

受 験 番 号	志 望 学 科 ・ コー ス
	学 科
	コー ス

問題 1

図に示すように、真空中の斜面上を転がる質量 M 、半径 a の剛体球を考える。斜面は水平と θ の角をなす。球内部では密度 $\rho(>0)$ が分布するものとし、密度は剛体球重心 O からの距離 r の関数とする(すなわち、 $\rho = \rho(r)$)。系には重力加速度 g が下向きに作用する。球・斜面の接点での発熱等によるエネルギー損失は無視できるものとする。以下の設問に答えよ。

- (1) 質量 M と密度 ρ の間には以下の関係が成り立つ。

$$M = 4\pi \int_0^a r^2 \rho \, dr.$$

以下の(a), (b)の場合に対する密度分布 $\rho(r)$ を、 a, M を用いてそれぞれ求めよ。

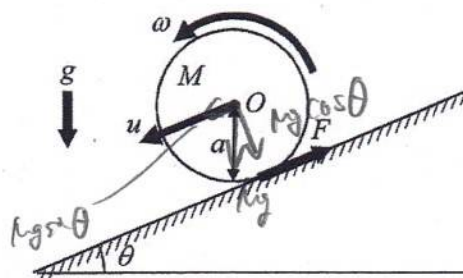
- (a) ρ が r^2 に比例, (b) ρ が $(a-r)^2$ に比例。

- (2) 球の回転軸まわりの慣性モーメント I は次式で与えられる。

$$I = \frac{8\pi}{3} \int_0^a r^4 \rho \, dr.$$

設問(1)の(a), (b)の場合に対する慣性モーメント I を、それぞれ求めよ。

- (3) 球の重心 O の速度を u 、回転軸まわりの角速度を ω と記す。また、斜面との接点で球に作用する摩擦力を F とおく。時刻 t における球の重心運動、および、回転軸まわりの回転運動を記述する方程式を、 $\theta, \omega, a, F, g, I, M, t, u$ のうち必要なものを用いて記述せよ。
- (4) 球は滑らずに転がるものとする。 u と ω の間に成り立つ関係を求めよ。
- (5) 設問(3), (4)より、時刻 t における角速度 ω を求めよ。なお、時刻 $t=0$ での角速度を $\omega = \omega_0 (>0)$ と記す。
- (6) 時刻 t における角速度 ω をできるだけ大きくするには、球内部の密度 ρ をどのように分布させれば良いか、説明せよ。なお、質量 M 、半径 a は、ともに値が定められているものとする。



1.

(1)

$$(a) \rho = kr^2$$

$$M = 4\pi \int_0^a r^2 \cdot kr^2 dr = 4\pi k \left[\frac{r^5}{5} \right]_0^a = \frac{4}{5}\pi ka^5$$

$$\therefore k = \frac{M}{\frac{4}{5}\pi a^5} = \frac{5M}{4\pi a^5}$$

$$\therefore \rho(r) = \frac{5M}{4\pi a^5} r^2$$

$$r^2(a^2 - 2ar + r^2)$$

$$(b) \rho = k(a-r)^2$$

$$M = 4\pi \int_0^a r^2 \cdot k(a-r)^2 dr = 4\pi k \int_0^a (a^2 r^2 - 2ar^3 + r^4) dr$$

$$= 4\pi k \left[a^2 \cdot \frac{r^3}{3} - 2a \cdot \frac{r^4}{4} + \frac{r^5}{5} \right]_0^a$$

$$= 4\pi k \left(\frac{10a^5}{30} - \frac{15a^5}{30} + \frac{6a^5}{30} \right) = \frac{2}{3}\pi k \cdot \frac{a^5}{15}$$

$$= \frac{2}{15}\pi a^5 k$$

$$\therefore k = \frac{M}{\frac{2}{15}\pi a^5} = \frac{15M}{2\pi a^5}$$

$$r^4(a^2 - 2ar + r^2)$$

$$= (a^2 r^4 - 2ar^5 + r^6)$$

$$\rho(r) = \frac{15M}{2\pi a^5} (a-r)^2$$

(2)

$$(2) I = \frac{8\pi}{3} \int_0^a r^4 \cdot \frac{5M}{4\pi a^5} r^2 dr = \frac{8\pi}{3} \cdot \frac{5M}{4\pi a^5} \left[\frac{r^7}{7} \right]_0^a = \frac{10M}{3a^5} \cdot \frac{a^7}{7}$$

$$= \frac{10}{21} Ma^2$$

$$(b) I = \frac{8\pi}{3} \int_0^a r^4 \cdot \frac{15M}{2\pi a^5} (a-r)^2 dr$$

$$= \frac{8\pi}{3} \cdot \frac{15M}{2\pi a^5} \int_0^a (a^2 r^4 - 2ar^5 + r^6) dr$$

