

物 理 学

【第3問】

1辺の長さが a , 質量が m で厚さを無視できる変形しない正三角形の均質な板がある。この板が、長さ l で重さを無視できる 3 本の伸びない糸 OA, OB, OC を用いて 1 点 O から水平につるされ静止している（図 1）。O は板の重心 G の真上に位置する。糸 OA を切断した直後の運動を調べたい。対称性を考慮して、O, A および辺 BC の中点 M を含む鉛直面 OAM への投影を用いて考察する。鉛直面 OAM 内に図 2 のように座標軸 x, y をとり、糸 OC の張力の OM に平行な成分について、糸 OA を切断する直前と直後の値をそれぞれ T_1, T_2 とする。MG, OM の距離をそれぞれ $\overline{MG}, \overline{OM}$ と表し、重力加速度を g とする。

(1) 切断前の幾何学的な配置で決まる条件に関する以下の問いに答えよ。

(1-1) \overline{MG} を a で表せ。

(1-2) 糸 OA を切断する前に y 軸と OM がなす角を θ とするとき、 $\cos \theta$ を l, a を用いて表せ。

(1-3) 糸 OA を切断する前の糸の張力の大きさを m, l, a, g を用いて表せ。

(1-4) T_1 を m, l, a, g を用いて表せ。

(2) 糸 OA の切断後、OM が y 軸となす角度 θ は δ だけ変化し、板が水平面となす角度は ϕ になった。糸 OA 切断後の板の運動に関し、以下の問いに答えよ。ただし、 δ および ϕ の符号は図 2 の矢印の向きを正とする。

(2-1) 板の重心 G の座標を (x, y) とする。重心運動に関する運動方程式を $m, g, T_2, \theta, \delta, x, y$ を用いて表せ。

(2-2) 板の重心 G を通り辺 BC に平行な軸のまわりの慣性モーメントを I

とする。板の回転の運動方程式を I , T_2 , θ , δ , φ , \overline{MG} を用いて表せ。

(3) 糸 OA 切断直後の δ , φ が小さい時について、以下の問い合わせよ。

(3-1) 切断直後の板の重心 G の座標 x , y を θ , δ , φ , \overline{OM} , \overline{MG} を用いて表せ。ただし、切断直後は δ , φ が小さいので 2 次以上の項を無視せよ。

(3-2) 切断直後の運動を考えるので、(2) で求めた運動方程式において $\delta = \varphi = 0$ としてよい。また、 $I = ma^2/24$ である。重心座標 x , y および板の回転角 φ の時間に関する 2 階微分を運動方程式に代入することにより、 T_2 を m , g , θ を用いて表せ。

