

本科 2 期 12 月度

解答

Z会東大進学教室

高 2 東大物理



24章 熱力学(1)

問題

■演習

【1】

《解答》

$$(1) t = \frac{273}{V_0} V - 273$$

(2) (1) を書き換えると,

$$t + 273 = \frac{273}{V_0} \times V \quad \therefore T = t + 273$$

(3) まず法則1より $pV=(\text{一定})$ と表せるが、右辺の値は N と T によって定まるので次のようにおける。

$$pV = f_1(N, T) \quad \therefore V = \frac{1}{p} \times f_1(N, T) \quad \cdots ①$$

次に法則2より $\frac{V}{T}=(\text{一定})$ と表せるが、右辺の値は N と p によって定まるので次のようにおける。

$$\frac{V}{T} = f_2(N, p) \quad \therefore V = T \times f_2(N, p) \quad \cdots ②$$

①, ② より,

$$\begin{aligned} \frac{1}{p} \times f_1(N, T) &= T \times f_2(N, p) \\ \therefore \frac{1}{T} \times f_1(N, T) &= p \times f_2(N, p) \quad \cdots ③ \end{aligned}$$

③の左辺には p が入っておらず、右辺には T が入っていないので、次のようにおけることがわかる。

$$\begin{cases} \frac{1}{T} \times f_1(N, T) = f_3(N) \\ p \times f_2(N, p) = f_3(N) \end{cases} \quad \therefore \quad \begin{cases} f_1(N, T) = T \times f_3(N) \\ f_2(N, p) = \frac{1}{p} \times f_3(N) \end{cases}$$

これらを ①, ② に代入すると、法則1と法則2を1つに集約でき、

$$V = \frac{T}{p} \times f_3(N) \quad \cdots ④$$

これと別に法則3より $\frac{V}{N}=(\text{共通})$ と表せるが、右辺の値は T と p によって定まるので次のようにおける。

$$\frac{V}{N} = f_4(T, p) \quad \therefore V = N \times f_4(T, p) \quad \cdots ⑤$$

④, ⑤ より、

$$\begin{aligned} \frac{T}{p} \times f_3(N) &= N \times f_4(T, p) \\ \therefore \frac{1}{N} \times f_3(N) &= \frac{p}{T} \times f_4(T, p) \quad \cdots ⑥ \end{aligned}$$

⑥ の左辺には T と p が入っておらず、右辺には N が入っていないので、次のようにおけることがわかる。

$$\begin{cases} \frac{1}{N} \times f_3(N) = (\text{定数 } k) \\ \frac{p}{T} \times f_4(T, p) = (\text{定数 } k) \end{cases} \quad \therefore \quad \begin{cases} f_3(N) = N \times k \\ f_4(T, p) = \frac{T}{p} \times k \end{cases}$$

これらを ④, ⑤ に代入すると、3つの法則を1つに集約した式が得られ、

$$V = \frac{NT}{p} \times k \quad \therefore \quad pV = NkT$$

(4) (3) の状態方程式に $N = nN_A$ を代入することにより、

$$pV = nN_A \times kT \quad \therefore \quad pV = nRT$$

《解説》

(3) の導出過程を追うのが難しいと思う人は、状態方程式を認めてしまって、法則1~3を「逆に」確認することで、お茶を濁しておいてもよい。

$pV = NkT$ … N と T が一定であれば、右辺の値は一定となる。

$\frac{V}{T} = \frac{Nk}{p}$ … N と p が一定であれば、右辺の値は一定となる。

$\frac{N}{V} = \frac{p}{kT}$ … p と T が一定であれば、右辺の値は一定となる。

[2]