$$= \frac{20M}{a^5} \cdot \left[a^2 \cdot \frac{r^5}{5} - 2a \cdot \frac{r^6}{6} + \frac{r^7}{7} \right]_0^a$$

$$= \frac{20M}{a^5} \left(\frac{a^7}{5} - \frac{a^7}{3} + \frac{a^7}{7} \right)$$

$$= \frac{20M}{a^5} \cdot \frac{a^7}{105 \cdot 21}$$

$$= \frac{4}{21} Ma^2$$

$$\begin{array}{r} 35 \\ 3 \overline{) 105} \\ \underline{9} \\ 15 \end{array}$$

$$\begin{array}{r} 15 \\ 7 \overline{) 105} \\ \underline{70} \\ 35 \end{array}$$

$$\frac{21}{105} - \frac{35}{105} + \frac{15}{105} = \frac{1}{105}$$

$$\begin{array}{r} 21 \\ 5 \overline{) 105} \\ \underline{105} \\ 0 \end{array}$$

$$(3) \text{ 重心: } M \frac{dv}{dt} = Mg \sin \theta - F \quad - (1)$$

$$\text{回転: } I \frac{d\omega}{dt} = aF \quad - (2)$$

$$(4) v = a\omega \quad - (3)$$

(5)

③を微分して①に代入.

$$Ma \frac{d\omega}{dt} = Mg \sin \theta - F$$

$$\text{②より } F = \frac{I}{a} \frac{d\omega}{dt} \text{ を代入して}$$

$$Ma \frac{d\omega}{dt} = Mg \sin \theta - \frac{I}{a} \frac{d\omega}{dt}$$

$$\therefore \left(Ma + \frac{I}{a} \right) \frac{d\omega}{dt} = Mg \sin \theta$$

$$\frac{d\omega}{dt} = \frac{Mg \sin \theta}{Ma + \frac{I}{a}} = \frac{Mga \sin \theta}{Ma^2 + I}$$

$t = 0 \rightarrow t$ の積分して

$$\omega - \omega_0 = \frac{Mga \sin \theta}{Ma^2 + I} t$$

$$\therefore \omega = \omega_0 + \frac{Mga \sin \theta}{Ma^2 + I} t \quad - (4)$$

(6)

④より、 I が小さくすれば ω は大きくなることになった。

ここで (1) の (a), (b) の 2つの分布より、(a) は球の外側の速度、

(b) は球の中側の速度が大きい分布になっている。

この2つの I を比べると、(2) の結果より (b) の方が小さいことになった。

したがって、球の中側の速度が高くなるように分布させて

ω が大きくなる。

受験番号	志望学科・コース
	学 科
	コース

問題 3

冷凍機の効率について考えてみよう。以下の文中の(1)~(10)に、もっともふさわしい値または数式を解答用紙に記入せよ。なお、気体定数は R とする、また理想気体の断熱過程においては比熱比を γ とすると PV^γ は一定となる。

n モルの理想気体に図1でABCDの準静的なサイクル(カルノー・サイクル)を行わせたときの効率 η を考える。ただし、 $T_1 > T_2$ とする。

ABの過程は、温度 T_1 の等温過程であり、気体が外部にする仕事 W_{AB} は(1)、気体の吸収する熱量 Q_{AB} は(2)である。

BCの過程は、断熱膨張の過程であり、気体が外部にする仕事 W_{BC} は(3)、気体の吸収する熱量 Q_{BC} は(4)である。

CDの過程は、温度 T_2 の等温圧縮であるので、気体が外部にする仕事 W_{CD} および、気体の吸収する熱量 Q_{CD} は、それぞれ(1)、(2)で変数 V_A を V_C に、 V_B を V_D に、 T_1 を T_2 に代えればよい。

DAの過程は、断熱圧縮であるため、気体が外部にする仕事 W_{DA} は(3)の変数 T_1 を T_2 に、 T_2 を T_1 に代えればよく、また気体の放出する熱量 Q_{DA} は(4)である。

よって、仕事の総和 W は(5)である。一般に、熱機関の効率 η は、取り入れた熱量 Q_{AB} に対して、これを使って外部にした仕事 W の割合であるので、 η を T_1 および T_2 で表すと(6)となる。
($V_B/V_A = V_C/V_D$ の関係があることを用いてもよい)

図2のように、カルノーの熱機関Kに逆過程を行わせて、Kに外部から仕事 W を加えて、温度 T_2 の低温熱源から Q_2 の熱を吸収し、温度 T_1 の高温熱源に Q_1 の熱を放出することを考える。このとき、低温熱源からみると熱を奪われるので冷凍機として働くことになる。なお、 $Q_1 > 0$ 、 $Q_2 > 0$ 、また外部から与えた仕事 W と Q_1 、 Q_2 の間には、 $Q_1 = W + Q_2$ の関係があるとする。

まず、仕事 W を与えない場合を考える。低温熱源からは Q_2 の熱が奪われるので、エントロピーは(7)だけ減少し、高温熱源には Q_1 の熱が与えられるので、エントロピーは(8)だけ増加する。よって、全体としては、-(7)+(8)だけ変化する。

