

**2021 年第 17 届泛珠三角物理奥林匹克暨中华名校邀请赛力学基础试  
答案和详细解答**

**【答案】** (选择题 15×2 分)

<b>1</b>	<b>2</b>	<b>3</b>	<b>4</b>	<b>5</b>	<b>6</b>	<b>7</b>	<b>8</b>	<b>9</b>	<b>10</b>	<b>11</b>	<b>12</b>	<b>13</b>	<b>14</b>	<b>15</b>
<b>C</b>	<b>A</b>	<b>D</b>	<b>B</b>	<b>A</b>	<b>F</b>	<b>E</b>	<b>B</b>	<b>D</b>	<b>A</b>	<b>B</b>	<b>E</b>	<b>D</b>	<b>C</b>	<b>F</b>

**【详细解答】**

1. 用恒力  $F$  恰好将质量为  $M$  的滑块沿斜面向上移动到高度  $H$  处, 然后用恒力  $2F$  将滑块由高度  $H$  处沿斜面向下移动。已知向下滑动时滑块与斜面间摩擦系数是向上时的 2 倍, 并且设滑块回到初始点时的速度为  $v$ , 则  $v^2 = k(gH)$ , 其中参数  $k =$

- A. 8                  B. 7                  C. 6                  D. 5                  E. 4                  F. 3

**功能原理  $\Sigma W = \Delta E$ : 沿斜面向上  $W_F - W_f = MgH$ ; 沿斜面向下  $2(W_F - W_f) = E_k - MgH$**

**$\Rightarrow E_k = 3MgH = \frac{1}{2}Mv^2 \Rightarrow v^2 = 6gH \Rightarrow k = 6$ .**

2. 弹簧振子做简谐振动, 振子的质量 2kg、振幅 60cm 和最大速度 3m/s, 则弹簧刚度为

- A. 50 N/m    B. 60 N/m    C. 70 N/m    D. 30 N/cm    E. 40 N/cm    F. 50 N/cm

3. (续题 2) 振子在  $2/3$  振幅位置具有的弹性势能为

- A. J                  B. 2J                  C. 3J                  D. 4J                  E. 5J                  F. 6J

4. (续题 3) 振子在  $2/3$  振幅处的速度为

- A. 2m/s                  B.  $\sqrt{5}$  m/s                  C.  $\sqrt{6}$  m/s                  D.  $2\sqrt{2}$  m/s                  E. 3m/s                  F.  $\sqrt{10}$  m/s

**振幅  $A = 60\text{cm} = 0.6\text{m}$  和系统的总机械能  $E = E_k(x=0) = \frac{1}{2}Mv_{\max}^2 = \frac{1}{2} \times 2 \times 3^2 = 9\text{J} = 9\text{kg m}^2/\text{s}^2$ .**

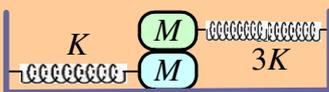
**(1) 机械能守恒  $E_k(x=0) = E_k(x) + E_p(x) = E_p(x=A) = \frac{1}{2}kA^2 = \frac{1}{2}k(0.6\text{m})^2 = 0.18k(\text{m}^2) = 9\text{N}\cdot\text{m} \Rightarrow k = \underline{50\text{N/m}}$ .**

**(2) 振子在  $2/3$  振幅即  $x = 0.6 \times 2/3 = 0.4\text{m}$  位置具有弹性势能  $E_p(x) = \frac{1}{2} \times 50 \times (0.4)^2 = \underline{4\text{J}}$ .**

**(3) 动能  $E_k(x) = E - E_p(x) = 9 - 4 = 5\text{J} = \frac{1}{2}Mv^2 = \frac{1}{2} \times 2 v^2$ .  $\therefore$  振子当  $x = 0.4\text{m}$  的速度  $v = \underline{\sqrt{5}}$  m/s.**

5. 一物块-弹簧系统处在平衡状态, 此刻左弹簧  $K$  伸展的长度为  $x_0$  而右弹簧  $3K$  则没有伸展或压缩。系统置于光滑水平面上。质量均为  $M$  的物块之间的静摩擦系数为  $\mu$ 。若系统运动时保持两物块之间没有滑动, 则振动可达到的最大幅度  $A_{\max} =$

- A.  $\frac{\mu Mg}{K} - x_0$     B.  $\frac{\mu Mg}{K} + x_0$     C.  $\frac{\mu Mg}{2K} - \frac{3x_0}{2}$     D.  $\frac{\mu Mg}{2K} + \frac{3x_0}{2}$     E.  $\frac{\mu Mg}{3K} - 2x_0$     F.  $\frac{\mu Mg}{3K} + 2x_0$



**系统弹簧等效刚度  $k_{\text{eq}} = K + 3K = 4K$  和等效质量  $m_{\text{eq}} = 2M$ .**

**设物块位移  $x$  和加速度  $a$ , 应用牛顿定律于 (i) 物块系统  $-k_{\text{eq}}x = m_{\text{eq}}a \Rightarrow -4Kx = (2M)a \Rightarrow Ma = -2Kx$ ;**

**(ii) 下面物块  $K(x_0 - x) - f = Ma$ , 其中摩擦力  $f \leq \mu N = \mu Mg \Rightarrow K(x_0 - x) = f - 2Kx \Rightarrow K(x_0 - x) \leq \mu Mg - 2Kx$ .**

**$\therefore x \leq \frac{\mu Mg}{K} - x_0 = A_{\max}$ .**

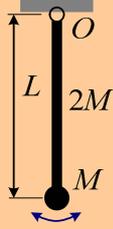
(题 6 至 7 的选项同在题 7 之后)

