8	8	8	示強変数の定義と平衡状態の予測
.3	.~	.3	一 小鬼を数りた我とて僕仏像り上側

示強変数を定義し、 $P,T,\mu$ を導入

エントロピーSの凸性

S における平衡状態の予測

Sに代わる熱力学関数  $\Leftrightarrow$  U  $\rightarrow$  ルジャンドル変換により FGH  $\sim$ 

# §§ 示量変数と示強変数

熱力学変数は次の二種類に分類される

示量変数 (内部エネルギー: U, 体積: V, 物質モル量: N, エントロピー: S[U,V,N] など)

示強変数 (温度: T , 圧力: P , 化学ポテンシャル:  $\mu$  など)

※ 系を2つの均等な部分系に分け、それらの部分系を新たに系としたとき、 値が半分になる変数が示量変数. 値が変わらなければ、示強変数.

問 流体系を考える. 熱力学変数として、内部エネルギーU、体積V、物質量N、温度T、圧力Pについて

示量	示量変数と示強変数に分類せよ.					
解						
問	ゴムひもを熱力学系として考える.長さ: $\ell$ ,張力: $f$ はそれぞれ示量変数か示強変数か?					
解						
/41						

#### § § 示強変数の定義

 $\left(N = \frac{n}{N_{\star}}, \ \text{ここで} \ n \ \text{は分子数}\right)$ 変数をU: 内部エネルギー,V: 体積,N: mol 数として

エントロピー:S[U,V,N]の変数で、偏微分により示強変数 $B_U,B_V,B_N$ を定義する.

$$\frac{\partial S}{\partial U} = B_U, \quad \frac{\partial S}{\partial V} = B_V, \quad \frac{\partial S}{\partial N} = B_N$$
 
$$U \leftrightarrow B_U, \ V \leftrightarrow B_V, \ N \leftrightarrow B_N \quad は互いに共役な変数$$

熱力学関数に対応する自然な変数は

$$B_U = \frac{1}{T}, \quad B_V = \frac{P}{T}, \quad B_N = -\frac{\mu}{T}$$

熱力学関数(示量) 示強変数 示量変数

i.e., 
$$\frac{\partial S}{\partial U} = \frac{1}{T}$$
,  $\frac{\partial S}{\partial V} = \frac{P}{T}$ ,  $\frac{\partial S}{\partial N} = -\frac{\mu}{T}$  を認めよう!

T: 温度, P: 圧力,  $\mu$ : 化学ポテンシャル

例 ヘルムホルツの自由エネルギー:
$$F[T,V,N]$$
においては, (※ 変数は  $T,V,N$ ) 
$$\frac{\partial F}{\partial T} = -S, \quad \frac{\partial F}{\partial V} = -P, \quad \frac{\partial F}{\partial N} = \mu$$

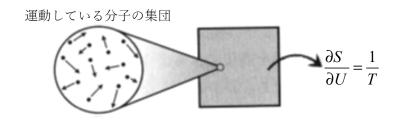
理想気体のエントロピーは、  $S[U,V,N] = \frac{N}{N_0} S_0 + RN \ln \left( \left( \frac{U}{U_0} \right)^c \left( \frac{V}{V_0} \right) \left( \frac{N}{N_0} \right)^{-(c+1)} \right)$  と書ける.

Nの単位はmol, R, $N_0$ , $U_0$ , $V_0$ ,c は定数. R は気体定数. エントロピーS と示強変数の定義を用いて, 状態方程式: P[T,V,N] を導け.

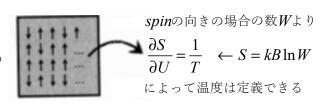
解

熱力学の温度の定義  $\frac{\partial S}{\partial U} = \frac{1}{T}$  で定義される. ここで、温度の逆数  $\frac{1}{T} = B_U$  を逆温度と呼ぶ

- ※ 統計力学では、  $\beta = \frac{1}{k_B T}$  を逆温度と呼ぶことが多い.
- ※ 「温度は分子の運動エネルギーの平均値」というのは熱力学の温度の定義ではない!! 平衡状態の分子集団の場合は、結果としてそのようになっているだけである.



S を定義するのに分子運動は必ずしも必須ではない



- ※ 絶対温度(K)と摂氏 $(^{\circ}C)$ :  $T = T_{\text{摂氏}} + 273.15$  絶対温度の下限は0K
- ※ 理想気体の状態方程式より,  $T=rac{PV}{RN}$  絶対温度はV に比例する.ightarrow体積0 に外挿できる.

