

第四回熱力学レポート問題 解答例

レポート問題 4-1 「エントロピー」: (練習問題 3-21)

問題文には、熱容量は定数としてよいと書かれていたが、少し考察してみる。1モルの van der Waals 気体を考えると、定積比熱 $C_V = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V$ の体積依存性は、

$$\left(\frac{\partial C_V}{\partial V}\right)_T = \frac{\partial^2 U}{\partial V \partial T} = \frac{\partial}{\partial T} \left\{ T \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V - P \right\} = T \left(\frac{\partial^2 P}{\partial T^2}\right)_V$$

となる。ここで、エネルギー方程式 (練習問題 4-4 参照) を用いた。一方で、状態方程式は、

$$P = \frac{RT}{V-b} - \frac{a}{V^2}$$

であるから、 C_V は体積に依存せずに温度 T のみの関数であることがわかる。また、van der Waals 気体の内部エネルギーは、再びエネルギー方程式を用いて、

$$dU = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T dV = C_V dT + \left(T \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V - P\right) dV = C_V dT + \frac{a}{V^2} dV$$

となる。エントロピーは、第一法則より $TdS = U + PdV$ であるから、

$$dS = \frac{1}{T} dU + \frac{p}{T} dV = \frac{C_V}{T} dT + \frac{R}{V-b} dV$$

である。上で述べたように、 C_V は T のみの関数であることに注意すると、この式は練習問題 1-8 の条件を満たしているので全微分になっている⁵。これを積分すると、

$$S(T, V) = \int^T \frac{C_V}{T'} dT' + R \log(V-b) + S_0$$

と求まる。ここで S_0 は定数とする。

おまけ: さらに、 C_V は T に依存しない定数のとき、理想気体のポアソンの公式に対応する断熱曲線を求めてみる。断熱準静的過程では、上の式より、

$$dS = \frac{C_V}{T} dT + \frac{R}{V-b} dV = 0, \implies \frac{dT}{T} + \frac{R/C_V}{V-b} dV = 0$$

であり、 $\gamma = \frac{C_V + R}{C_V}$ とおくと、 $T(V-b)^{\gamma-1} = \text{定数}$ 、あるいは状態方程式より、

$$\left(P + \frac{a}{V^2}\right) (V-b)^\gamma = \text{定数}$$

が求まる。もちろん、 $a = b = 0$ とすれば理想気体の公式に対応するので、その van der Waals 気体版の式になる。ただし、 γ の定義が理想気体と異なっていることに注意が必要である。

⁵ $\frac{\partial}{\partial V} \left(\frac{C_V}{T}\right)_T = \frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{R}{V-b}\right)_V (=0)$

レポート問題 4-2 「エンタルピー」: (練習問題 4-3)

エンタルピーは $H = U + PV$ で与えられる。その微分形式は、第一法則 ($dU = TdS - PdV$) を用いて、

$$dH = dU + dPV + PdV = TdS - PdV + dPV + PdV = TdS + dPV$$

である。一方、

$$dH(S, P) = \left(\frac{\partial H}{\partial S}\right)_P dS + \left(\frac{\partial H}{\partial P}\right)_S dP$$

より、

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

$$\left(\frac{\partial H}{\partial P}\right)_S = V.$$

が得られる。この式から得られる Maxwell の関係式は、 $\left(\frac{\partial T}{\partial P}\right)_S = \left(\frac{\partial V}{\partial S}\right)_P$ である。

また、これらの式はそれぞれ温度 T と体積 V がエントロピー S と圧力 P の関数として表されていることを意味している。それらからエントロピー S を消去すると、例えば圧力 V が温度 T と圧力 P の関数として求まることになる。これは状態方程式に他ならない。

また、微小熱量が $d'Q = TdS$ となることを利用して、定圧熱容量 C_P は、

$$C_P \equiv \left(\frac{d'Q}{dT}\right)_P = T \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_P = T \frac{1}{\left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_P} = T \frac{1}{\left(\frac{\partial^2 H}{\partial S^2}\right)_P}$$

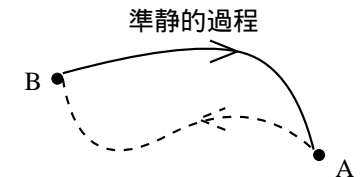
とエンタルピーの S 依存性から完全に決まる。

レポート問題 4-3 「エントロピー増大則」:

任意の体系に対して、右図のように熱力学状態 A から B まである過程で状態を変化させ、次に B から A まで準静的過程で戻すサイクルを考える。このサイクル過程に Clausius の不等式を用いると、

$$\int_{A \rightarrow B \rightarrow A} \frac{d'Q}{T} \leq 0$$

である。ここで T は熱を供給する熱源の温度である。



この式の経路を行きと帰りに分けると、

$$\int_{A \rightarrow B \rightarrow A} \frac{d'Q}{T} = \int_{A \rightarrow B} \frac{d'Q}{T} + \int_{B \rightarrow A} (\text{準静的過程}) \frac{d'Q}{T} \leq 0$$

となる。準静的過程では、熱源と温度と体系の温度は等しく、エントロピー S を用いて、

$$\int_{B \rightarrow A} (\text{準静的過程}) \frac{d'Q}{T} = S_A - S_B$$

となるから、

$$\int_{A \rightarrow B} \frac{d'Q}{T} \leq S_B - S_A$$

が導かれる。等式は、この過程が準静的過程で、サイクルとして可逆過程のときのみである。

さて、この式から、一般の断熱変化に対して、 $d'Q = 0$ であるから、

$$0 \leq S_B - S_A$$

が分かる。すなわち、断熱過程では系のエントロピーは増えることがあっても、減ることはないことがわかる。断熱可逆過程のときのみエントロピーに変化はない。