质量为  $2M$  及长度为  $L$  的均匀刚杆, 上端以光滑铰链  $O$  系在天花板上以及下端有一质量为  $M$  的小球, 形成一个组合摆。则

6. 组合摆对转动轴  $O$  的转动惯量  $I = k_1(ML^2)$ , 其中  $k_1 =$

7. 组合摆简谐振动的频率  $\omega^2 = k_2(g/L)$ , 其中  $k_2 =$

- A. 2/5                  B. 3/5                  C. 5/9                  D. 5/6                  E. 6/5                  F. 5/3



$$(1) I = \frac{(2M)L^2}{3} + ML^2 = \frac{5}{3}ML^2.$$

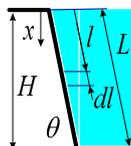
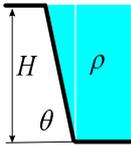
(2) 能量法:  $E_p = (2M)g(L/2)(1 - \cos\theta) + MgL(1 - \cos\theta) \approx \frac{1}{2}(2MgL)\theta^2$ ,  $B = 2MgL$ ;

$$E_k = \frac{1}{2}I\omega^2 = \frac{1}{2}\left(\frac{5}{3}ML^2\right)\omega^2, A = \frac{5ML^2}{3} \therefore \omega^2 = \frac{B}{A} = \frac{6}{5} \cdot \frac{g}{L}.$$

解析法:  $\tau = -I\alpha \Rightarrow 2MgL\theta = -\frac{5ML^2}{3}\alpha$ ,  $\alpha + \omega^2\theta = 0$ , 其中  $\omega^2 = \frac{6}{5} \cdot \frac{g}{L}$ .

8. 高度为  $H$  和宽度为  $B$  而内壁倾斜角为  $\theta$  的水坝完全盛满密度为  $\rho$  的水。水在侧壁所造成的总压力是

- A.  $\frac{\rho g B H^2}{\sin\theta}$  B.  $\frac{\rho g B H^2}{2\sin\theta}$  C.  $\frac{\rho g B H^2}{\sin^2\theta}$  D.  $\frac{\rho g B^2 H}{\sin\theta}$  E.  $\frac{\rho g B^2 H}{2\sin\theta}$  F.  $\frac{\rho g B^2 H}{\sin^2\theta}$



解法 1:  $x = l\sin\theta$  其中  $0 \leq x \leq H$ ,  $0 \leq l \leq L$  和  $H = L\sin\theta$ .  $p = \rho g x = \rho g l \sin\theta$ ,  $dA = B dl$ ,  $dP = p dA = \rho g B \sin\theta (dl)$ .

$$P = \int_0^L dP = \rho g B \sin\theta \int_0^L dl = \frac{\rho g B \sin\theta}{2} [l^2]_0^L = \frac{\rho g B L^2 \sin\theta}{2} = \frac{\rho g B H^2}{2\sin\theta}.$$

解法 2:  $\bar{p} = \rho g \frac{H}{2}$ ,  $A_{\perp} = \frac{BH}{\sin\theta}$ ,  $P = \bar{p} A_{\perp} = \rho g \frac{H}{2} \cdot \frac{BH}{\sin\theta} = \frac{\rho g B H^2}{2\sin\theta}$ .

9. 密度为  $0.75\text{g/cm}^3$  的木球由长度为  $50\text{cm}$  的细绳固定于水中。将木球拉离平衡位置一个很小角度后释放，形成一个倒单摆。若水的阻力不计而密度为  $1\text{g/cm}^3$ ，木球简谐振动的周期  $T =$

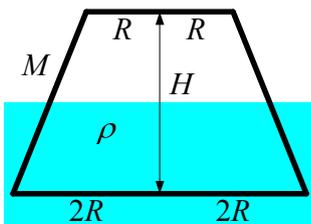
- A. 1.72s B. 1.91s C. 2.15s D. 2.43s E. 2.81s F. 3.34s

$\rho = 0.75\text{g/cm}^3, \rho_0 = 1\text{g/cm}^3, L = 0.5\text{m}$ . 倒单摆的等效加速度

$$g_e = \frac{F}{m} = \frac{f - mg}{m} = \frac{\rho_0 g V - \rho g V}{\rho V} = \frac{\rho_0 - \rho}{\rho} g = \frac{1 - 0.75}{0.75} \times 10 = \frac{10}{3} \text{ m/s}^2, T = 2\pi \sqrt{\frac{L}{g_e}} = \sqrt{0.5 \times \frac{3}{10}} = \underline{2.4335\text{s}}.$$

(题 10 至 15 的选项同在题 15 之后) 在密度为  $\rho$  的液体中，静止地浸有密度为  $P$  及质量为  $M$  的高度为  $H$ 、底面半

径为  $2R$  和  $R$  的圆台。设圆台与液体的密度之比  $k_1 = \frac{P}{\rho}$ ，和圆台受到微小干扰后的振荡频率  $\omega^2 = k_2 \left(\frac{g}{R}\right)$ 。



- 若液体浸到圆台的  $1/3$  高度处，则 10.  $k_1 =$  11. (续题 10)  $k_2 =$   
 若液体浸到圆台的  $1/2$  高度处，则 12.  $k_1 =$  13. (续题 12)  $k_2 =$   
 若液体浸到圆台的  $2/3$  高度处，则 14.  $k_1 =$  15. (续题 14)  $k_2 =$

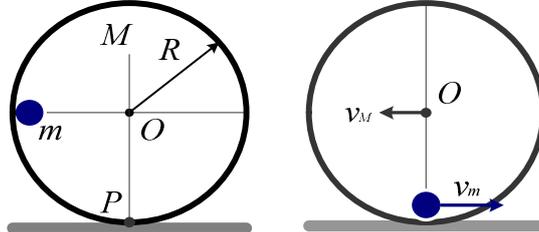
- A.  $\frac{91}{189}$  B.  $\frac{225}{91}$  C.  $\frac{152}{189}$  D.  $\frac{54}{37}$  E.  $\frac{37}{56}$  F.  $\frac{144}{152}$

密度为  $\rho$  的圆台体积  $V_0 = \frac{1}{3}\pi[R^2 + R(2R) + (2R)^2]H = \frac{7}{3}\pi R^2 H$ , 则质量  $M = \rho V = \frac{7}{3}\pi R^2 H \rho$ ;  
 液体对物体的浮力  $f = \rho V g$  其中  $V$  为浸在液体内体积. 由阿基米得定理  $f = G$  即  $\rho g V = \rho V_0 g$   
 $\Rightarrow \rho V = \rho V_0 \Rightarrow$  密度之比  $\frac{\rho}{\rho_0} = \frac{V}{V_0}$ .  $dV = A dx$ ,  $df = \rho g dV$ ,  $k = \frac{df}{dx} = \frac{\rho g A dx}{dx} = \rho g A$ .