(3-3) T_1 と T_2 の比を l と a を用いて表せ。

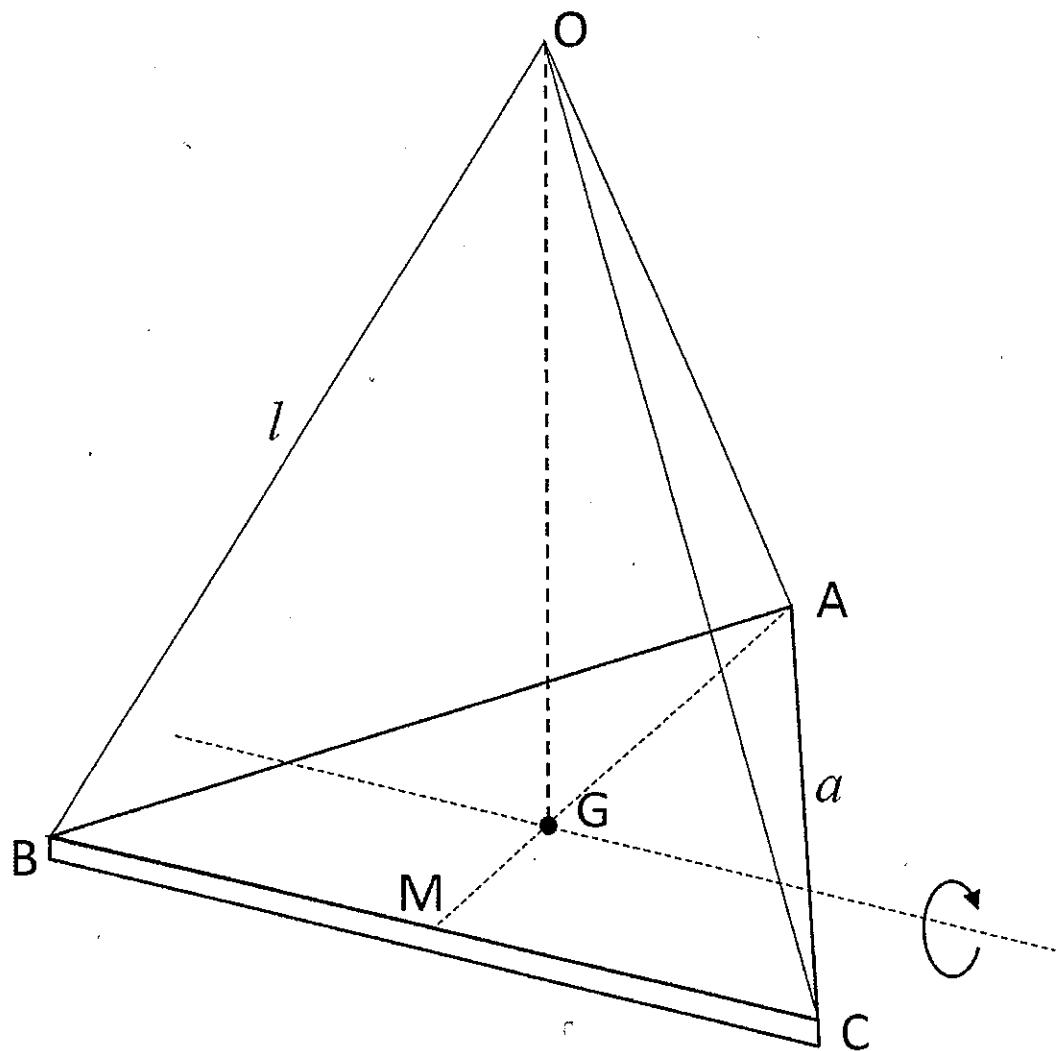


図 1

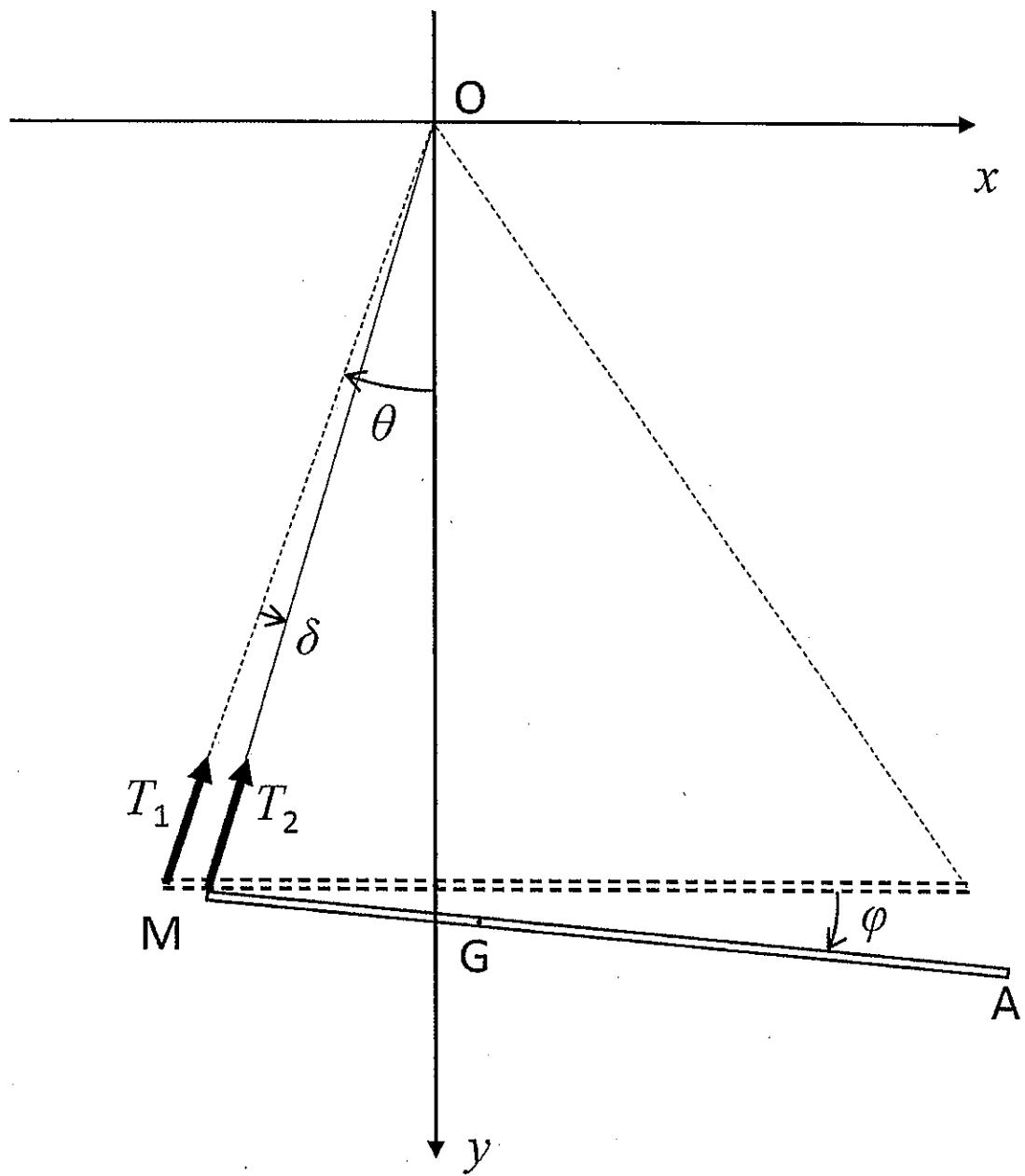


図 2

物 理 学

【第4問】

(1) 図1のように、定常で一様な磁場中の、長さ l の電気抵抗が無視できる1次元的な導体棒を考える。ただし導体棒の一方の端点 P を接地し、電位を0に固定した。ここで棒の長さ方向を x 方向にとり、磁場は z 成分のみを持つとする。この一様磁場が $\mathbf{B} = B_1 \mathbf{e}_z$ と表されるとして、以下の問い合わせよ。ただし \mathbf{e}_z は z 方向の単位ベクトルを表す。

(1-1) 導体棒を、向きを保ったまま一定の速さ V で y の正方向に運動させる。このとき導体棒内部の電場が 0 であったと仮定し、導体中に存在する自由電子に働く力の x 成分を求めよ。ただし自由電子は導体棒と同じ速度で動いていると仮定し、素電荷を e とする。