エントロピーの凸性: 単純系のエントロピーは、その変数について上に凸な関数である.

問	$\gamma > 0$ として,	$S[U,V,N] = \gamma (UVN)^{\frac{1}{3}}$	がどの変数に対しても上に凸な関数であることを示せ.
解			
/ <del>JT</del>			

# §§ ネルンスト-プランクの仮説

ネルンスト-プランクの仮説 (熱力学第三法則)

単純系で絶対温度Tがゼロに向かうとき、エントロピーSもゼロに向かう。 (V,N)は有限の値のままとして)

- ・多くの系でエントロピーの原点を共有可能
- ・この仮説は熱力学においては必須ではない。(→実際、理想気体では成立しない)

### § § 平衡状態の予測

示量変数U,V,N と、それらに共役な示強変数 $B_U,B_V,B_N$ で**系の状態を指定**できる.

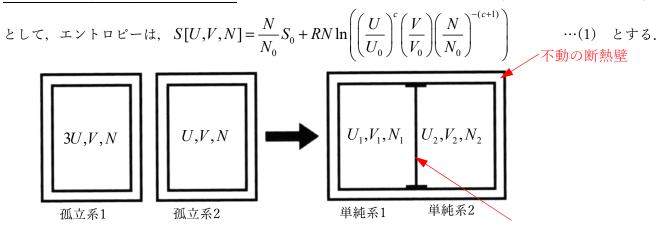
(※  $B_U, B_V, B_N$  はU, V, N の微分係数である!)

各系の、これら6つの巨視的物理量が一致すれば「同じ状態」といえる.

S[U,V,N] を熱力学関数とする場合、系の状態は系の 6 つの変数のうち、示量変数U,V,N で指定される。 これに対し、示強変数は、示量変数U,V,N が指定されると従属的に決まる。

単純系であれば、従属的に決まる変数は系の内部で一様である.

問 図のように、2 つの孤立系 1、2 を合わせて、<mark>可動の透熱壁</mark>を用いて複合系を作る。この場合の平衡状態を エントロピー最大の原理から予測せよ. エントロピーの増加量を求めよ. ただし, 流体は理想気体とし, c>0



可動透熱壁で仕切られた複合系

可動の透熱壁

解

孤立系 1 と 2 の初期状態はそれぞれ(3U, V, N) と (U, V, N) であり、複合化後はそれぞれ $(U_1, V_1, N_1)$  と  $(U_2, V_2, N_3)$  であるとする.

物質は透過しない壁で仕切られているので

$$N_1 = N_2 = N$$

←拘束条件

不動壁で囲まれていて全体積変化しないので

$$V_1 + V_2 = 2V$$

←拘束条件

また,  $S_{\text{Ad}} = S_1[U_1, V_1, N] + S_2[U_2, V_2, N]$  において,

図より 
$$U_{$$
複合 $}=U_1+U_2=3U+U=4U$   $\rightarrow$   $\therefore$   $U_2=4U-U_1$   $V_{**}=V_1+V_2=2V$   $\rightarrow$   $\therefore$   $V_2=2V-V_1$ 

$$\cdots$$
(2)

$$V_{\text{igh}} = V_1 + V_2 = 2V$$

$$\rightarrow$$
  $\therefore$   $V_2 = 2V - V_1$ 

$$\cdots$$
(3)

(2).(3)を連立させて変数を2つ減らすと.

$$S_{\text{$\xi$}}(U_1,V_1) = S_1[U_1,V_1,N] + S_2[(4U-U_1),(2V-V_1),N]$$

 $\cdots (4)$ 

Sの形(1)を参照して(4)を $U_1$ で偏微分して、 $\equiv 0$ と置くと

$$\frac{\partial S_{\overline{\psi} \hat{\ominus}}(U_1, V_1)}{\partial U_1} = cRN \frac{1}{U_1} + cRN \frac{-1}{4U - U_1} \equiv \mathbf{0} \rightarrow \quad \therefore \quad \frac{1}{U_1} = \frac{1}{4U - U_1} \qquad \text{$\sharp$ of $U_1 = 4U - U_1$} \rightarrow \\ \therefore \quad \boxed{U_1 = 2U} \quad \text{$\sharp$ of $\zeta$, (2) $$ is } \qquad \boxed{U_2 = 2U} \qquad \qquad \cdots (5) \quad \text{$//$}$$

この $U_1$ を(4)に代入して,

$$S_{$$
複合 $}(2U,V_1)=S_1[2U,V_1,N]+S_2[2U,(2V-V_1),N]$   $V_1$  のみの関数となった …(6)