《解答》

$$(1) (\text{ア}) (-mv_x) - mv_x = -2mv_x$$

$$(\text{イ}) 2mv_x$$

$$(\text{ウ}) \frac{2L}{v_x}$$

$$(\text{エ}) \frac{t}{2L/v_x} = \frac{v_x t}{2L}$$

(オ) (イ), (エ) より,

$$2mv_x \cdot \frac{v_x t}{2L} = \frac{mv_x^2 t}{L}$$

$$(\text{カ}) nN_A$$

(キ) (オ) より $\bar{f} = \frac{mv_x^2}{L}$ と表せる。これと (カ) より、

$$F = \frac{m\overline{v_x^2}}{L} \cdot nN_A$$

(ク) 圧力は単位面積あたりに作用する力なので、

$$p = \frac{F}{L^2} = \frac{nN_A m \overline{v_x^2}}{L^3}$$

(ケ) $\overline{v_x^2} = \overline{v_y^2} = \overline{v_z^2}$ をふまえると、

$$\overline{v^2} = \overline{v_x^2} \times 3 \quad \therefore \quad \overline{v_x^2} = \frac{1}{3}\overline{v^2}$$

(コ) (ク), (ケ) より、

$$p = \frac{nN_A m}{L^3} \cdot \frac{\overline{v^2}}{3} \quad \therefore \quad pV = \frac{nN_A m \overline{v^2}}{3}$$

(サ) (コ) を状態方程式に代入すると、

$$\frac{nN_A m \overline{v^2}}{3} = nRT \quad \therefore \quad RT = \frac{N_A m \overline{v^2}}{3}$$

(シ) (サ) を書き換えると、

$$m\overline{v^2} = \frac{3RT}{N_A} \quad \therefore \quad \frac{1}{2}m\overline{v^2} = \frac{3RT}{2N_A}$$

(ス) 気体 1 モルの質量が M のとき、

$$mN_A = M \quad \therefore \quad m = \frac{M}{N_A}$$

これと (シ) より、

$$\frac{1}{2} \cdot \frac{M}{N_A} \cdot \overline{v^2} = \frac{3RT}{2N_A} \quad \therefore \quad \sqrt{\overline{v^2}} = \sqrt{\frac{3RT}{M}}$$

(2) (ク) より, x 軸に垂直な壁 S_x に加わる圧力 p は $\overline{v_x^2}$ に比例している. 気体の圧力はどの方向でも等しく, y 軸や z 軸に垂直な壁にも等しい大きさで加わるはずなので, $\overline{v_x^2} = \overline{v_y^2} = \overline{v_z^2}$ でなければならない.

(3) (ス) をふまえると,

$$\left(H_2 \text{ の } \sqrt{\overline{v^2}} \right) : \left(O_2 \text{ の } \sqrt{\overline{v^2}} \right) = \sqrt{\frac{3R \times 300}{2.0 \times 10^{-3}}} : \sqrt{\frac{3R \times 300}{32 \times 10^{-3}}} \\ = 4 : 1$$

[3]

《解答》

(1) 半径方向の運動量のみが変化するので、運動量変化の大きさは、

$$|(-mv \cos \theta) - mv \cos \theta| = 2mv \cos \theta$$

$$(2) \Delta t = \frac{2 \times r \cos \theta}{v}$$

(3) (2) より、この分子が十分に長い時間 t の間に衝突する回数は $\frac{t}{\Delta t} = \frac{vt}{2r \cos \theta}$ と表せる。これと (1) より、この間に分子が外向きに及ぼす力積の大きさは、

$$2mv \cos \theta \times \frac{vt}{2r \cos \theta} = \frac{mv^2}{r} t$$

(4) (3) より、分子 1 個が壁に及ぼす平均の力は $f = \frac{mv^2}{r}$ と表せる。また、 n モルの気体の分子数は $N = nN_A$ なので、気体全体が壁に及ぼす力の大きさは、

$$F = f \cdot N = \frac{nN_A mv^2}{r}$$

この力が面積 $S = 4\pi r^2$ に加わるので、

$$P = \frac{F}{S} = \frac{nN_A mv^2}{4\pi r^3} = \frac{nN_A mv^2}{3V}$$

(5) (4) の P を状態方程式に代入すると、

$$\frac{nN_A mv^2}{3V} \cdot V = nRT \quad \therefore \quad \frac{1}{2}mv^2 = \frac{3RT}{2N_A}$$

【4】

《解答》

(1) 状態 B, C での気体の体積をそれぞれ V_B , V_C とすると、ボイル・シャルルの法則より、

$$\begin{cases} \frac{P_1 V_1}{T_1} = \frac{P_1 V_B}{3T_1} \\ \frac{P_1 V_1}{T_1} = \frac{3P_1 \cdot V_C}{3T_1} \end{cases} \quad \therefore \quad \begin{cases} V_B = 3V_1 \\ V_C = V_1 \end{cases}$$