(1-2) 前問で求めた力によって自由電子は x 方向に運動し、導体表面 (P より Q) に電荷分布が誘起される。この電荷分布によって導体中に電場が発生し、平衡状態では電子に働く力が 0 になると考えられる。このときの導体棒の端点 Q における電位 ϕ_1 を符号も含めて求めよ。

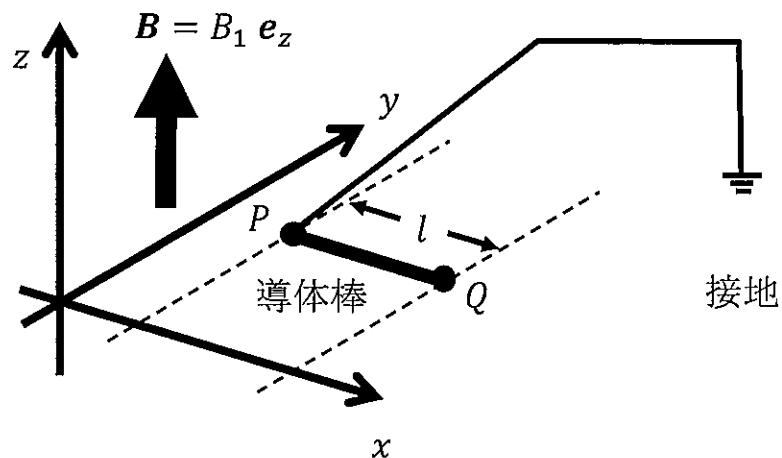


図 1

(2) 図2のように、磁場中に半径 a の電気抵抗の無視できる導体円盤を設置する。ただし導体円盤は軸対称であり、対称軸のまわりに摩擦の影響なく剛体回転ができるものとし、その回転角速度を Ω_2 とする。ここで Ω_2 の符号は図2に示す向きを正にとる。また導体円盤の中心 O を接地し、電位を0に固定した。以下では図2のように、導体円盤の回転軸からの距離を r 、回転方向の角度を θ 、回転軸を z 方向にとった円柱座標系を用いる。このとき磁場が z 成分のみを持ち、 $\mathbf{B} = B_2 \mathbf{e}_z$ のように表されるとして、以下の問い合わせよ。