液体浸到圆台高度		1/3	1/2	2/3
平衡时	浸在液体内 体积 $V =$	$\frac{91}{81} \pi R^2 H$	$\frac{37}{24} \pi R^2 H$	$\frac{152}{81} \pi R^2 H$
	密度比 $=$	$\frac{91}{189}$	$\frac{37}{56}$	$\frac{152}{189}$
	质量 $M = \rho V =$	$\frac{91}{81} \pi R^2 H \rho$	$\frac{37}{24} \pi R^2 H \rho$	$\frac{152}{81} \pi R^2 H \rho$
圆台 向下 微小 位移 $x$ 后	浸在液体内 体积变化 $\Delta V =$	$\pi \left(\frac{5R}{3}\right)^2 x = \frac{25}{9} \pi R^2 x$	$\pi \left(\frac{3R}{2}\right)^2 x = \frac{9}{4} \pi R^2 x$	$\pi \left(\frac{4R}{3}\right)^2 x = \frac{16}{9} \pi R^2 x$
	合力 $\Sigma F =$ $-\rho g \Delta V = Ma$	$-\rho g \frac{25}{9} \pi R^2 x = \left(\frac{91}{81} \pi R^2 H \rho\right) a$	$-\rho g \frac{9}{4} \pi R^2 x = \left(\frac{37}{24} \pi R^2 H \rho\right) a$	$-\rho g \frac{16}{9} \pi R^2 x = \left(\frac{152}{81} \pi R^2 H \rho\right) a$
	$a + \omega^2 x = 0$ 其中 振荡频率 $\omega^2 =$	$\frac{225}{91} \frac{g}{H}$	$\frac{54}{37} \frac{g}{H}$	$\frac{144}{152} \frac{g}{H}$

16. (14分)

质量为  $m$  的冰球置于圆心为  $O$ 、质量为  $M$  和半径为  $R$  的薄壁圆筒内表面上。



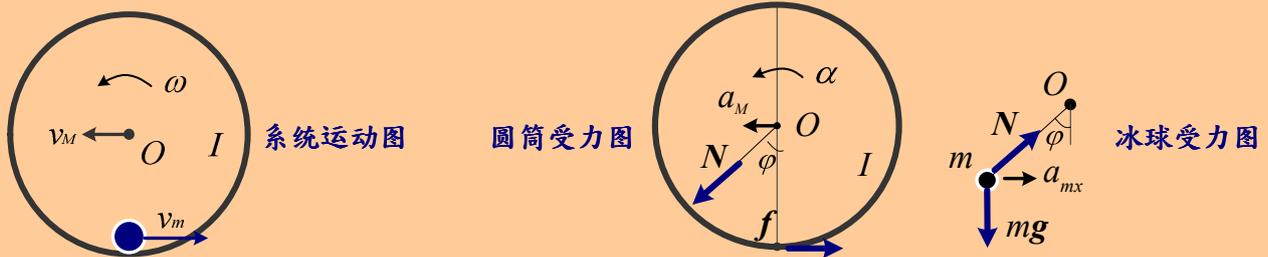
- 若薄壁圆筒对过其中心轴  $O$  的转动惯量  $I_O = k(MR^2)$ , 试求  $k$  的精确值。
- 薄壁圆筒放置在水平地面上, 并且与地面之间没有任何滑动; 如左图所示, 初时冰球放在与水平地面距离为  $R$  的高度位置。冰球被释放后在圆筒内表面上无摩擦地滑动, 并且滑动到最低点, 如右图所示。假设此时
  - 冰球的速度为  $v_m = X\sqrt{z}$  和圆筒中心  $O$  的速度  $v_M = Y\sqrt{z}$ , 试求参量  $X$ 、 $Y$  和  $z$ ;
  - 冰球对圆筒内表面压力  $P = K(mg)$ , 试求参量  $K$ 。(以整数或/及参量  $M, m, R$  表示。)
- 试计算(a)质量  $M = m$  时冰球对圆筒内表面的压力; (b)冰球对圆筒内表面压力  $P = 5mg$  时的质量比。

【答案】

(1) 转动惯量 (1分)	薄壁圆筒对过其中心轴 $O$ 的转动惯量 $I_O = k(MR^2)$ , $k = \underline{1}$ .	1分
(2) 速度和压力 (9分)	(a) 冰球速度为 $v_m = X\sqrt{z}$ 和圆筒中心 $O$ 速度 $v_M = Y\sqrt{z}$ , 其中参数 $X = \underline{2}$ , 参量 $Y = \frac{m}{M}$ 和 $z = \frac{MgR}{2M+m}$ ;	1+2+3分
	(b) 冰球对圆筒内表面的压力 $P = K(mg)$ , 其中参量 $K = 3 + \frac{m}{M}$ .	3分
(3) 速度和压力实例 (4分)	(a) 质量 $M = m$ 时冰球对圆筒内表面的压力 $P = \underline{4}mg$ ;	2分
	(b) 冰球对圆筒内表面压力 $P = 5mg$ 时的质量 $m = \underline{2}M$ .	2分

【详细解答】

- (1) 薄壁圆筒对过其中心轴O的转动惯量  $I = k(MR^2) \Rightarrow k = \underline{1}$ . (i)  
 (2) 冰球滑动到圆筒最低点P时



- (a) 由系统运动图有  $v_M = R\omega$  由圆筒受力图有  $a_M = R\alpha$  (ii)  
 $\Sigma \tau_O = fR = I\alpha = (MR^2)\alpha \Rightarrow f = M(R\alpha) = Ma_M$ , (iii)  
 $\Sigma F_x = N \sin\phi - f = Ma_M \Rightarrow N \sin\phi = Ma_M + f = 2Ma_M$ ; (iv)  
 由冰球受力图有  $\Sigma F_x = N \sin\phi = ma_{mx} = 2Ma_M$ . (v)

对(v)式两边定积分  $m \int_0^t v_{mx} dt = 2M \int_0^t v_M dt \Rightarrow mv_{mx} = 2Mv_M$ . (vi)

冰球在圆筒内表面上滑动到最低点时  $v_{mx} = v_m$ .

