

質量  $M$ 、長さ  $L$  の一様な棒を図のように鉛直な壁と水平な床にたてかける。床に対する棒の静止摩擦係数を  $\mu_x$  とし、棒と床がなす角を  $\theta$  とする。 $\theta$  を小さくしていったとき、棒が滑り出す直前の角度を  $\theta_c$  とするとき、以下の問いに答えよ。ただし壁はなめらかとし、重力加速度は  $g$  とする。

- (1) 壁と床からの抗力をそれぞれ  $R_x$ 、 $R_y$  としたとき、滑り出す直前の鉛直方向、水平方向それぞれでの、力のつり合いの式を示せ。

滑り出す直前の床では最大摩擦力  $F_x = \mu_x R_y$  が働く。よって力のつり合いの条件は以下になる。

鉛直方向：

$$R_y = Mg$$

水平方向：

$$R_x = \mu_x R_y$$

- (2) 滑り出す直前の下端 (A 点) まわりのモーメントを求めた上で、それらの関係を式で示せ。

いま棒は動かないので下端まわりのモーメントの和はゼロになる。よって、

$$Mg \left( \frac{L}{2} \right) \cos \theta_c = R_x L \sin \theta_c$$

- (3)  $\theta_c$  を  $\mu_x$  を用いて示せ。

$$\theta_c = \tan^{-1} \frac{1}{2\mu_x}$$

摩擦のないピストンのついたシリンダー中の理想気体の状態を変化させた。その際に行った熱力学的操作に関する以下の各設問に解答せよ。気体の量を  $n$  [mol]、気体定数を  $R$  [J/mol K]、定積モル比熱を  $C_v$ 、定圧モル比熱を  $C_p$  とし、これらの記号および圧力、体積、温度を表す添字付きの  $P$  [Pa]、 $V$  [m<sup>3</sup>]、 $T$  [K] を用いて単位をつけて解答せよ。導出過程において他の記号を必要とする場合は、定義を行った上で使用し、導出結果には用いないこと。

- (1)  $n$  [mol] の理想気体について、状態 A ( $P_1$  [Pa]、 $T_1$  [K]、 $V_1$  [m<sup>3</sup>]) から状態 B ( $P_2$  [Pa]、 $T_2$  [K]、 $V_2$  [m<sup>3</sup>]) へ準静的に膨張させたとき、この気体が外部にした仕事  $W_1$  を導出せよ。ただし  $P_1 > P_2$ 、 $V_1 < V_2$ 、 $T_1 = T_2$  とする。解答の導出は、ピストンの面積を  $a$ 、 $x$  軸方向に移動するピストンの移動の始点を  $b_1$ 、終点を  $b_2$  とした以下の式から開始し、 $a$ 、 $x$ 、 $b_1$ 、 $b_2$  の各記号は導出結果には用いないこと。

$$\int_{b_1}^{b_2} Pa \, dx$$

$$W_1 = \int_{b_1}^{b_2} Pa \, dx = \int_{V_1}^{V_2} \frac{nRT_1}{V} dV = nRT_1 [\log V]_{V_1}^{V_2} = nRT_1 (\log V_2 - \log V_1) = nRT_1 \log \frac{V_2}{V_1} \quad [\text{J}]$$

- (2)  $n$  [mol] の理想気体について、状態 B ( $P_2$  [Pa]、 $T_2$  [K]、 $V_2$  [m<sup>3</sup>]) から状態 C ( $P_3$  [Pa]、 $T_3$  [K]、 $V_3$  [m<sup>3</sup>]) へ準静的に断熱膨張させたとき、この気体が外部にした仕事  $W_2$  を導出せよ。ただし  $P_2 > P_3$ 、 $V_2 < V_3$  とする。解答の導出は、ピストンの面積を  $a$ 、 $x$  軸方向に移動するピストンの移動の始点を  $b_2$ 、終点を  $b_3$  とした以下の式から開始し、 $a$ 、 $x$ 、 $b_2$ 、 $b_3$  の各記号は導出結果には用いないこと。