(2-1) 磁場 B_2 を一定に保ち、導体円盤を z 軸のまわりに一定の角速度 $\Omega_2 = \Omega_0$ で剛体回転させた。このとき、導体円盤中に発生する電場ベクトルの r 成分 (E_r) および θ 成分 (E_θ) をそれぞれ求めよ。

(2-2) 前問の条件を満たすとき、導体円盤の外縁部における電位 ϕ_2 を符号も含めて求めよ。

(2-3) 導体円盤が静止した状態で、磁場の z 成分を $B_2 = B_0 \cos(m\theta - \omega t)$ のように変化させたところ、導体円盤は剛体回転を始め、やがて角速度 Ω_2 が一定の値 Ω_0 となった。このとき、ファラデーの法則の z 成分

$$\frac{\partial B_z}{\partial t} = -\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r E_\theta) + \frac{1}{r} \frac{\partial E_r}{\partial \theta}$$

を用いて、 m , ω , Ω_0 の間に成立する関係式を求めよ。ただし t は時間、 m は整数の定数、 ω は実数の定数である。

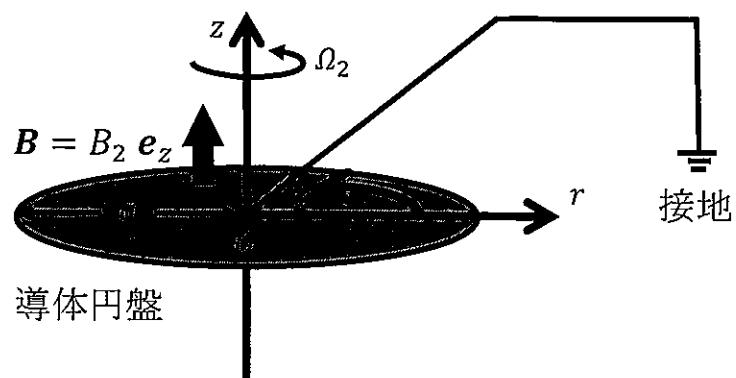


図2

(3) 図2の装置に加えて、図3のようにz軸について軸対称な円環状の導体を設置した。この導体円環の内縁部および外縁部の半径をそれぞれ b , c とする。導体円盤と同様に導体円環はz軸のまわりに摩擦の影響なく剛体回転ができるるものとし、その回転角速度を Ω_3 とする。 Ω_3 の符号は Ω_2 と同様に、図3に示す向きを正にとる。ここで導体円環には磁場 $\mathbf{B} = B_3 \mathbf{e}_z$ を印加した。ただし導体円環はz軸からは十分離れており ($a \ll b < c$)、導体円盤と導体円環にかかる磁場はお互いに影響を及ぼさないと仮定する。以下では B_2 を正、 B_3 を負の一定の値に、また導体円盤の回転角速度を一定の値 $\Omega_2 = \Omega_0$ にそれぞれ保つ。導体円環が静止した状態から時刻 $t = 0$ に導体円盤と導体円環を導線で接続したところ、導体円環は導体円盤と同じ向きに回転を始めた。このとき以下の問い合わせに答えよ。

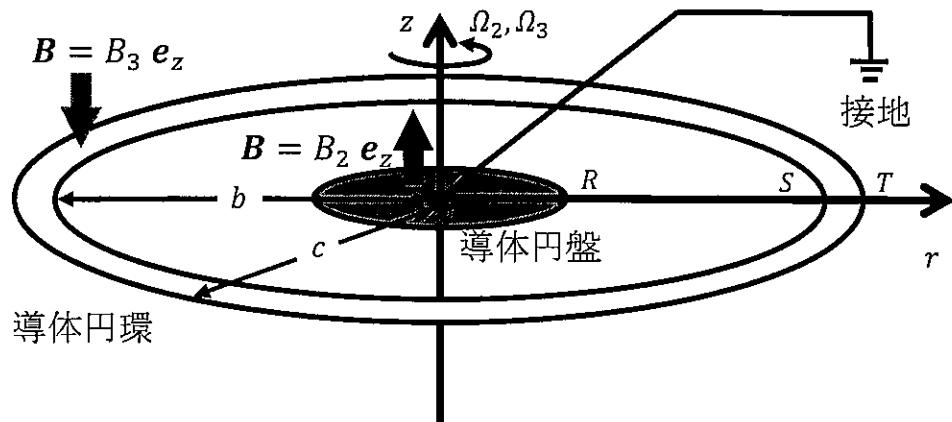


図3

(3-1) このときの導体円盤と導体円環の接続の仕方として、正しいものを以下の(ア)～(カ)から1つ選び、その理由を簡潔に述べよ。ただし図3のように、 R は導体円盤の外縁部、 S , T は導体円環の内縁部および外縁部をそれぞれ表す。ここで電位は θ には依存しないと仮定してよい。