系统能量守恒  $mgR = \frac{1}{2}mv_m^2 + \frac{1}{2}Mv_M^2 + \frac{1}{2}I\omega^2 = \frac{1}{2}mv_m^2 + \frac{1}{2}Mv_M^2 + \frac{1}{2}(MR^2)(\frac{v_M}{R})^2$   
 $= \frac{1}{2}mv_m^2 + Mv_M^2 \Rightarrow mv_m^2 + 2Mv_M^2 = 2mgR$ . (vii)

求解式(vi)和(vii)组成的二元二次方程组可得  $v_m = 2\sqrt{\frac{MgR}{2M+m}} = X\sqrt{z}$  和  $v_M = \frac{m}{M}\sqrt{\frac{MgR}{2M+m}} = Y\sqrt{z}$  (viii)

其中参数  $X=2$ , 参量  $Y = \frac{m}{M}$  和  $z = \frac{MgR}{2M+m}$ .

(b) 在沿薄壁圆筒中心轴O逐渐滑动的参考系中冰球滑动半径为R及在滑动到最低点时的

相对速度  $v_r = v_m + v_M = (2 + \frac{m}{M})\sqrt{\frac{MgR}{2M+m}} = \sqrt{(2 + \frac{m}{M})gR}$  和相对加速度  $a_r = \frac{v_r^2}{R} = (2 + \frac{m}{M})g$ .

在竖直沿中心轴O方向  $\Sigma F = P - mg = ma_r$

$\Rightarrow$  圆筒内表面和冰球间的相互作用力  $P = m(g + a_r) = (3 + \frac{m}{M})mg = K(mg)$ , 其中参量  $K = 3 + \frac{m}{M}$ .

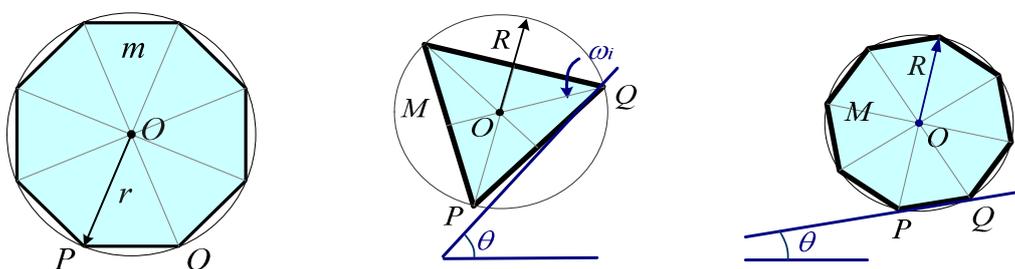
(3) (a) 质量  $M=m$  时, 冰球对圆筒内表面的压力  $P = mg(3+1) = 4mg$ .

(b) 冰球对圆筒内表面压力  $P=5mg$  时, 即  $5mg = (3 + \frac{m}{M})mg \Rightarrow$  质量比  $\frac{m}{M} = 2 \Rightarrow$  质量  $m = 2M$ .

17. (24分)

(1) 已知质量为m和外接圆半径为r的正n边形薄板/棱柱, 对过其中心O且垂直于所在平面的轴的转动惯量

$I_O = \frac{1}{2}mr^2(1 - \frac{2}{3}\sin^2\frac{\pi}{n})$ 。试分别写出正三角形和正八边形棱柱对其中心轴O和角点P的转动惯量  $I_O$  和  $I_P$ 。



- (2) 质量为 $M$ 和外接圆半径为 $R$ 的正三角形棱柱位于倾角为 $\theta (<60^\circ)$ 的斜面上, 中心轴 $O$ 水平地绕棱边 $Q$ 转动, 设棱边 $P$ 撞击斜面之前的瞬时角速度为 $\omega_i$ . 试计算棱边 $P$ 撞击斜面之前瞬时关于 $P$ 点的角动量 $L_i$ 的大小和方向, 这时刚体能否接着绕棱边 $P$ 沿斜面向下滚动?
- (3) 设有质量为 $M$ 和外接圆半径为 $R$ 的正八边形棱柱, 最初静止在倾角为 $\theta$ 的斜面上. 现在令棱柱沿斜面不均匀地自由滚动下来, 其中心轴始终保持水平, 而且在滚下过程中, 摩擦力足以阻止该棱柱的任何滑动, 使得其棱边在 $P$ 处与斜面保持良好的接触.
- (a) 设棱边 $P$ 撞击斜面之前和之后的瞬时角速度分别为 $\omega_i$ 和 $\omega_f$ . 若 $\omega_f=k\omega_i$ , 试求系数 $k$ .
- (b) 设棱边 $P$ 撞击斜面之前和之后的动能分别为 $E_i$ 和 $E_f$ . 若 $E_f=kE_i$ , 试求系数 $k$ .
- (c) 为使棱柱能够进行接下来的碰撞,  $E_i$ 必须超过一个最小值 $E_i^{\min}=k_{\min}MgR$ ; 并且若前述条件满足时, 动能 $E_i$ 将接近一个固定值 $E_i^{\max}=k_{\max}MgR$ , 使得薄壁棱柱能够滚下斜面.  
试以参量 $k$ 、 $\theta$ 和角度 $22.5^\circ$ 及其三角函数, 分别表示系数 $k_{\min}$ 和 $k_{\max}$ .
- (d) 试求出斜面的最小倾斜角度 $\theta_0$ , 使得棱柱的不均匀滚动一旦启动, 将无限地继续下去.

