作成:相川

修正・補足:関根

- 1. (1) 温度 T_1 、 $T_2(T_1>T_2)$ の二つの熱源の間に働くカルノーサイクルを C 、その効率を η_C とする。また、同じ熱源の間に働く任意のサイクルを D、その効率を η_D とする。このとき $\eta_C \ge \eta_D$ となる。等号は D が可逆のときのみ成立。また、 η_C は T_1,T_2 のみに依存する。以上をカルノーの定理という。また、 T_1,T_2 を経験温度、それに対応する熱力学的絶対温度を θ_1,θ_2 、熱源 T_1 から C が受け取る熱を Q_1 、熱源 T_2 に C が与える熱を Q_2 とするとき、 $\theta_2/\theta_1=Q_2/Q_1$ と定義する。
 - (2) 断熱過程においてはエントロピーは減少しない。これをエントロピー増大則という。例えば理想気体を体積 V_a から体積 V_b まで断熱自由膨張させた場合 $\Delta S=NR\log(V_b/V_a)$ となり確かに $\Delta S>0$ である。 $(::V_b>V_a)$
 - (3) ある純物質について、気相のモルギブス自由エネルギーを g_G 、モル体積を v_G とする。液相、固相についても同様に g_L,v_L,g_S,v_S とする。また、モル蒸発熱を h_{vap} 、モル融解熱を h_{fus} とする。各相が平衡状態にあるための条件はモルギブス自由エネルギーが等しいことである。また、このことから蒸気圧曲線について $dP/dT=h_{vap}/T(v_G-v_S)$ 、融解曲線について $dP/dT=h_{fus}/T(v_L-v_S)$ という式が導ける。これらをクラペイロンの式という。
- 2. (1) まず理想気体の状態方程式から、 $10^5 \times 2.73 \times 10^{-3} = NR \times 273$ よって NR=1

定積変化だから
$$Q=\Delta U=\int_{0.02}^{320}Nc_VdT=N imesrac{3R}{2} imes(320-300)={f 30J}$$

$$\Delta H = \Delta U + \Delta P \cdot V = Q + NR\Delta T = 30 + NR \times (320 - 300) = 50J$$

理想気体だから
$$S=N(c_V\log T+R\log V)+$$
定数 $=rac{3}{2}\log T+\log V+$ 定数

定積変化なので
$$T$$
 の項のみに注目して $\Delta S = \frac{3}{2}\log 320 - \frac{3}{2}\log 300 = \frac{3}{2}\log \frac{16}{15}$ J/K

(2) 定圧変化だから
$$Q = \int_{300}^{320} Nc_P dT = \int_{300}^{320} N(c_V + R) dT = N \times \frac{5R}{2} \times (320 - 300) = \mathbf{50J}$$

気体の圧力を P、27 における体積を V_1 、47 における体積を V_2 とすると、 $V_1=300/P, V_2=320/P$ となる。

$$\Delta U = Q + W = Q - P(V_2 - V_1) = \mathbf{30J}$$

$$\Delta S = \frac{3}{2} \log 320 + \log(320/P) - \frac{3}{2} \log 300 - \log(300/P) = \frac{\mathbf{5}}{2} \log \frac{\mathbf{16}}{\mathbf{15}} \mathbf{J/K}$$

(3) U は温度のみに依存するので (2) の結果から $\Delta U = 30 \mathrm{J}$ 、断熱より Q = 0

$$\Delta U = Q + W$$
 より $W = \Delta U - Q = 30$ J

$$(1)$$
 と同様にして $\Delta S = \frac{3}{2} \log \frac{16}{15} \mathrm{J/K}$

3. (1) dF = dU - TdS - SdT = TdS + HdM - TdS - SdT = HdM - SdTdG = dF - HdM - MdH = HdM - SdT - HdM - MdH = -SdT - MdH

$$(2) \ F \ \mathsf{EDNT}, \ (1) \ \mathsf{LU} \ H = \left(\frac{\partial F}{\partial M}\right)_T, -S = \left(\frac{\partial F}{\partial T}\right)_M \qquad \mathsf{LDT} \left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_M = -\left(\frac{\partial S}{\partial M}\right)_T \\ G \ \mathsf{EDNT}, \ (1) \ \mathsf{LU} \ -S = \left(\frac{\partial G}{\partial T}\right)_H, -M = \left(\frac{\partial G}{\partial H}\right)_T \qquad \mathsf{LDT} \left(\frac{\partial S}{\partial H}\right)_T = \left(\frac{\partial M}{\partial T}\right)_H$$

$$\begin{array}{l} (3) \ dU = TdS + HdM \ \text{tind}, \ T = \left(\frac{\partial U}{\partial S}\right)_M, H = \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_S \cdots \oplus \\ dU = \left(\frac{\partial U}{\partial S}\right)_M dS + \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_S dM = \left(\frac{\partial U}{\partial S}\right)_M \left\{\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_M dT + \left(\frac{\partial S}{\partial M}\right)_T dM\right\} + \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_S dM \cdots \oplus \\ dU = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_M dT + \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_T dM \cdots \oplus \\ \end{array}$$

②③ の dM の係数を比較して

$$\begin{split} \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_T &= \left(\frac{\partial U}{\partial S}\right)_M \left(\frac{\partial S}{\partial M}\right)_T + \left(\frac{\partial U}{\partial M}\right)_S \\ &= T \left(\frac{\partial S}{\partial M}\right)_T + H \qquad (∵ ①を代入) \\ &= H - T \left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_M \qquad (∵ (2) \ \textit{O} \ F \ \textit{EONTO ALR MPS}) \end{split}$$

∴ *U* は *T* のみの関数

(5) H が消えると T が下がるので、 $\left(\frac{\partial T}{\partial H}\right)_S>0$ を示せば良い。

$$\left(\frac{\partial T}{\partial H}\right)_{S} = -\frac{\left(\frac{\partial S}{\partial H}\right)_{T}}{\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_{H}} = -\frac{\left(\frac{\partial M}{\partial T}\right)_{H}}{\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_{H}} = -\frac{-\frac{cH}{T^{2}}}{\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_{H}} = \frac{\frac{cH}{T^{2}}}{\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_{H}} > 0$$