S の形(1)を参照して(6)を $V_1$ で偏微分して、 $\equiv 0$  と置くと

$$\frac{dS_{\begin{subarray}{c}}(2U,V_1)}{dV_1}=RN\frac{1}{V_1}+RN\frac{-1}{2V-V_1}\equiv \mathbf{0} \\ \therefore \quad \boxed{V_1=V} \quad \text{よって,} \quad (3) \text{ $\mathbb{Z}$ } \mathcal{Y} \qquad \boxed{V_2=V} \\ \end{array} \qquad \rightarrow \quad \therefore \quad \frac{1}{V_1}=\frac{1}{2V-V_1} \quad \text{$\mathbb{Z}$ } \text{ $\mathbb{Z}$ } \mathcal{Y} - V_1 \quad \rightarrow \quad \cdots (7) \quad //$$

(5), (7)をまとめて、平衡状態では、 $(U_1,V_1,N_1)=(U_2,V_2,N_2)=(2U,V,N)$  となる.

最後に、エントロピー増加量: $\Delta S$  は、

$$\Delta S = S_{$$
複合: 平衡状態  $-\{S_{\text{孤立系1}} + S_{\text{孤立系2}}\}$ 

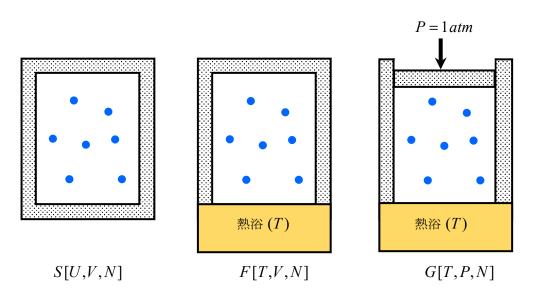
$$=2\Bigg[\frac{N}{N_0}S_0+RN\ln\Bigg(\bigg(\frac{2U}{U_0}\bigg)^c\bigg(\frac{V}{V_0}\bigg)\bigg(\frac{N}{N_0}\bigg)^{-(c+1)}\Bigg)\Bigg] - \left\{\frac{N}{N_0}S_0+RN\ln\Bigg(\bigg(\frac{3U}{U_0}\bigg)^c\bigg(\frac{V}{V_0}\bigg)\bigg(\frac{N}{N_0}\bigg)^{-(c+1)}\Bigg) + \frac{N}{N_0}S_0+RN\ln\Bigg(\bigg(\frac{U}{U_0}\bigg)^c\bigg(\frac{V}{V_0}\bigg)\bigg(\frac{N}{N_0}\bigg)^{-(c+1)}\Bigg)\right\}$$

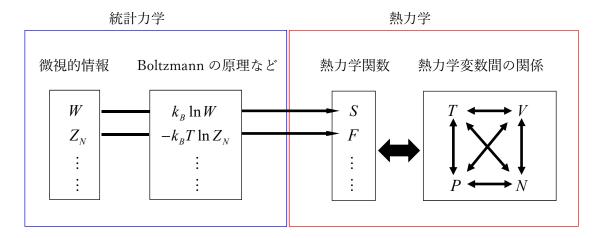
$$= \frac{2cRN \ln 2U - (cRN \ln 3U + cRN \ln U)}{3U^2} = \frac{cRN \ln \frac{4U^2}{3U^2}}{3U^2} = \frac{cRN \ln \frac{4U^2$$

# §§§ エントロピーS[U,V,N] に代わるより使いやすい熱力学関数

# §§ なぜS[U,V,N]以外の熱力学関数が欲しいのか?

ルジャンドル変換を用いてエントロピー:S以外の熱力学関数を導出する。 変数:[U,V,N]以外の物理量で状態を設定できるようにする。 $\to$  実験との対応 例えば、状況設定として、U を指定するよりも、T を指定する方が実験しやすい。