(2) A→B の途中の状態と A について、ボイル・シャルルの法則より、

$$\frac{P_1 V_1}{T_1} = \frac{P_1 V}{T} \quad \therefore \quad V = \frac{V_1}{T_1} T$$

C→A の途中では $P = \frac{P_1}{T_1} T$ と表せることをふまえて、同様に立式すると、

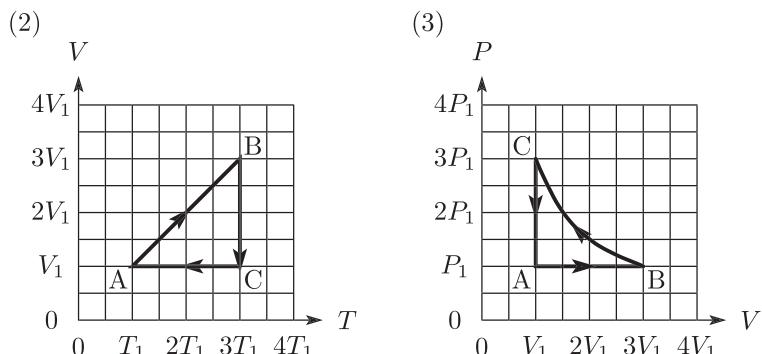
$$\frac{P_1 V_1}{T_1} = \frac{\frac{P_1}{T_1} T \cdot V}{T} \quad \therefore \quad V = V_1$$

また、B→C では $T = 3T_1$ なので、 $V - T$ グラフは下図のようになる。

(3) B→C の途中の状態と A について、ボイル・シャルルの法則より、

$$\frac{P_1 V_1}{T_1} = \frac{P V}{3T_1} \quad \therefore \quad P = \frac{3P_1 V_1}{V}$$

また、A→B では $P = P_1$, C→A では $V = V_1$ なので、 $P - V$ グラフは下図のようになる。



25章 熱力学（2）

問題

■演習

【1】

《解答》

I (1) $\Delta U_1 = +Q_1 - W_1$

(2) $\Delta U_2 = +Q_2 + W_2$

(3) $\Delta U_3 = -Q_3 + W_3$

(4) $\Delta U_4 = -Q_4 - W_4$

II (a) 断熱変化では、気体が仕事をしたりされたりすることにより、内部エネルギーが変化する。内部エネルギーは絶対温度に比例しているので、断熱変化では温度が変化することもしないこともある。

(b) 内部エネルギーが絶対温度に比例しているので、等温変化では内部エネルギーが変化しない。このとき、気体に入り出す仕事をちょうどキャンセルするだけの熱が気体に入りする。

(c) 内部エネルギーが絶対温度に比例しているので、温度変化の大きさは内部エネルギーの変化の大きさに比例して定まる。ここで、内部エネルギーの変化は気体に入りする熱と仕事を組み合わせてはじめて定まる。このため、気体に入りする熱の大きさを定めただけでは温度変化の大きさが定まらない。

(d) 内部エネルギーが絶対温度に比例しているので、温度変化の大きさを定めると内部エネルギーの大きさが定まる。しかし、気体に入りする熱の大きさと仕事の大きさが別々に定まることはない。

【2】

《解答》

(ア) 気体の圧力を P_1 , 糸の張力を F として, 力のつりあいより,

$$\begin{cases} 0 = F - Mg \\ 0 = F + P_1 S - 2Mg - P_0 S \end{cases} \quad \therefore \quad \begin{cases} F = Mg \\ P_1 = P_0 + \frac{Mg}{S} \end{cases}$$

(イ) 気体の温度を T_1 とすると, 状態方程式は,

$$\left(P_0 + \frac{Mg}{S} \right) \cdot Sh = RT_1 \quad \therefore \quad T_1 = \frac{(P_0 S + Mg)h}{R}$$