$$\int_{b_2}^{b_3} Pa \, dx$$

定圧モル比熱を  $C_p$  とし、比熱比  $\gamma = \frac{C_p}{C_v}$  とすると

$$\begin{aligned} W_2 &= \int_{b_2}^{b_3} Pa \, dx = \int_{V_2}^{V_3} P \, dV = P_2 V_2^\gamma \int_{V_2}^{V_3} \frac{1}{V^\gamma} dV = P_2 V_2^\gamma \left[ \frac{1}{1-\gamma} V^{1-\gamma} \right]_{V_2}^{V_3} \\ &= \frac{1}{1-\gamma} P_2 V_2^\gamma (V_3^{1-\gamma} - V_2^{1-\gamma}) = \frac{1}{1-\gamma} (P_3 V_3 - P_2 V_2) = \frac{nR}{\gamma-1} (T_2 - T_3) = \frac{nRC_v}{C_p - C_v} (T_2 - T_3) \\ &= nC_v (T_2 - T_3) \quad [\text{J}] \end{aligned}$$

- (3) 設問（1）における気体の内部エネルギー変化を求めよ。

$$\Delta U_1 = nC_v\Delta T = 0 \quad [\text{J}]$$

- (4) 設問（2）における気体の内部エネルギー変化を求めよ。

$$\Delta U_2 = nC_v\Delta T = nC_v(T_3 - T_2) \quad [\text{J}]$$

- (5) 設問（1）において気体が吸収した熱量を求めよ。

$$\Delta U = 0 \text{ より}$$

$$\Delta Q = W = nRT_1 \log \frac{V_2}{V_1} \quad [\text{J}]$$

- (6) 設問（2）において気体が吸収した熱量を求めよ。

$$\text{断熱膨張のため } 0[\text{J}]$$

3

受験  
番号 **模範解答**

図に示すように面積  $A$ 、電極板間隔  $d$  の平行平板電極がある。電源を接続し電圧  $V_0$  を印加して電極表面を電荷  $Q$  で帯電させた後、電源を取り外した。その後、平板電極間の図に示す位置に厚さ  $t$  の誘電体が挿入され、誘電体の表面には誘導電荷  $q$  が誘起された。電極板は非常に広く電極板間隔は十分小さいものとする。このとき、以下の設問に平行平板電極の面積  $A$ 、電極板間隔  $d$ 、誘電体の厚さ  $t$ 、誘電体の誘電率  $\epsilon$ 、真空中の誘電率  $\epsilon_0$ 、電荷  $Q$ 、誘導電荷  $q$  のいずれかのみ（導出過程において変数・係数を定義してもよいが、最終解答には使用しないこと）を用いて答えなさい。導出の過程は省略せず、明瞭に記述すること。

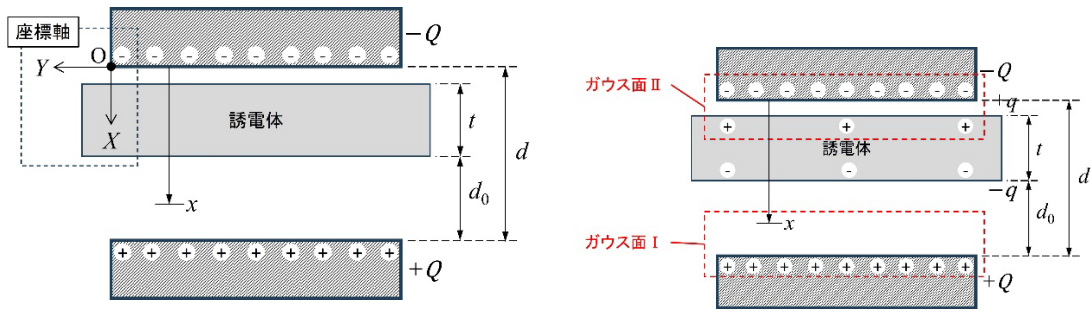


図2

- (1) 誘電体を挿入する前の平行平板電極間の任意の位置  $x$  における電場の大きさを、ガウスの法則を用いて積分することによって導出しなさい。さらに電場の向きを図中の座標軸の定義に従って答えなさい。