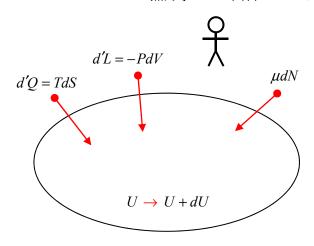


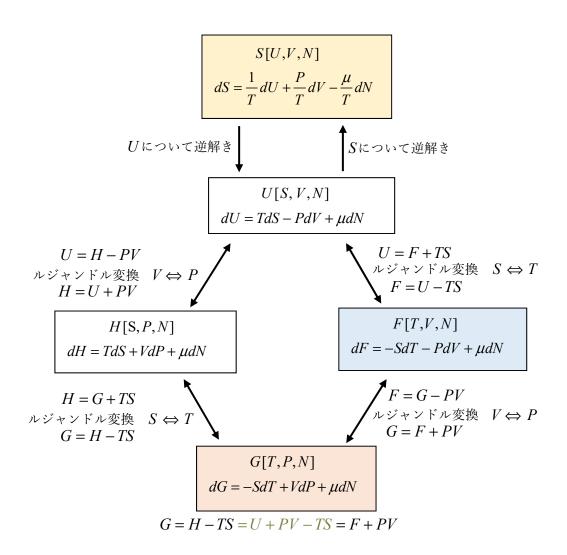


注: $N = n/N_A$ , n は分子数

# S[U,V,N]とそれ以外の4つの熱力学関数

暗記すべき式:  $dU = TdS - PdV + \mu dN$ 





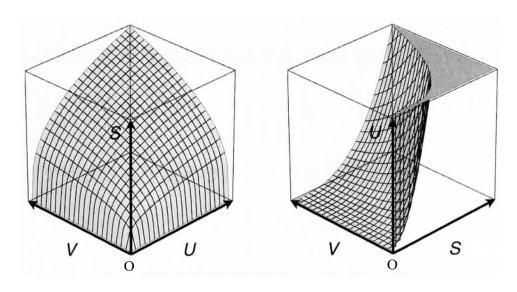
#### 色々な熱力学関数

§§ 熱力学関数としての内部エネルギー: U[S,V,N]をS[U,V,N]から $\dot{\mathbf{D}}$ 解きで求める

問 S[U,V,N]からU[S,V,N]を求める

ある系のエントロピーが、 $S[U,V,N] = \gamma \cdot (UVN)^{\frac{1}{3}}$ とするとき、U はどのように書けるか?

図にすれば,



S[U,V,N]とU[S,V,N]の関係 (N は定数とした)

※ 逆解きの意味は、[U,V,N]の軸で見ていたS曲面を、[S,V,N]を軸としたU曲面で見直すことである.

問 理想気体のエントロピーが, 
$$S[U,V,N]=rac{N}{N_0}S_0+RN\ln\Biggl(\Biggl(rac{U}{U_0}\Biggr)^c\Biggl(rac{V}{V_0}\Biggr)\Biggl(rac{N}{N_0}\Biggr)^{-(c+1)}\Biggr)$$
 のとき,  $U$  はどのように書けるか?逆解きせよ.ただし,  $S_0,U_0,V_0,N_0$  は定数とする.

$$\begin{split} \mathbf{R} & \quad \frac{1}{R} \left( \frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0} \right) = \ln \left( \left( \frac{U}{U_0} \right)^c \left( \frac{V}{V_0} \right) \left( \frac{N}{N_0} \right)^{-(c+1)} \right) \iff e^{\frac{1}{R} \left( \frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0} \right)} = \left( \frac{U}{U_0} \right)^c \left( \frac{V}{V_0} \right) \left( \frac{N}{N_0} \right)^{-(c+1)} \\ \Leftrightarrow U_0^c e^{\frac{1}{R} \left( \frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0} \right)} = U^c \left( \frac{V}{V_0} \right) \left( \frac{N}{N_0} \right)^{-(c+1)} \Leftrightarrow U_0^c \left( \frac{V}{V_0} \right)^{-1} \left( \frac{N}{N_0} \right)^{(c+1)} e^{\frac{1}{R} \left( \frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0} \right)} = U^c \\ \Leftrightarrow U = U_0^c \left( \frac{V}{V_0} \right)^{-\frac{1}{c}} \left( \frac{N}{N_0} \right)^{\frac{c+1}{c}} e^{\frac{1}{cR} \left( \frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0} \right)} \\ \therefore \quad U = U_0 \left( \frac{V}{V_0} \right)^{-\frac{1}{c}} \left( \frac{N}{N_0} \right)^{1+\frac{1}{c}} e^{\frac{1}{cR} \left( \frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0} \right)} \end{split}$$

2回目講義ノート2頁参照

§ S[U,V,N]から,理想気体の状態方程式を求める remind !! 2 回目ノート参照

### ミクロとマクロをつなぐ方法

Step 1 場合の数Wを数え上げる

Step 2 Boltzmann の原理:  $S = k_B \ln W$  を用いてエントロピーS に接続する

Step 3 エントロピーS を偏微分してのぞむ巨視的な量(熱力学量)を求める

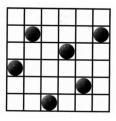
(格子気体モデル)で考えてみる.

Step 1 n 個の気体分子を M 個の升目に配置する場合の数 W を求める.