(ウ) 気体の圧力は P_1 で一定とみなせる. 気体の温度を T_2 とすると, 状態方程式は,

$$\left(P_0 + \frac{Mg}{S} \right) \times S \cdot \frac{3}{2}h = RT_2 \quad \therefore \quad T_2 = \frac{3h(P_0 S + Mg)}{2R}$$

(エ) 気体がした仕事を W_{12} とすると,

$$W_{12} = P_1 \times S \cdot \frac{1}{2}h = \frac{1}{2}h(P_0 S + Mg)$$

(オ) 内部エネルギーの変化を ΔU_{12} とすると,

$$\Delta U_{12} = \frac{3}{2}R(T_2 - T_1) = \frac{3}{4}h(P_0 S + Mg)$$

(カ) 気体が吸収した熱量を Q_{12} とすると, 熱力学第1法則より,

$$\Delta U_{12} = +Q_{12} - W_{12} \quad \therefore \quad Q_{12} = \frac{5}{4}h(P_0 S + Mg)$$

(キ) 糸がたるみ始めるとき, 糸の張力は 0 となる. 気体の圧力を P_3 として, 力のつりあいより,

$$0 = P_3 S - 2Mg - P_0 S \quad \therefore \quad P_3 = P_0 + \frac{2Mg}{S}$$

(ク) 気体の温度を T_3 とすると, 状態方程式は,

$$\left(P_0 + \frac{2Mg}{S} \right) \times S \cdot 2h = RT_3 \quad \therefore \quad T_3 = \frac{2h(P_0 S + 2Mg)}{R}$$

(ケ) ピストンの高さが $\frac{3}{2}h$ から $2h$ まで上昇する間は気体が仕事をするが, その後はピストンの高さが $2h$ で一定なので仕事はしない. 気体がした仕事を W_{23} とすると,

$$W_{23} = P_1 \times S \cdot \frac{1}{2}h = \frac{1}{2}h(P_0 S + Mg)$$

(コ) ピストンの高さが $\frac{3}{2}h$ のときから糸がたるみ始める瞬間までの内部エネルギー変化量を ΔU_{23} とすると,

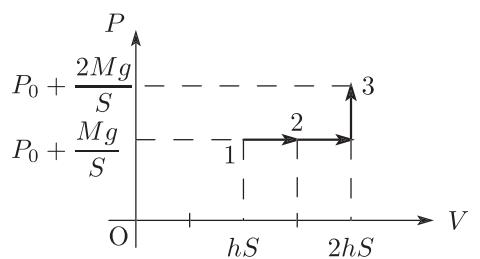
$$\Delta U_{23} = \frac{3}{2}R(T_3 - T_2) = \frac{1}{4}h(3P_0S + 15Mg)$$

この間に気体が吸収した熱量を Q_{23} とすると, 热力学第1法則より,

$$\Delta U_{23} = +Q_{23} - W_{23} \quad \therefore \quad Q_{23} = \frac{1}{4}h(5P_0S + 17Mg)$$

《解説》

本問で扱った状態変化を $P - V$ グラフに表すと右図のようになる。設問で要求されていなくても、変化のすすみ方を $P - V$ グラフに描くように心掛けておくとよい。



【3】

《解答》

(1) ばねの縮みを l として、力のつりあいより、

$$0 = P_0 A - kl \quad \therefore \quad l = \frac{P_0 A}{k}$$

(2) ばねの縮みが x のときの気体の体積は、

$$V = V_0 + A(x - l) \quad \therefore \quad V - V_0 = A(x - l)$$

このときの力のつりあいより、

$$0 = PA - kx \quad \therefore \quad x = \frac{PA}{k}$$

これらと (1) より、

$$V - V_0 = A \left(\frac{PA}{k} - \frac{P_0 A}{k} \right) \quad \therefore \quad P - P_0 = \frac{k}{A^2} (V - V_0)$$

(3) P は V の 1 次関数なので、グラフは右図のような直線となる。

(4) $P - V$ グラフと V 軸との間の面積より、

$$W = \frac{1}{2}(P_0 + P_1)(V_1 - V_0)$$

(5) 状態方程式を用いて書き換えると、内部エネルギーは $U = \frac{3}{2}PV$
と表せるので、

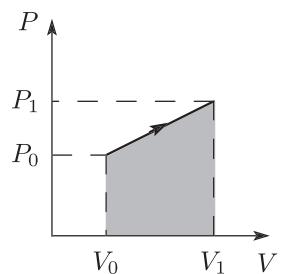
$$\Delta U = \frac{3}{2}P_1V_1 - \frac{3}{2}P_0V_0 = \frac{3}{2}(P_1V_1 - P_0V_0)$$