**【答案】**

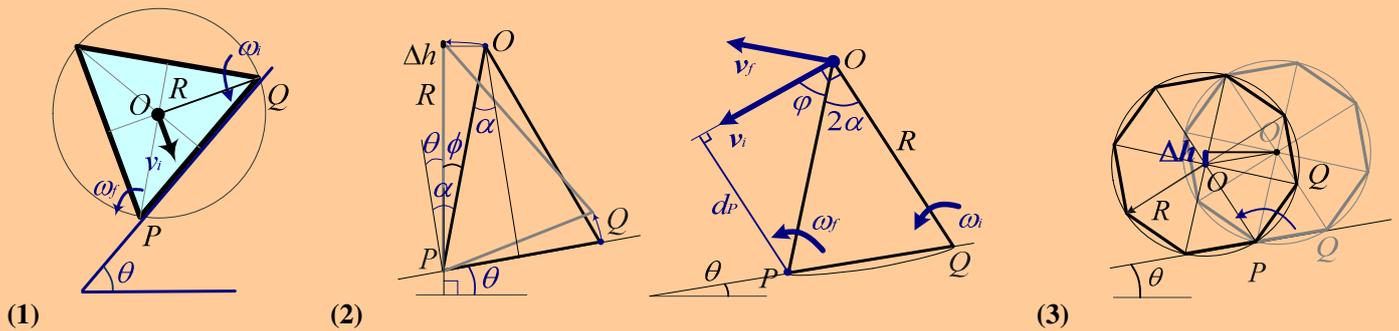
(1) 转动惯量 (4分)	正三角形棱柱 $I_O = 0.25 MR^2$ 和 $I_P = 1.25 MR^2$ 正八边形棱柱 $I_O = 0.451 MR^2$ 和 $I_P = 1.451 MR^2$	1+1分 1+1分
(2) 正三角形棱柱 (5分)	角动量 $L_i$ 的大小为 $0.25 MR^2 \omega_i$ 和 方向为相对于 $P$ 点 顺 时针; 不能 继续绕 $P$ 点逆时针向下滚动.	2+1分 2分
(3) 正八边形棱柱 (15分)	(a) $k_\omega = 0.798$ ; (b) $k = k_\omega^2 = 0.637$ . (c) $k_{\min} = \frac{1 - \cos(22.5^\circ - \theta)}{k}$ 和 $k_{\max} = \frac{2 \sin 22.5^\circ \sin \theta}{1 - k}$ . (d) $\theta \geq 2.56^\circ = \theta_0$ .	3+3分 3+3+3分

**【详细解答】**

(1) 正三角形棱柱对其中心轴 $O$ 和角点 $P$ 的转动惯量 $I_O = \frac{1}{2} MR^2 (1 - \frac{2}{3} \sin^2 \frac{\pi}{3}) = \frac{1}{4} MR^2$ 和 $I_P = \frac{5}{4} MR^2$ ;  
正八边形棱柱对其中心轴 $O$ 和角点 $P$ 的转动惯量 $I_O = \frac{1}{2} MR^2 (1 - \frac{2}{3} \sin^2 \frac{\pi}{8}) = 0.451 MR^2$ 和 $I_P = 1.451 MR^2$ .

(2) 正三角形的角动量 $L_i = I_O \omega_i + (Mv_i)(d_P) = (\frac{1}{4} MR^2) \omega_i - M(R\omega_i)(\frac{R}{2}) = -\frac{1}{4} MR^2 \omega_i$ .

负值表示与棱柱沿斜面不均匀地向下滚动 $\omega_f$ 的方向相反, 当 $\theta < 60^\circ$ 时棱柱不会沿斜面向下自由滚动.



(a) 棱边 $P$ 撞击斜面之前和之后 $\phi + 2\alpha = 90^\circ \Rightarrow \phi = 45^\circ$ .

某一棱边撞击斜面之前关于 $P$ 点的角动量为刚体关于质心 $O$ 的转动角动量与质心 $O$ 的平动角动量之和, 即 $L_i = I_O \omega_i + (Mv_i)d_P = I_O \omega_i + M(R\omega_i)(R \sin \phi) = (0.451 + \sin 45^\circ) MR^2 \omega_i = 1.158 MR^2 \omega_i$ 和该棱边撞击斜面之后关于 $P$ 点的角动量 $L_f = 1.451 I_P \omega_f = 1.451 MR^2 \omega_f$ .

$$\text{角动量守恒 } L_i = L_f \Rightarrow \omega_f = k_\omega \omega_i \text{ 其中 } k_\omega = \frac{\omega_f}{\omega_i} = \frac{1.158}{1.451} = 0.798.$$

(b) 某一棱边撞击斜面之前和后的动能 $E_i = \frac{1}{2} I_P \omega_i^2$ 和 $E_f = \frac{1}{2} I_P \omega_f^2 \Rightarrow \frac{E_f}{E_i} = (\frac{\omega_f}{\omega_i})^2 \Rightarrow k = (k_\omega)^2 = 0.637$ .

(c) 棱边在斜面  $P$  点碰撞后棱柱质心  $O$  至少转动一个角度  $\phi=(22.5^\circ-\theta)$  上升到最高位置  $\Delta h=R(1-\cos\phi)$ .

动能  $E_f \geq Mg\Delta h \Rightarrow kE_i \geq MgR(1-\cos\phi)$  即  $i \geq MgR(\frac{1-\cos\phi}{k}) \Rightarrow E_i^{\min} = k_{\min}Mga$ , 其中  $k_{\min} = \frac{1-\cos(22.5^\circ-\theta)}{k}$ .

设某一棱边第  $n$  次撞击斜面之前和之后的动能分别为  $E_i^n$  和  $E_f^n$ , 由题(b)结果有  $E_f^n = kE_i^n$ .

接下来第  $n+1$  次碰撞, 质量中心会降低一个高度  $\Delta h = a \sin\theta$ , 动能变化  $\Delta E = MgR \sin\theta$ .