- (ア) S を接地し、 R と T を接続する。
- (イ) T を接地し、 R と S を接続する。
- (ウ) R と T を接続する。
- (エ) R と S を接続する。
- (オ) T を接地する。
- (カ) S を接地する。

(3-2) 十分時間が経過した後の導体円環の回転角速度 Ω_3 が、導体円盤の回転角速度 Ω_0 と等しくなるための条件を a, b, c, B_2, B_3 を用いて表わせ。

(3-3) 間 (3-2) の条件を満たすとき、導体円環が一様な質量密度 ρ および電気伝導度 σ を持つと仮定し、導線を接続した後の導体円環の角速度 Ω_3 を時間 t の関数として求めよ。ここで導体円環に流れる r 方向の電流密度 j_r が

$$j_r = \sigma (E_r + r \Omega_3 B_3)$$

と表されることを用いてよい。

物 理 学 ／ 化 学

【第5問】

熱容量と相転移に関する以下の設問に答えよ。なお、 X を一定に保ったもとでの Y の Z 偏微分を $\left(\frac{\partial Y}{\partial Z}\right)_X$ と表す。

閉じた系の準静的過程において、内部エネルギー U およびエンタルピー H の微小変化は、それぞれ

$$dU = d'Q - PdV$$
$$dH = d'Q + VdP$$

と表される。ここで $d'Q$ は系に与えられる熱量、 P は圧力、 V は体積である。また、 d はその微小変化が完全微分であることを、 d' は不完全微分であることを表す。温度を T とするとき、系の熱容量 C は系に与えられる熱量の温度微分

$$C = \frac{d'Q}{dT}$$

で定義される。等積過程における熱容量（定積熱容量）を C_V 、等圧過程における熱容量（定圧熱容量）を C_P と表す。

(1) C_V および C_P をそれぞれ U または H の微分で表せ。

(2) 準静的過程では C_P がエントロピー S を用いて

$$C_P = T \left(\frac{\partial S}{\partial T} \right)_P$$

と表されることを示せ。

(3) C_V と C_P の間に関係式

$$C_P - C_V = \left[P + \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T \right] \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_P \quad (A)$$

が成り立つことを、以下の手順に従って示せ。

(3-1) U を T と V の関数とみなして、 U の全微分 dU を dT と dV を用いて表せ。

(3-2) (3-1) の結果に基づいて dQ を dT と dV を用いて表すことにより、(A) を導け。

(4) 理想気体の内部エネルギーは体積によらない。このことを用いて理想気体では $C_p - C_v = nR$ であることを示せ。ここで R はモル気体定数、 n は気体のモル数を表す。

(5) k 次相転移とは、ギブス自由エネルギー $G = H - TS$ の温度または圧力に関する k 階微分が不連続になるものをいう。

(5-1) 純物質の液相から気相への相転移は 1 次相転移であり、圧力が一定の場合、ふたつの相が共存する平衡温度 T_e では可逆的に生じる。純物質 1 モルの可逆的な相転移において吸収される熱（モル相転移熱）を L とするとき、これに伴う 1 モルあたりのエントロピー変化 Δs を L と T_e を用いて表せ。

(5-2) 液相と気相が共存する平衡系では、平衡の条件として T と P の間にクラペイロン－クラウジウスの関係式

$$\frac{dP}{dT} = \frac{L}{T\Delta v}$$

が成り立つ。ここで Δv は 1 モルあたりの液相と気相の体積差である。 L が一定、気相が理想気体、気相に比べて液相の体積が十分に小さいとみなすことができるとき、液相と気相が共存する平衡状態における P を T の関数として表せ。ただし、 $T = T_0$ のとき $P = P_0$ とする。

(5-3) 2 次相転移では定圧熱容量の温度に対する変化が不連続であることを示せ。