(6) $W = \frac{1}{3}Q$ すなわち $Q = 3W$ のとき、熱力学第 1 法則より

$$\Delta U = +3W - W \quad \therefore \quad \Delta U - 2W = 0$$

(4), (5) を代入して、 $P_1 = \frac{3}{2}P_0$ とおくと、

$$\frac{3}{2} \left(\frac{3}{2}P_0V_1 - P_0V_0 \right) - 2 \cdot \frac{1}{2} \left(P_0 + \frac{3}{2}P_0 \right) (V_1 - V_0) = 0 \quad \therefore \quad V_1 = 4 \times V_0$$



【4】

《解答》

- (1) M の左側では、圧力が P_1 で体積が V_1 から 0 になるので、気体がされた仕事は、 $W_1 = P_1 V_1$
- (2) M の右側では、圧力が P_2 で体積が 0 から V_2 になるので、気体がした仕事は、 $W_2 = P_2 V_2$
- (3) 熱の出入りはないことをふまえて、熱力学第 1 法則より、

$$\Delta U = +W_1 - W_2 \quad \therefore \quad U_2 - U_1 = P_1 V_1 - P_2 V_2$$

- (4) 理想気体の内部エネルギーは、絶対温度 T および物質量に比例するので、 $U = (定数 C) \times Tn$ とおける。これと状態方程式をふまえて、(3) を書き換えると、

$$nCT_2 - nCT_1 = nRT_1 - nRT_2 \quad \therefore \quad T_1 - T_2 = 0$$

- (5) 与えられた状態方程式より、

$$PV - Pnv_0 = nRT \quad \therefore \quad PV = n(RT + Pv_0)$$

これと内部エネルギーの表式をふまえて、(3) を書き換えると、

$$nAT_2 - nAT_1 = n(RT_1 + Pv_0) - n(RT_2 + Pv_0)$$

$$\therefore \quad T_1 - T_2 = -\frac{v_0}{A + R}(P_1 - P_2)$$

26章 热力学（3）

問題

■演習

【1】

《解答》

(1) ポイル・シャルルの法則より、

$$\begin{cases} \frac{P_A V_A}{T_A} = \frac{2P_A \cdot V_A}{T_B} \\ \frac{P_A V_A}{T_A} = \frac{2P_A \cdot 4V_A}{T_C} \\ \frac{P_A V_A}{T_A} = \frac{P_A \cdot 4V_A}{T_D} \end{cases} \quad \therefore \quad \begin{cases} T_B = 2T_A \\ T_C = 8T_A \\ T_D = 4T_A \end{cases}$$

(2) A→B→C の間に気体がした仕事を W_1 とすると、

$$W_1 = 2P_A \cdot 3V_A = 6RT_A$$

この間の内部エネルギーの変化を ΔU_1 とすると、

$$\Delta U_1 = \frac{3}{2}R(T_C - T_A) = \frac{21}{2}RT_A$$

この間に気体が吸収した熱量を Q_1 とすると、

$$\Delta U_1 = +Q_1 - W_1 \quad \therefore \quad Q_1 = \frac{33}{2}RT_A$$

(3) C→D→A の間に気体がされた仕事を W_2 とすると、

$$W_2 = P_A \cdot 3V_A = 3RT_A$$

この間の内部エネルギーの変化を ΔU_2 とすると、

$$\Delta U_2 = \frac{3}{2}R(T_A - T_C) = -\frac{21}{2}RT_A$$

この間に気体が放出した熱量を Q_2 とすると、

$$\Delta U_2 = -Q_2 + W_2 \quad \therefore \quad Q_2 = \frac{27}{2}RT_A$$

(4) 1サイクルの間に気体がした正味の仕事を W とすると、

$$W = W_1 - W_2 = 3RT_A$$

(5) この熱サイクルの熱効率を e とすると、

$$e = \frac{W}{Q_1} = \frac{3RT_A}{\frac{33}{2}RT_A} = \frac{2}{11}$$

【2】

《解答》

(1) 状態 1, 2 の温度を T_1, T_2 として, シャルルの法則より,

$$\frac{V_1}{T_1} = \frac{V_2}{T_2} \quad \therefore \quad T_2 = \frac{V_2}{V_1} T_1$$

$V_1 < V_2$ なので, $T_1 < T_2$ すなわち状態 1 の温度よりも状態 2 の温度の方が高い.

