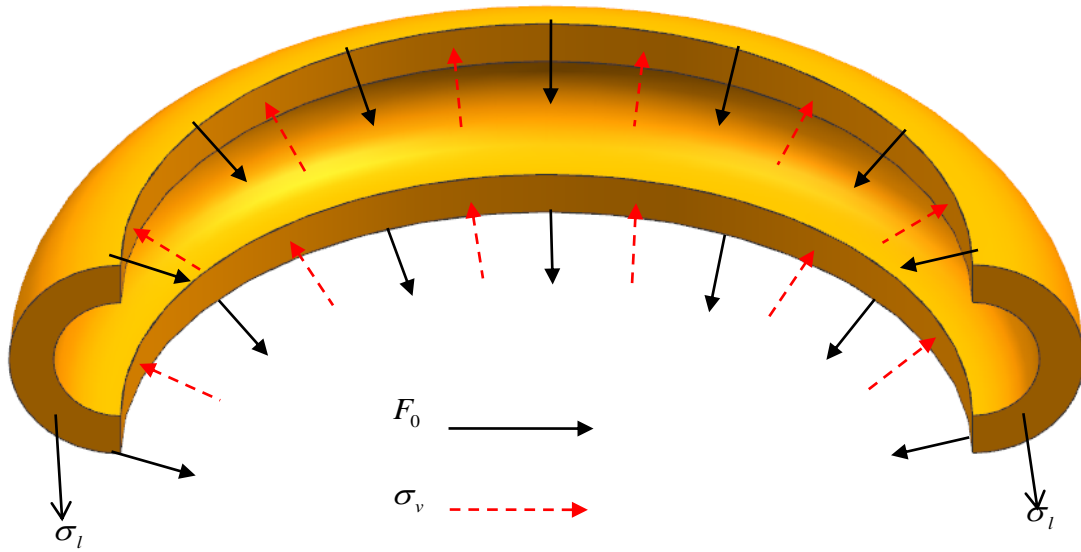
$$\sigma_l = 0 \quad (a) \quad (1分)$$

求环管柱面形纵截面上的应力 σ_v : 先用一个竖直平面沿管道环线的直径切开, 再用过管道轴线的竖直圆柱面将管道切成两半, 可知

$$\sum_{j=1}^{n/2} F_0 \sin \theta_j - \sigma_v \cdot 2R \cdot 2t + 2 \frac{\pi D}{2} t \sigma_l = 0 \quad (b) \quad (2分)$$

其中 $\alpha = 2\pi/n$, $\theta_j = (j-1/2)\alpha$. 计算出和式, 得

$$2 \frac{F_0}{d'} R - 4\sigma_v R t + \pi D t \sigma_l = 0 \quad (c) \quad (1分)$$



式中, d' 计算如下 $d' = \frac{d}{1 - \frac{D+t+d}{2R}} \approx \frac{d}{1 - \frac{D}{2R}}$

于是

$$\sigma_v = \frac{F_0}{2td'}$$

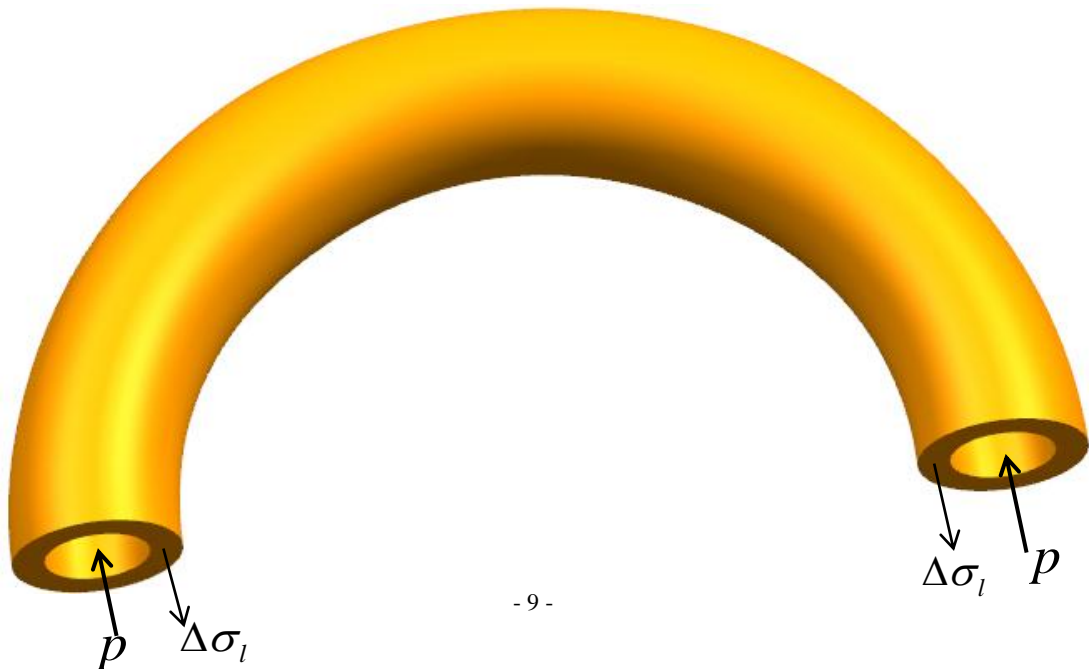
即

$$\sigma_v = \frac{P}{4n\pi\mu t d} (1 - e^{-2n\pi\mu}) \quad (1 \text{分})$$

(2) 当有内压 p 时, 记由于施加 p 而引起的竖直纵截面上的应力增量为 $\Delta\sigma_v$ (压为正), 钢丝与管外表面间的挤压引起管外表面上压应力增量为 $\Delta\sigma_g$ (压为正), 钢丝拉力增量为 ΔF (拉为正), 管横截面应力增量为 $\Delta\sigma_l$ (拉为正)。

求环管道横截面上的应力增量 $\Delta\sigma_l$: 用一个竖直平面沿管道环线的直径将压力容器切开成相等的两半, 可知代替方程(a)的是

$$\Delta\sigma_l = \frac{Dp}{4t} \quad (a')$$



求环管柱面形纵截面上的应力 σ_v ：由变形协调方程得

$$d \cdot \frac{4\Delta F}{E_s \pi d^2} = \frac{1}{E} [-d \cdot \Delta\sigma_v - \nu(d \cdot \Delta\sigma_l - \Delta g)] \quad (3) \quad (2 \text{分})$$

参考式(1)的第一式，有

$$\Delta g \cdot \frac{D'}{2} = \Delta F \quad (1 \text{分})$$

将上述结果代入式(3)，化简得

$$\left(\frac{4}{E_s \pi d^2} - \frac{2\nu}{EDd} \right) \Delta F + \frac{1}{E} \Delta\sigma_v = -\frac{\nu D}{4Et} p \quad (3')$$

在有 p 存在的情况下，仿照式(c)可写出

$$2 \frac{R}{d'} \Delta F - 4Rt \Delta\sigma_v + \pi Dt \Delta\sigma_l = \left[2R(D-t) + \frac{\pi}{4}(D-t)^2 \right] p \quad (1 \text{分})$$

式(a')代入上式，化简得

$$\frac{\Delta F}{d} - 2t \Delta\sigma_v = Dp \quad (c') \quad (1 \text{分})$$

式(3')、(c')联立可解得 ΔF 、 $\Delta\sigma_v$ 。