则有  $E_i^{n+1} = E_f^n + \Delta E = kE_i^n + Mga \sin\theta, n = 1, 2, 3, \dots$ , 即

$$E_i^2 = kE_i^1 + \Delta E, E_i^3 = kE_i^2 + \Delta E = k(kE_i^1 + \Delta E) + \Delta E = k^2E_i^1 + (k+1)\Delta E,$$

$$E_i^4 = kE_i^3 + \Delta E = k[k^2E_i^1 + (k+1)\Delta E] + \Delta E = k^3E_i^1 + (k^2+k+1)\Delta E, \dots,$$

$$E_i^{n+1} = k^n E_i^1 + (k^{n-1} + \dots + k + 1)\Delta E = k^n E_i^1 + \frac{1-k^n}{1-k} \Delta E.$$

由于  $k < 1$  当  $n \rightarrow \infty, E_i^{n+1} = \frac{\Delta E}{1-k} = E_i^0 \Rightarrow E_i^0 = \frac{\sin\theta}{1-k} Mga = \frac{\sin\theta}{1-k} Mg(2R\sin\alpha)$

$$\Rightarrow E_i^{\max} = MgR \frac{2\sin\alpha}{1-k} \sin\theta, \text{ 其中 } k_{\max} = \frac{2\sin 22.5^\circ \sin\theta}{1-k}.$$

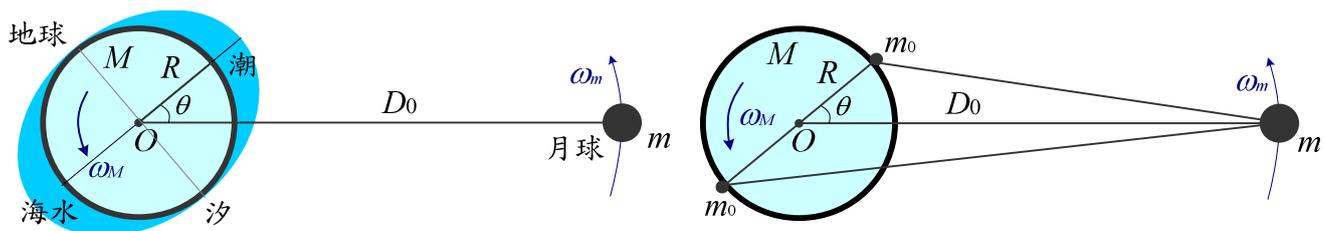
(d) 要使薄壁棱柱的不均匀滚动无限地继续下去,  $E_i^0 \geq E_i^{\min}$

$$\Rightarrow k_{\max} \geq k_{\min} \text{ 即 } \frac{2\sin 22.5^\circ}{1-k} \sin\theta \geq \frac{1-\cos(22.5^\circ-\theta)}{k} \Rightarrow \theta \geq 2.558^\circ.$$

18. (32分) The Earth-Moon system 地球和月亮系统 (简称「地月系统」)

「潮汐」是天体之间万有引力在其各个部位的差异而引起天体形变的一种现象。潮汐对天体的影响, 包括地球自转变慢、月亮与地球的距离增大、……, 等。为研究潮汐现象, 我们在此做如下假设:

- (i) 地月系统视月球为质点并且其围绕地球的旋转(即公转)是一个圆形轨道, 地球自转轴垂直于月球的公转平面; 不考虑太阳的影响。
- (ii) 系统所有转动惯量、力矩和动量矩的计算都关于地球中心的自转轴而不是系统的质量中心。
- (iii) 系统的角动量仅是地球绕自身轴转动角动量和月球关于地球轴公转角动量的总和。
- (iv) 「涨潮线」与地月系统的夹角设为  $\theta$ ; 月球引力引起地球潮汐,  $\theta \neq 0$  时对月球产生力矩, 该力矩把角动量由地球自转转移至月球公转。



(1) 地月系统的角动量

设地球质量为  $M$  和月球质量  $m$ , 地球绕自身轴转动的周期为  $T$  和转动惯量  $I_M$ , 地球和月球间的距离为  $D_0$  和月球关于地球公转的角频率  $\omega_m$ . 试以(a)参量  $\pi, T$  表示地球绕自转的角频率  $\omega_M$ ; (b)参量  $m, D_0$  表示月球公转的转动惯量  $I_m$ ; (c)参量  $I_M, \omega_M, I_m, \omega_m$  表示地月系统的角动量  $L_0$ . (d)已知  $M = 6 \times 10^{24} \text{kg}$  和  $m = 7.3 \times 10^{22} \text{kg}$ ;  $T = 24 \times 3,600 \text{s}$  和  $I_M = 8.0 \times 10^{37} \text{kg m}^2$ ;  $D_0 = 3.8 \times 10^8 \text{m}$  和  $\omega_m = 2.7 \times 10^{-6} \text{rad/s}$ , 试计算  $\omega_M, I_m$  和  $L_0$  (取3位有效数字).

(2)  $\theta=0$  时的地月距离  $D_1$  和地月系统的角频率  $\omega_1$

如果夹角  $\theta=0$ , 月球的万有引力在地球引起的涨潮线, 位于地球和月球间的联机上, 地球的自转和月球的公转具有相同的角频率  $\omega_1$ , 以及地球和月球间的距离为  $D_1$ . 试

- (a) 以参量  $I_M, m, D_1, \omega_1$  表示地月系统此刻的角动量  $L_1$ ;
- (b) 若略去地球自转对总体角动量的影响, 以参量  $m, D_1, \omega_1$  表示地月系统的角动量  $L_1$ .
- (c) 由角动量守恒定律, 写出描述参量  $\omega_1$  和  $D_1$  关系的表达式;
- (d) 由开普勒第三定律, 写出描述参量  $\omega_1$  和  $D_1$  关系的另一表达式。
- (e) 联立问题(b)和(c)中表达式, 以参量  $G, M, m, L_0$  分别表示地月距离  $D_1$  和地月系统角频率  $\omega_1$ ;
- (f) 已知万有引力常数  $G = 6.67 \times 10^{-11} \text{N} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{kg}^{-2}$ , 计算  $D_1$  和  $\omega_1$  (计算结果取3位有效数字).