(2) 壓力は p_1 で一定なので,

$$\begin{cases} W = p_1(V_2 - V_1) \\ \Delta U = \frac{3}{2}p_1V_2 - \frac{3}{2}p_1V_1 = \frac{3}{2}p_1(V_2 - V_1) \end{cases}$$

熱力学第 1 法則より,

$$\Delta U = +Q - W \quad \therefore \quad Q = \frac{5}{2}p_1(V_2 - V_1)$$

(3) 断熱変化で $Q = 0$ なので $\Delta U = 0 - W$ となり, 気体がする仕事は内部エネルギーの減少と一致する.

$$\begin{cases} \Delta U = \frac{3}{2}p_3V_3 - \frac{3}{2}p_1V_2 = -\frac{3}{2}(p_1V_2 - p_3V_3) \\ W = \frac{3}{2}(p_1V_2 - p_3V_3) \end{cases}$$

(4) 体積が減少しているので W は負であり, 温度は一定なので $\Delta U = 0$ となる.

(5) 体積が増加する過程 $1 \rightarrow 2 \rightarrow 3$ で「気体がする仕事」から体積が減少する過程 $3 \rightarrow 1$ で「気体がされる仕事」をさし引いたものなので, 1 サイクルの間に「気体がする正味の仕事」を表している.

(6) 1 サイクルを終えると $\Delta U = 0$ なので, $0 = +Q - W$ すなわち $Q = W$ となる. よって, 1 サイクルで気体が吸収する正味の熱量は, 1 サイクルで気体がする正味の仕事と一致していることが分かる.

【3】

《解答》

- (1) 状態 A での圧力を p_A とすると、状態 B での圧力は $p_B = 3p_A$ と表せる。状態 A と B について、ボイル・シャルルの法則より、

$$\frac{p_A V_A}{T_A} = \frac{3p_A V_A}{T_B} \quad \therefore \quad T_B = 3T_A$$

- (2) 過程 1 では体積が一定なので $W_1 = 0$ 。また、(1) をふまえると、

$$\Delta U_1 = \frac{3}{2}nR(T_B - T_A) = 3nRT_A$$

熱力学第 1 法則より、

$$\Delta U_1 = +Q_1 - W_1 \quad \therefore \quad Q_1 = 3nRT_A$$

- (3) ボイルの法則より、

$$p_A \cdot V_C = 3p_A \cdot V_A \quad \therefore \quad V_C = 3V_A$$

- (4) B と C を結ぶ等温曲線と V 軸の間の面積なので、右図の斜線部分。

- (5) 過程 2 では温度が一定なので、内部エネルギーの変化は 0。このとき、気体は外部にした仕事 W_2 と等しい熱量を吸収した。

- (6) 状態 C での温度は状態 B での温度と等しいので、 $T_C = 3T_A$ と表せる。これをふまえると、

$$\Delta U_3 = \frac{3}{2}nR(T_A - T_C) = -3nRT_A$$

また、状態 A と C での状態方程式は、

$$\begin{cases} p_A V_A = nRT_A \cdots ① \\ p_A V_C = nR \cdot 3T_A \cdots ② \end{cases}$$

② - ① より、

$$p_A(V_C - V_A) = 2nRT_A \quad \therefore \quad W_3 = 2nRT_A$$

熱力学第 1 法則より、

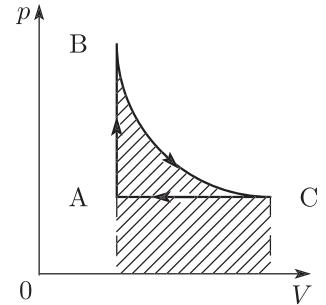
$$\Delta U_3 = -Q_3 + W_3 \quad \therefore \quad Q_3 = 5nRT_A$$