1番目の分子はM個の升目に配置できる.

2番目の分子は1番目の分子に重ならないように(M-1)個の升目に配置できる.

$$\therefore M(M-1) = \frac{M!}{(M-2)!} \quad \text{if } 0$$



:

n番目の分子を空いている升目(M-(n-1))個の升目に配置できる.

$$\therefore M(M-1)(M-2)\cdots(M-(n-1)) = \frac{M!}{(M-n)!} \quad \text{if } 0$$

加えて、分子の区別をしないので、n!で除して、 $W = \frac{M!}{n!(M-n)!}$  // 統計力学 微視的力学系

Step 2 エントロピーSを求める.

 $S = k_B \ln W$  ここで、 $k_B = 1.3806488 \times 10^{-23} \ [m^2 kg \, s^{-2} \, K^{-1}]$  // 統計力学 Boltzmann の原理

Step 3 適当な変数で偏微分を行い、求めたい巨視的物理量を求める.

 問 格子モデルのS[U,V,N]から状態方程式を求めてみよ.

※ この問題では配置のエントロピーしか考慮していない!! それにもかかわらず、理想気体の状態方程式が導出できる!!

解

先ず、S をV で表現しよう.

全マスの数をMとし、1マスの体積をvとすると V=vM …(i)

M 個のマスにn 個の分子を配置する場合を考える. ただし、1 マスに1 個の分子.

$$S = k_B \ln W = k_B \ln \frac{M!}{n!(M-n)!} = k_B \left( \ln M! - \ln(M-n)! - \ln n! \right)$$
 Step 1 done!

↓ ← 
$$\ln x! \approx x \ln x - x$$
 for  $x >> 1$  : スターリングの公式  $S \approx k_B \left( M \ln M - (M-n) \ln (M-n) - n \ln n - M + (M-n) + n \right)$  
$$= k_B \left( M \ln M - M \ln (M-n) + n \ln (M-n) - n \ln n \right) = k_B \left( M \ln \frac{M}{M-n} + n \ln (M-n) - n \ln n \right)$$
 
$$= k_B \left( M \ln \frac{1}{1 - \frac{n}{M}} + n \ln \left( M(1 - \frac{n}{M}) \right) - n \ln n \right) \approx k_B \left( n \ln M - n \ln n \right), \quad \because \frac{n}{M} \to 0 \quad \text{気体は低密度}$$

i.e.  $S = k_B (n \ln M - n \ln n)$ 

$$\downarrow \leftarrow V = vM \leftarrow (i)$$
  $M$  を $V$  の変数に書き換える

$$S = k_B \left( n \ln \frac{V}{V} - n \ln n \right) = k_B \left( n \ln V - n \ln V - n \ln n \right) \qquad \qquad \cdots \text{(ii)}$$
 Step 2 done!

$$\therefore \quad \frac{P}{T} = \frac{\partial S}{\partial V} = \frac{\partial}{\partial V} (k_B n \ln V) = \frac{nk_B}{V}$$
 Step 3 done!

//

i.e. 
$$PV = nk_BT$$

$$\downarrow \leftarrow \frac{n}{N_A} \equiv N$$
 : 気体分子のモル数

$$PV = NN_A k_B T$$

$$\downarrow \leftarrow N_A k_B \equiv R$$
: ガス定数

PV = NRT: 理想気体の状態方程式

# § もう一つの Step 3

$$\frac{1}{T} = \frac{\partial S}{\partial U}$$

ここで気体を考えると,U は気体分子の位置エネルギーと運動エネルギーの総和である

問 上記の偏微分を実行せよ.

解

前間の式(ii)より

$$S = k_B (n \ln V - n \ln v - n \ln n) \approx k_B (n \ln V - \ln v^n - (\ln n! - n))$$

↑ スターリングの公式

この式はUに依存していない.

言い換えれば、粒子は相互作用をしないので、配置による位置エネルギーは考慮していない。 更に、粒子の運動についても考えていないので、運動エネルギーは考慮されていない。

従って、定数をUで微分することになるので、

$$\frac{\partial S}{\partial U} = 0$$
 :  $T$ は不定である.  $\leftarrow$  格子気体モデル //

問 理想気体のエントロピーS[U,V,N]が次式のように与えられるとする. Rはガス定数として

$$S[U,V,N] = \frac{N}{N_0} S_0 + RN \ln \Biggl( \left(\frac{U}{U_0}\right)^c \left(\frac{V}{V_0}\right) \left(\frac{N}{N_0}\right)^{-(c+1)} \Biggr) \hspace{0.5cm} S_0, U_0, V_0, N_0, \ c \ \text{は定数とする}. \label{eq:sigma}$$

$$\frac{\partial S}{\partial V} = \frac{P}{T}$$
,  $\frac{\partial S}{\partial U} = \frac{1}{T}$  によって,  $PV = NRT$ ,  $U = cNRT$  となることを確認せよ.