- (g) 分别计算地球自转角动量和月球公转角动量，以验证地球自转对总体角动量的影响可忽略不计。
- (3) 当 $\theta \neq 0$ 时引入潮涨线两端的点质量 $m_0$ 来近似地描述潮汐现象，点质量引起潮汐力矩。  
若有需要，可使用近似公式 $(1 \pm x)^k \approx 1 \pm kx$ 如果 $x \ll 1$ 。试以参量 $G, m, m_0, R, D_0, \theta$ 表示
- (a) 月球对于近端和远程的点质量 $m_0$ 产生的万有引力 $F_c$ 和 $F_f$ ;
- (b) 万有引力 $F_c$ 和 $F_f$ 到地球中心 $O$ 的距离 $d_c$ 和 $d_f$ 。
- (c) 近端和远程的点质量 $m_0$ 在月球上产生的合力矩 $\Delta \tau$ ;
- (d) 设地球半径 $R=6.4 \times 10^6 \text{m}$ 、点质量 $m_0=3.6 \times 10^{16} \text{kg}$ 和 $\theta=3^\circ$ ，计算潮汐力矩 $\Delta \tau$ 。

**【答案】** (32分)

(1) 地月系统角动量 $L_0$ (6分)	(a) 地球自转的角频率 $\omega_M=2\pi/T$ ; (b) 月球公转的转动惯量 $I_m=mD_0^2$ ; (c) 地月系统的角动量 $L_0=I_M\omega_M+I_m\omega_m$ . (d) $\omega_M=7.27 \times 10^{-5} \text{rad/s}$ ; $I_m=1.05 \times 10^{40} \text{kg}\cdot\text{m}^2$ ; $L_0=3.43 \times 10^{34} \text{kg}\cdot\text{m}^2/\text{s}$ .	1+1分 1分 1+1+1分
(2) $\theta=0$ 时的地月距离 $D_1$ 和角频率 $\omega_1$ (14分)	(a) 地月系统的角动量 $L_1=(I_M\omega_1+mD_1^2)\omega_1$ ; (b) 略去地球自转对角动量影响 $L_1=mD_1^2\omega_1$ . (c) 由角动量守恒定律，描述参量 $\omega_1$ 和 $D_1$ 关系的表达式 $L_0=mD_1^2\omega_1$ . (d) 由开普勒第三定律，描述参量 $\omega_1$ 和 $D_1$ 关系的表达式 $GM=\frac{D_1^3\omega_1^2}{L_0^2}$ . (e) 地月距离 $D_1=\frac{L_0^2}{GMm^2}$ 和地月系统角频率 $\omega_1=\frac{L_0}{mD_1^2}=\frac{G^2M^2m^2}{L_0^3}$ ; (f) 地月距离 $D_1=5.51 \times 10^8 \text{m}$ 和地月系统角频率 $\omega_1=1.55 \times 10^{-6} \text{rad/s}$ . (g) 地球自转角动量 $L_{M1}$ 和月球公转角动量 $L_{m1}$ $L_{M1}=1.24 \times 10^{32} \text{kg}\cdot\text{m}^2 \text{ rad /s}$ 和 $L_{m1}=344 \times 10^{32} \text{kg}\cdot\text{m}^2/\text{s} = 277L_{M1} \gg L_{M1}$ .	1分 1分 1分 2分 2+2分 1+1分 1+1+1分
(3) $\theta \neq 0$ 时的潮汐现象 (12分)	(a) 月球对于近端和远程的点质量 $m_0$ 产生的万有引力 $F_c = \frac{Gmm_0}{D_0^2 + R^2 - 2D_0R \cos \theta} \text{ 和 } F_f = \frac{Gmm_0}{D_0^2 + R^2 + 2D_0R \cos \theta}.$ (b) 万有引力 $F_c$ 和 $F_f$ 到地球中心 $O$ 的距离 $d_c = \frac{D_0(R \sin \theta)}{(D_0^2 + R^2 - 2D_0R \cos \theta)^{1/2}} \text{ 和 } d_f = \frac{D_0(R \sin \theta)}{(D_0^2 + R^2 + 2D_0R \cos \theta)^{1/2}}.$ (c) 月球对于两个点质量 $m_0$ 产生的合力矩 $\Delta \tau = \frac{3Gmm_0R^2 \sin 2\theta}{D_0^3}$ ; (d) 潮汐力矩 $\Delta \tau = 4.12 \times 10^{16} \text{N}\cdot\text{m}$ .	3分 3分 3分 3分

**【详细解答】**

(1) (a) 地球绕自身轴转动的角频率 $\omega_M = \frac{2\pi}{T}$ ;

(b) 月球公转的转动惯量 $I_m = mD_0^2$ ;

(c) 地月系统的角动量 $L_0 = I_M\omega_M + I_m\omega_m$ .

(d)  $\omega_M = \frac{2\pi}{86,400} = \frac{\pi}{0.432} \times 10^{-5} = 7.272 \times 10^{-5} \text{rad/s}$ ;

$I_m = mD_0^2 = (7.3 \times 10^{22} \text{kg}) \times (3.8 \times 10^8 \text{m})^2 = 1.054 \times 10^{40} \text{kg m}^2$ ;

$L_0 = (8.0 \times 10^{37} \text{kg}\cdot\text{m}^2) \times (7.272 \times 10^{-5} \text{/s}) + (105.4 \times 10^{38} \text{kg}\cdot\text{m}^2) \times (2.7 \times 10^{-6} \text{/s}) = 3.428 \times 10^{34} \text{kg}\cdot\text{m}^2/\text{s}$ .

(2) (a) 地月系统的角动量 $L_1 = I_M\omega_1 + (mD_1^2)\omega_1$ ;

(b) 略去地球自转对总体角动量的影响 $L_1 \approx I_{m1}\omega_1 = mD_1^2\omega_1$ .