- (7) (2), (6) をふまえると、

$$W = (W_1 + W_2) - W_3 = W_2 - 2nRT_A$$

また、(5) より過程 2 で気体が吸収した熱量は $Q_2 = W_2$ 。これらと (2) より、

$$e = \frac{W}{Q_1 + Q_2} = \frac{W_2 - 2nRT_A}{W_2 + 3nRT_A}$$



[4]

《解答》

(ア) $\Delta U_1 = nA\Delta T$

(イ) $W_1 = 0$

(ウ) 熱力学第1法則より,

$$nA\Delta T = +Q_1 - 0 \quad \therefore \quad Q_1 = nA\Delta T$$

(エ) $C_V = \frac{Q_1}{n\Delta T} = A$

(オ) 変化前後の状態方程式は,

$$\begin{cases} P_0V = nRT & \cdots ① \\ P_0(V + \Delta V) = nR(T + \Delta T) & \cdots ② \end{cases}$$

② - ① より,

$$P_0\Delta V = nR\Delta T \quad \therefore \quad \Delta V = \frac{nR}{P_0}\Delta T$$

(カ) $\Delta U_2 = nA\Delta T$

(キ) $W_2 = P_0\Delta V = nR\Delta T$

(ク) 熱力学第1法則より,

$$nA\Delta T = +Q_2 - nR\Delta T \quad \therefore \quad Q_2 = (A + R)n\Delta T$$

(ケ) $C_P = \frac{Q_2}{n\Delta T} = A + R$

補充問題

■演習

【1】

《解答》

- (1) (a) 外部と熱の出入りがないようにするため.
- (b) コップ, 水, および1円硬貨すべての温度が等しくなるようにするため.
- (2) (c) 热平衡状態
- (d) 热量の保存
- (3) 1円硬貨の失った热量に注目すると,

$$\begin{aligned}100 \times 0.88 \times (100 - 27.3) &= 6397.6 \\&\doteq 6.4 \times 10^3 [\text{J}]\end{aligned}$$

- (4) 金属の比熱を c_1 とすると, コップの得た热量は,

$$100 \times c_1 \times (27.3 - 20.0) = 730c_1 [\text{J}]$$

また, 水の得た热量は,

$$200 \times 4.2 \times (27.3 - 20.0) = 6132 [\text{J}]$$

これらの和が (3) の热量と一致するので,

$$730c_1 + 6132 = 6397.6 \quad \therefore c_1 \doteq 0.36 [\text{J/g} \cdot \text{K}]$$

- (5) コップの失った热量と水の失った热量の和は,

$$m_1c_1(t_1 - t_3) + m_2c_2(t_1 - t_3) = (m_1c_1 + m_2c_2)(t_1 - t_3)$$

また, $t_2 = 0^\circ\text{C}$ の氷が $t_3^\circ\text{C}$ の水になる過程で吸収した热量は,

$$mQ + mc_2(t_3 - t_2) = m\{Q + c_2(t_3 - t_2)\}$$

これらが一致するので,

$$(m_1c_1 + m_2c_2)(t_1 - t_3) = m\{Q + c_2(t_3 - t_2)\}$$

- (6) (5) を書き換えて, 数値を代入すると,

$$\begin{aligned}m &= \frac{(m_1c_1 + m_2c_2)(t_1 - t_3)}{Q + c_2(t_3 - t_2)} \\&= \frac{(100 \times 0.36 + 200 \times 4.2) \times 15}{330 + 4.2 \times 5} \doteq 37 [\text{g}]\end{aligned}$$

[2]

《解答》

(1) 1°C あたりの吸収熱量が C なので,

$$Q = Ct \quad \therefore \quad C = \frac{Q}{t}$$

1g あたりの熱容量が c なので,

$$C = mc \quad \therefore \quad c = \frac{Q}{mt}$$

(2) 1s あたりの発生熱量は $12\text{V} \times 1.3\text{A} = 15.6\text{W}$ なので, 300s で発生したジュール熱は,

$$\begin{aligned} Q &= 15.6 \times 300 = 4680 \\ &\doteq 4.7 \times 10^3 [\text{J}] \end{aligned}$$