熱は低温から高温の方には移動できないから、これは自発過程でない。そこで、この過程が起こるために、最小限の仕事 W_0 を付け加えたときを考える。このときの効率(性能指数) c は Q_2/W_0 で与えられることから、 $1/c$ を Q_1 および Q_2 で表すと(9)となり、さらに過程は可逆的に起こっているから、全体としてこの過程がエントロピーの変化なしに起こる。よって、 T_1 と T_2 の間で可逆的に働く理想的な冷房機の性能指数 c は T_1 および T_2 で表すと(10)と導かれ、カルノーの熱機関Kを暖房機として用いたときの効率、すなわち(6)の逆数とは異なる値をとることが分かる。

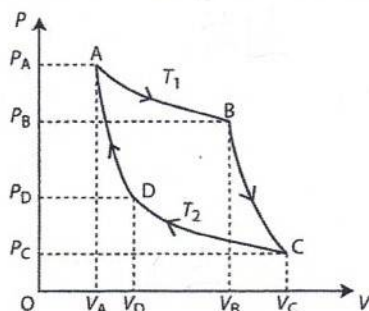


図1



図2

3.

$$(1) W_{AB} = \int_{A \rightarrow B} p dV = \int_{V_A}^{V_B} \frac{nRT_1}{V} dV = nRT_1 \ln \frac{V_B}{V_A} \quad \Delta U = Q - W$$

$$(2) Q_{AB} = W_{AB} = nRT_1 \ln \frac{V_B}{V_A}$$

$$(3) W_{BC} = \int_{B \rightarrow C} p dV = \int_{V_B}^{V_C} P_B \left(\frac{V_B}{V} \right)^r dr$$

$$pV^r = P_B V_B^r$$

$$p = P_B \left(\frac{V_B}{V} \right)^r$$

$$= P_B \left[V_B^r \cdot \frac{1}{-r+1} \cdot \frac{1}{V^{r-1}} \right]_{V_B}^{V_C}$$

$$V^{-r}$$

$$= P_B \cdot \frac{V_B^r}{-r+1} \left(\frac{1}{V_C^{r-1}} - \frac{1}{V_B^{r-1}} \right)$$

$$\frac{1}{-r+1} V^{-r+1}$$

$$= \frac{1}{-r+1} \cdot \frac{1}{V^{r-1}}$$

$$= \frac{P_B V_B}{-r+1} \left(\frac{V_B^{r-1}}{V_C^{r-1}} - 1 \right)$$

$$T_1 V_B^{r-1} = T_2 V_C^{r-1}$$

$$\frac{V_B^{r-1}}{V_C^{r-1}} = \frac{T_2}{T_1}$$

$$= \frac{P_B V_B}{r-1} \left(1 - \frac{T_2}{T_1} \right)$$

$$(4) Q_{BC} = 0$$

$$= \frac{nRT_1}{r-1} \left(1 - \frac{T_2}{T_1} \right)$$

$$(5) W_{CD} = nRT_2 \ln \frac{V_D}{V_C}$$

$$= \frac{nR}{r-1} (T_1 - T_2)$$

$$Q_{CD} = nRT_2 \ln \frac{V_D}{V_C}$$

$$W_{DA} = \frac{nR}{r-1} (T_2 - T_1)$$

$$Q_{DA} = 0$$

$$W = W_{AB} + W_{BC} + W_{CD} + W_{DA} = nRT_1 \ln \frac{V_B}{V_A} + nRT_2 \ln \frac{V_D}{V_C}$$

$$= nRT_1 \ln \frac{V_B}{V_A} - nRT_2 \ln \frac{V_B}{V_A}$$

$$= nR(T_1 - T_2) \ln \frac{V_B}{V_A}$$

$$(6) \eta = \frac{W}{Q_{AB}} = \frac{T_1 - T_2}{T_1} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

(7)

$$\int_C - \int_D = \int_{D \rightarrow C} \frac{d'Q}{T_2} = - \frac{Q_2}{T_2}$$
 等温压缩

$$(8) \int_A - \int_B = \int_{B \rightarrow A} \frac{d'Q}{T_1} = \frac{Q_1}{T_1}$$
 等容加热

$$(9) \frac{f}{C} = \frac{W_0}{Q_2} = \frac{Q_1 - Q_2}{Q_2}$$

$$(10) -\frac{Q_2}{T_2} + \frac{Q_1}{T_1} = 0$$

$$\therefore Q_1 = \frac{T_1}{T_2} Q_2$$

$$\therefore C = \frac{Q_2}{Q_1 - Q_2} = \frac{Q_2}{\frac{T_1}{T_2} Q_2 - Q_2} = \frac{1}{\frac{T_1}{T_2} - 1}$$

$$= \frac{T_2}{T_1 - T_2}$$