解

$$S[U,V,N] = \frac{N}{N_0} S_0 + cRN \ln U - cRN \ln U_0 + RN \ln V - RN \ln V_0 + RN \ln \left(\frac{N}{N_0}\right)^{-(c+1)}$$

偏微分をやってみよう。

$$\frac{\partial S}{\partial V} = \frac{\partial}{\partial V} (RN \ln V) = \frac{RN}{V} \equiv \frac{P}{T} \qquad \qquad \therefore \quad PV = NRT$$

もう一つの偏微分は,

$$\frac{\partial S}{\partial U} = \frac{\partial}{\partial U} (cRN \ln U) = \frac{cRN}{U} \equiv \frac{1}{T} \qquad \qquad \therefore \quad U = cNRT \qquad cR は比熱$$
 //

//

**問** *dS* から *dU* への変換

Sの変数がS[U,V,N]ということは,

$$dS = \left(\frac{\partial S}{\partial U}\right) dU + \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right) dV + \left(\frac{\partial S}{\partial N}\right) dN \qquad \text{i.e. } dS = \frac{1}{T} dU + \frac{P}{T} dV - \frac{\mu}{T} dN$$

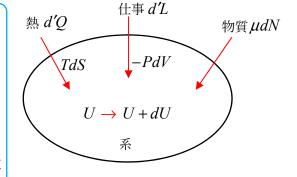
Uの自然な変数は、U[S,V,N]であるが、この時にdU はどのように書けるか?

 $m{k}$  dU について**逆解き**すると,

$$-\frac{1}{T}dU = -dS + \frac{P}{T}dV - \frac{\mu}{T}dN$$

$$\therefore dU = TdS - PdV + \mu dN$$

注: $N = n/N_A$ , n は分子数



**問** 理想気体のU[S,V,N]から情報(状態方程式など)を引き出す

理想気体の内部エネルギー: 
$$U = U_0 \left( \frac{V}{V_0} \right)^{-\frac{1}{c}} \left( \frac{N}{N_0} \right)^{1+\frac{1}{c}} e^{\frac{1}{cR} \left( \frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0} \right)} \quad \cdots (i) \quad \text{から},$$

状態方程式:PV = NRT および内部エネルギーの温度依存性:U = cNRT を求めよ.

解 
$$dU = TdS - PdV + \mu dN$$
  $\Leftrightarrow$   $dU = \left(\frac{\partial U}{\partial S}\right) dS + \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right) dV + \left(\frac{\partial U}{\partial N}\right) dN$  係数を比較して、

$$T = \left(\frac{\partial U}{\partial S}\right)$$
,  $P = -\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)$ ,  $\mu = \left(\frac{\partial U}{\partial N}\right)$  これらの関係式に、与式(i)の $U$ を代入すると、

$$\left(\frac{\partial U}{\partial S}\right) = \frac{\partial}{\partial S} \left(U_0 \left(\frac{V}{V_0}\right)^{-\frac{1}{c}} \left(\frac{N}{N_0}\right)^{1+\frac{1}{c}} e^{\frac{1}{cR}\left(\frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0}\right)}\right) = \left(U_0 \left(\frac{V}{V_0}\right)^{-\frac{1}{c}} \left(\frac{N}{N_0}\right)^{1+\frac{1}{c}} e^{\frac{1}{cR}\left(\frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0}\right)}\right) \frac{1}{cNR} = \frac{U}{cNR} \equiv T$$

$$U = cNRT$$
 ...(ii) /

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right) = \frac{\partial}{\partial V} \left(U_0 \left(\frac{V}{V_0}\right)^{-\frac{1}{c}} \left(\frac{N}{N_0}\right)^{1+\frac{1}{c}} e^{\frac{1}{cR}\left(\frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0}\right)} \right) = U_0 \left(-\frac{1}{cV_0} \left(\frac{V}{V_0}\right)^{-\frac{1}{c}-1}\right) \left(\frac{N}{N_0}\right)^{1+\frac{1}{c}} e^{\frac{1}{cR}\left(\frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0}\right)}$$
 一部(i)で戻して