(3) (2)の熱量により, 温度が 5.5°C 上昇したので,

$$(200 \times 4.2 \times 5.5) + C \times 5.5 = 4680 \quad \therefore \quad C \doteq 11[\text{J/K}]$$

(4) 金属の温度が 71.0°C 下がるときに放出した熱量と水熱量計の温度が 2.0°C 上がるときに吸収した熱量が一致するので,

$$62.5 \times c \times 71.0 = 200 \times 4.2 \times 2.0 + 11 \times 2.0 \quad \therefore \quad c \doteq 0.38[\text{J/(g \cdot K)}]$$

(5) 銅

【3】

《解答》

(1) -10°C の氷を 0°C の氷にするのに必要な熱量を Q_1 とすると,

$$Q_1 = 10[\text{g}] \times 2.1[\text{J/g} \cdot \text{K}] \times 10[\text{K}] = 210[\text{J}]$$

(2) 0°C の氷を 0°C の水にするのに必要な熱量を Q_2 とすると,

$$Q_2 = 334.0[\text{J/g}] \times 10[\text{g}] = 3340[\text{J}]$$

(3) 100°C の水蒸気が 100°C の水になるときに放出する熱量を Q_3 とすると,

$$Q_3 = 2259[\text{J/g}] \times m[\text{g}] = 2259m[\text{J}]$$

(4) 100°C の水が 0°C の水になるときに放出する熱量を Q_4 とすると,

$$Q_4 = m[\text{g}] \times 4.2[\text{J/g} \cdot \text{K}] \times 100[\text{K}] = 420m[\text{J}]$$

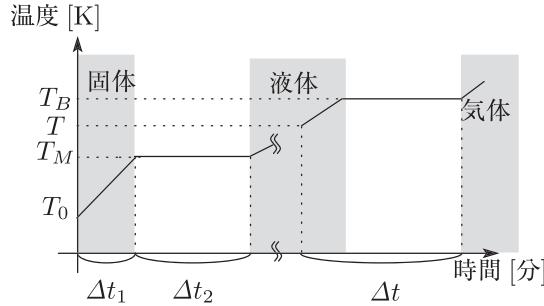
(5) $Q_3 + Q_4 = Q_1 + Q_2$ が成立するので,

$$2259m + 420m = 210 + 3340 \quad \therefore \quad m = 1.3[\text{g}]$$

[4]

《解答》

この物質の温度は、おおよそ下図のように変化していったと考えられる。



$$(1) mc_s[\text{J/K}]$$

(2) 加熱前の温度を $T_0[\text{K}]$ とすると、

$$mc_s(T_M - T_0) = Q\Delta t_1 \quad \therefore \quad T_0 = T_M - \frac{Q\Delta t_1}{mc_s}$$

(3) $Q\Delta t_2[\text{J}]$ の熱を吸収して $m[\text{g}]$ がとけたので、

$$mH_M = Q\Delta t_2 \quad \therefore \quad H_M = \frac{Q\Delta t_2}{m}$$

(4) 熱平衡に達するまでに金属の失った熱量が液体の得た熱量と等しいので、

$$Mc(T' - T) = mc_L(T - T_M) \quad \therefore \quad T = \frac{mc_LT_M + McT'}{mc_L + Mc}$$

(5) 液体と金属の温度を $T[\text{K}]$ から $T_B[\text{K}]$ まで上昇させる過程で必要な熱量は、

$$mc_L(T_B - T) + Mc(T_B - T) = (mc_L + Mc)(T_B - T)$$

また、温度 $T_B[\text{K}]$ の液体を気体にする過程で必要な熱量は $mH_B[\text{J}]$ と表せる。これらの熱量を与えるのにかかる時間を $\Delta t[\text{分}]$ とすると、

$$(mc_L + Mc)(T_B - T) + mH_B = Q\Delta t$$

$$\therefore \quad \Delta t = \frac{(mc_L + Mc)(T_B - T) + mH_B}{Q}$$



会員番号	
氏名	