ガウス面の微小面積要素を  $d\vec{A}$  とすると、誘電体を挿入する前に対してガウスの法則を図2に示すガウス面 I に適用すると平行平板電極間の電場  $\vec{E}_0$  は

$$\epsilon_0 \oint \vec{E}_0 \cdot d\vec{A} = \epsilon_0 E_0 \cdot A = Q$$

$$\therefore E_0 = \frac{Q}{\epsilon_0 A} \quad X\text{軸の負の方向}$$

- (2) 誘電体を挿入した後の誘電体内部の任意の位置  $x$  における電場の大きさを、ガウスの法則を用いて積分することによって導出しなさい。さらに電場の向きを図中の座標軸の定義に従って答えなさい。

誘電体を挿入した後に対してガウスの法則を図2のガウス面IIに適用すると平行平板電極間の電場  $\vec{E}_1$  は

$$\varepsilon_0 \oint \vec{E}_1 \cdot d\vec{A} = -\varepsilon_0 E_1 \cdot A = -Q + q \quad \therefore E_1 = \frac{Q - q}{\varepsilon_0 A} \quad X \text{軸の負の方向}$$

もしくは (ガウスの法則で自由電荷のみを考慮する場合)

$$\varepsilon \oint \vec{E}_1 \cdot d\vec{A} = -\varepsilon E_1 \cdot A = -Q \quad \therefore E_1 = \frac{Q}{\varepsilon A} \quad X \text{軸の負の方向}$$

- (3) 設問(1)および(2)の解答を用い、積分経路に沿って積分することにより、図に示す誘電体を含む平行平板電極間の電位差を導出しなさい。

平行平板電極の上側電極内側表面から下側電極内側表面に渡って (X 軸に沿って) 積分すると

$$\begin{aligned} V &= \int_0^{d-t-d_0} -\vec{E}_0 \cdot d\vec{x} + \int_{d-t-d_0}^{d-d_0} -\vec{E}_1 \cdot d\vec{x} + \int_{d-d_0}^d -\vec{E}_0 \cdot d\vec{x} \\ &= E_0 \times (d-t) + E_1 \times t \\ &= \frac{Q}{\varepsilon_0 A} (d-t) + \frac{Q-q}{\varepsilon_0 A} t = \frac{Q(d-t) + (Q-q)t}{\varepsilon_0 A} = \frac{Qd - qt}{\varepsilon_0 A} = \frac{Q \left( d - \frac{q}{Q} t \right)}{\varepsilon_0 A} \end{aligned}$$

もしくは (誘導電荷  $q$  を使わずに)

$$= \frac{Q}{\varepsilon_0 A} (d-t) + \frac{Q}{\varepsilon A} t = \frac{Q}{\varepsilon_0 A} \left( d - t + \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon} t \right)$$

- (4) 設問(3)の解答を用いて、誘電体を含む平行平板電極のコンデンサーの電気容量を導出しなさい。

電気容量は  $Q = CV$  より、

$$C = \frac{Q}{V} = \frac{Q}{\frac{Qd - qt}{\varepsilon_0 A}} = \frac{Q}{\frac{Q \left( d - \frac{q}{Q} t \right)}{\varepsilon_0 A}} = \frac{\varepsilon_0 A}{d - \frac{q}{Q} t}$$

もしくは (誘導電荷  $q$  を使わずに)

$$C = \frac{Q}{V} = \frac{Q}{\frac{Q}{\varepsilon_0 A} \left( d - t + \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon} t \right)} = \frac{\varepsilon_0 A}{d - t + \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon} t}$$