$$= \left(-\frac{1}{cV_0} \left(\frac{V}{V_0}\right)^{-1}\right) U \equiv -P \qquad \Leftrightarrow \qquad \frac{U}{cV} = P \quad \text{これに式(ii)} \quad U = cNRT を代入して、$$

$$\therefore NRT = PV \qquad \cdots (iii) //$$

おまけ

$$\left(\frac{\partial U}{\partial N}\right) = \frac{\partial}{\partial N} \left(U_0 \left(\frac{V}{V_0}\right)^{-\frac{1}{c}} \left(\frac{N}{N_0}\right)^{1+\frac{1}{c}} e^{\frac{1}{cR}\left(\frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0}\right)} \right) = \left(\frac{1}{N} + \frac{S}{cRN^2}\right) U = \left(cR + \frac{S}{N}\right) T \equiv \mu$$

$$\Leftrightarrow N\mu = cNRT + TS \iff U = N\mu - TS$$
?

# §§ ヘルムホルツの自由エネルギー F[T,V,N] ルジャンドル変換

状況設定として、Uを指定するよりも、Tを指定する方が実験しやすい。

しかし、S[U,V,N]にもU[S,V,N]にもTが含まれていないので、逆解きはできない。

一方, 
$$U[S,V,N]$$
は,  $\left(\frac{\partial S}{\partial U}\right) = \frac{1}{T}$  あるいは  $\left(\frac{\partial U}{\partial S}\right) = T$ で  $T$ と結びついている.

この事実を利用して、ルジャンドル変換で、 $S \rightarrow T$ の変数変換が実行できる.

U[S,V,N]の変数SをTに変換したものをF[T,V,N]: ヘルムホルツの自由エネルギーと呼ぶ.

# ルジャンドル変換

解

変換する変数の積(今の場合はST)をつくり、変換する前の関数にEすか、引くか、すればよい、即ち、 F=U+ST か、 F=U-ST のどちらかが妥当な変換となっている。 そして、うまくゆくほうを採用すればよい。

問 微分式の変換: dU[S,V,N]から dF[T,V,N]への変換を求めよ.

※ U[S,V,N]からF[T,V,N]へのルジャンドル変換は、変数をあらわに書くと  $F[T,V,N] = U[S(T,V,N),V,N] - S(T,V,N) \cdot T \quad \text{である.}$  ここで、S(T,V,N) は変数が[U,V,N] ではないので、もはや熱力学関数ではない. S(T,V,N) を求めるには、前問のように $\frac{\partial U}{\partial S} = T$  によって、S(T,V,N) を計算すればよい.

次に、その具体例を示す.

問	ルジャンドル変換	具体的 $U$ [	[S,V,N]	の関数から $F$	[T, V, N]	一の変換
11		7111 H J O T	<b>~</b> 9 ′ 9 ± 1	1 1 1 1 3 X 1 2 I	1 <del>*</del> 9 ′ 9 * 1	

系の内部エネルギーが、  $U[S,V,N] = \frac{S^3}{\gamma^3 VN}$  と書けたとき、F[T,V,N]はどのように書けるか?

解

以下に、前問で仮定したU[S,V,N]と、求めたF[T,V,N]の妥当性を確認してみる.

問 F[T,V,N]とU[S,V,N]それぞれから状態方程式P(T,V)を求めよ.

解

問 理想気体の内部エネルギーU[S,V,N]が次式で与えられるときのF[T,V,N]を求めよ.

$$U[S,V,N] = U_0 \left(\frac{V}{V_0}\right)^{-\frac{1}{c}} \left(\frac{N}{N_0}\right)^{1+\frac{1}{c}} e^{\frac{1}{cR}\left(\frac{S}{N} - \frac{S_0}{N_0}\right)} \quad \text{ここで,} \quad S_0, U_0, V_0, N_0$$
は定数である. (i)

解	

問 前問の理想気体のF[T,V,N]から状態方程式:  $P(T,V)=rac{NRT}{V}$ を求めよ.



そして,定積熱容量:  $C_v = -T \frac{\partial^2 F}{\partial T^2}$ を計算せよ.

### §§ ルジャンドル変換のまとめ

$$dU = TdS - PdV + \mu dN \qquad \Leftrightarrow \qquad dU = \frac{\partial U}{\partial S} dS + \frac{\partial U}{\partial V} dV + \frac{\partial U}{\partial N} dN$$

$$\therefore \qquad T = \frac{\partial U}{\partial S}, \qquad -P = \frac{\partial U}{\partial V}, \qquad \mu = \frac{\partial U}{\partial N}$$

つまり、 $S \leftrightarrow T$ 、  $V \leftrightarrow P$ 、  $N \leftrightarrow \mu$  共役な、示量変数 $\leftrightarrow$ 示強変数 の組み合わせで変換が可能!!