(c) 角动量守恒 $L_0 = L_1 \Rightarrow L_0 \approx mD_1^2\omega_1$ .

(d) 系统的角频率  $\omega_1 = \frac{2\pi}{T_1}$  由开普勒第三定律  $GM = D_1^3 \omega_1^2$ .

(e) 联立(i)和(ii)式得到地月距离  $D_1 = \frac{L_0^2}{GMm^2}$  和地月系统角频率  $\omega_1 = \frac{L_0}{mD_1^2} = \frac{G^2 M^2 m^2}{L_0^3}$ ;

(f) 地月距离  $D_1 = \frac{(3.428 \times 10^{34} \text{ kg m}^2/\text{s}^2)}{(6.67 \times 10^{-11} \text{ Nm}^2/\text{kg}^2)(6 \times 10^{24} \text{ kg})(7.3 \times 10^{22} \text{ kg})^2} = 5.5101 \times 10^8 \text{ m} = 1.450 D_0$  和

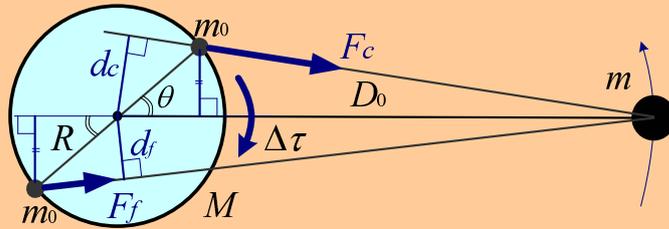
地月系统角频率  $\omega_1 = \frac{L_0}{mD_1^2} = \frac{3.428 \times 10^{34}}{(7.3 \times 10^{22})(5.5101 \times 10^8)^2} = 1.550 \times 10^{-6} / \text{s}$  即  $T_1 = \frac{2\pi}{\omega_1} = 4.0537 \times 10^6 = 46.92$  天.

(g) 地球自转角动量  $L_{M1} = I_M \omega_1 = (0.8 \times 10^{38} \text{ kg} \cdot \text{m}^2) \times (1.55 \times 10^{-6} / \text{s}) = 1.24 \times 10^{32} \text{ kg} \cdot \text{m}^2 / \text{s}$ ,

月球公转角动量  $L_{m1} = mD_1^2 \omega_1 = (7.3 \times 10^{22} \text{ kg}) \times (5.51 \times 10^8 \text{ m})^2 \times (1.55 \times 10^{-6} / \text{s})$

$= 343.5 \times 10^{32} \text{ kg} \cdot \text{m}^2 / \text{s} = 277 L_{M1} \gg L_{M1}$ , 所以与  $L_{m1}$  相比,  $L_{M1}$  可忽略不计.

(3) 设  $c = \frac{R}{D_0} = \frac{6.4 \times 10^6}{3.8 \times 10^8} = 1.68421 \times 10^{-2} \ll 1$ , 可使用近似公式  $(1 \pm c)^k = 1 \pm kc$ .



(a) 近端点质量  $m_0$  在月球上产生的力  $F_c = \frac{Gmm_0}{D_0^2 + R^2 - 2D_0R \cos \theta} = \frac{1}{D_0^2} \cdot \frac{Gmm_0}{1 + c^2 - 2c \cos \theta}$ ,

远端点质量  $m_0$  在月球上产生的力  $F_f = \frac{Gmm_0}{D_0^2 + R^2 + 2D_0R \cos \theta} = \frac{1}{D_0^2} \cdot \frac{Gmm_0}{1 + c^2 + 2c \cos \theta}$ .

(b) 万有引力  $F_c$  到地球中心  $O$  的距离  $d_c = \frac{D_0(R \sin \theta)}{(D_0^2 + R^2 - 2D_0R \cos \theta)^{1/2}} = \frac{R \sin \theta}{(1 + c^2 - 2c \cos \theta)^{1/2}}$ ,

万有引力  $F_f$  到地球中心  $O$  的距离  $d_f = \frac{D_0(R \sin \theta)}{(D_0^2 + R^2 + 2D_0R \cos \theta)^{1/2}} = \frac{R \sin \theta}{(1 + c^2 + 2c \cos \theta)^{1/2}}$ .

(c) 合力矩(潮汐力矩)  $\Delta \tau = F_c \cdot d_c - F_f \cdot d_f = \frac{Gmm_0 R \sin \theta}{D_0^2} \cdot \left[ \frac{1}{(1 + c^2 - 2c \cos \theta)^{3/2}} - \frac{1}{(1 + c^2 + 2c \cos \theta)^{3/2}} \right]$

$\approx \frac{Gmm_0 R \sin \theta}{D_0^2} \cdot \left[ \frac{1}{(1 - 2c \cos \theta)^{3/2}} - \frac{1}{(1 + 2c \cos \theta)^{3/2}} \right] \approx \frac{Gmm_0 R \sin \theta}{D_0^2} \cdot \left( \frac{1}{1 - 3c \cos \theta} - \frac{1}{1 + 3c \cos \theta} \right)$

$= \frac{Gmm_0 R \sin \theta}{D_0^2} \cdot \frac{(1 + 3c \cos \theta) - (1 - 3c \cos \theta)}{(1 - 3c \cos \theta)(1 + 3c \cos \theta)} \approx \frac{Gmm_0 R \sin \theta (6c \cos \theta)}{D_0^2} = \frac{3Gmm_0 c R \sin 2\theta}{D_0^2} = \frac{3Gmm_0 R^2 \sin 2\theta}{D_0^3}$ .

(d) 潮汐力矩

$\Delta \tau = \frac{3 \times (6.7 \times 10^{-11}) \times (7.3 \times 10^{22}) \times (3.6 \times 10^{16}) \times (6.4 \times 10^6)^2 \sin(2 \times 3^\circ)}{(3.8 \times 10^8)^3} = 4.122 \times 10^{16} \text{ N} \cdot \text{m}$ .

- 结束 End -