例えば、 $U[S,V,N] \rightarrow F[T,V,N]$ の変換は、 $\frac{\partial U[S,V,N]}{\partial S} = T$ の関係があって可能となる!

一般化 ラグランジュ関数からハミルトン関数へのルジャンドル変換  $L[q_1, q_2]$ から  $H[q_1, p_2]$ へのルジャンドル変換

 $H[q_1, p_2] = L[q_1, q_2(q_1, p_2)] - p_2 \cdot q_2(q_1, p_2)$  ただし,  $p_2 = + \frac{\partial L[q_1, q_2)]}{\partial q_2}$ または,

$$H[q_1, p_2] = L[q_1, q_2(q_1, p_2)] + p_2 \cdot q_2(q_1, p_2) \quad \text{til}, \quad p_2 = -\frac{\partial L[q_1, q_2)]}{\partial q_2}$$

§ §	ギブスの自由エネルギー $G[T,P,N]$	と	エンタルピー $H[S,P,N]$
-----	------------------------	---	-------------------

 $V \to P$ のルジャンドル変換

	$F[T, V, N] \rightarrow G[T, P, N]$ $U[S, V, N] \rightarrow H[S, P, N]$	
問	F[T,V,N]から $G[T,P,N]$ のルジャンドル変換を示せ、また、 $dG$ を示せ、	課題
解		
	U[S,V,N]から $H[S,P,N]$ のルジャンドル変換を示せ、また、 $dH$ を示せ、	課題
解		

# §§ 記憶すべきポイントと流れ

• dU = TdS - PdV + udN

熱力学的恒等式

 $\cdot df(x,y,z) = \frac{\partial f}{\partial x} dx + \frac{\partial f}{\partial y} dy + \frac{\partial f}{\partial z} dz$ 

全微分

 $\cdot F = U - TS$ 

ヘルムホルツの自由エネルギー

・ 逆解き方法 と ルジャンドル変換

# A. 内部エネルギーU

 $dU = TdS - PdV + \mu dN$  : ①式

- $\rightarrow$  U[S,V,N]  $\rightarrow$  変数が分かった! (U は多変数関数!)
- ightarrow 全微分の式が使える ightarrow  $dU = \frac{\partial U}{\partial S} dS + \frac{\partial U}{\partial V} dV + \frac{\partial U}{\partial N} dN$  :②式 ightarrow ①式と比較して
- $\rightarrow \frac{\partial U}{\partial S} = T, \ \frac{\partial U}{\partial V} = -P, \ \frac{\partial U}{\partial N} = \mu$
- ightarrow U の関数が陽に分かっているならば、  $\frac{\partial U}{\partial V} = -P$  より、状態方程式が得られる

#### B. U からエントロピーSへ

問 エントロピーの微分式 dS を  $dU = TdS - PdV + \mu dN$  から導け.

解  $dU = TdS - PdV + \mu dN$  より、dS について<u>逆解き</u>すると、 $dS = \frac{1}{T}dU + \frac{P}{T}dV - \frac{\mu}{T}dN$  //

C. U からヘルムホルツの自由エネルギーF へ

$$U[S,V,N] \rightarrow F[T,V,N]$$
  $S \rightarrow T$ 

 $dU = TdS - PdV + \mu dN$  の中に F は入っていないので逆解きで求められない.  $\rightarrow$ ルジャンドル変換を行う.

 $\rightarrow$  F = U - TS  $\rightarrow$   $F[T,V,N] = U[S(T,V,N),V,N] - T \cdot S(T,V,N)$ 

$$dF = dU - SdT - TdS$$

$$\downarrow \leftarrow dU = TdS - PdV + \mu dN ,$$

$$dF = -SdT - PdV + \mu dN \blacktriangleleft$$

よって、F[T,V,N]

$$\rightarrow dF = \left(\frac{\partial F}{\partial T}\right) dT + \left(\frac{\partial F}{\partial V}\right) dV + \left(\frac{\partial F}{\partial N}\right) dN$$

係数を比較して

$$S = -\left(\frac{\partial F}{\partial T}\right)$$
,  $P = -\left(\frac{\partial F}{\partial V}\right)$ ,  $\mu = \left(\frac{\partial F}{\partial N}\right)$  の関係を得る

D. U からそれ以外の熱力学関数 H,G へ

H[S,P,N], G[T,P,N], dH, dGも同様に, U[S,V,N]を出発点として計算できる.