

2) 熱力學函數間의 關係式의 表示化

金 舜 敬

I. 緒 言

熱力學函數의 一次 二次偏導函數間의 關係式의 表示化에 關하여서는, 最初로 Bridgman¹⁾의 研究가 있다. 그러나 그가 作成한 表는, 有用하기는하나, 表作成에 있어서 理論이 薄弱하며 따라서 이方法은 直觀的인 缺點이 있다.

그後 Show²⁾가 偏導函數를 Jacobian으로 表示하고, Jacobian의 性質을 徹底히 利用함으로써 表를 作成하였다. 그의 表는 Bridgman의 表보다 一般的이지만, 使用法이 까다롭다. 이로 因함인지, Show以後에 나온 文獻에서도 Bridgman의 表를 利用한것을 많이 볼 수 있다.

著者の 生覺으로서는 熱力學函數를 變形하는데 重要한것은, 工數를 物理적으로 容易하고도 精確하게 測定할수있는 量으로 表示하는것일것이다. Bridgman의 表는 이條件을 滿足하는故로, 變形하는 方法으로서는 Show의 方法이 使用되지만 表에 依하기 結果를 언표자할때에는 Bridgman의 表가 많이 使用된다. 따라서 Bridgman의 直觀的인 方法을 좀더 合理化할 必要를 느낀다. 同時에 그의 二次偏導函數에 關한表는 그의 理論이 薄弱한故로 지나치게 複雜하다.

著者는 이處도 是正하여 一次 二次偏導函數間의 關係를 統一된 理論下에 整理하여

表로 作成하려한다.

II. Bridgman의 方法의 合理化.
爲先 Bridgman의 方法의 概略을 말하자. 一次偏導函數 $(\frac{\partial X}{\partial Y})_Z$ 의 X, Y, Z 에 따라 熱力學的狀態量 E, F, G, H, P, V, T, S의 8量*을 考慮시키는 方法은 $8 \times 7 \times 6 = 336$ 가지가 있다. 이中 任意의 4個의 偏導函數間에서 적어도 一식이 成立하니, 式의 數는 ${}_{336}C_4 = 10^7$ order가 된다. 이것을 가림 全部 求하여 表로 만든다하면 工數는 莫大함으로 工數를 찾아보기도 困難한것이다.

그런데 至今 工中 排列한 3量을 求하여, 이로서 他量을 表示하기로하면, 關係式의 數는 336 가지가 될것이다

Bridgman은 實驗적으로 容易하고도 精確하게 測定할수있는 量 $(\frac{\partial V}{\partial P})_T, (\frac{\partial V}{\partial T})_P$ 그리고 定容比熱 C_p 를 上記3量으로 選定하였다. 이렇게 表示를 할것같은면, 任意의 4量間의 關係를 求하는것은 上記3量의 消去의 問題로 歸着된다. 그런데 上記

* Bridgman은 이8量중3개에 $dw = PdV$
 $da = Tds'$ 로서 定容比熱 C_p 까지 包含하여서 生覺하였으나 wQ 는 狀態量은 아닌故로, 著者는 이를省略하였다. Bridgman의 方法의 概略을 說述함에 있어서 이것을 省略하였기때문에 式의 數가 그의 論文에서보다도나 그것은 著者의 目的에는 何等支障이 없다

~20~

336個는 더욱 減少시킬수가 있다

또한 $(\frac{\partial x}{\partial y})_z$ 에서 z 를 固定하여 求할
하면 式의 數는 $6 \times 7 = 42$ 個가 된다

여기서 補助變數 w 를 導入하면

$$\left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z = \left(\frac{\partial x}{\partial w}\right)_z \Big/ \left(\frac{\partial y}{\partial w}\right)_z$$

形式的으로

$$\left(\frac{\partial x}{\partial w}\right)_z = (\partial x)_z \quad \left(\frac{\partial y}{\partial w}\right)_z = (\partial y)_z$$

라고 하면

$$\left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z = \frac{(\partial x)_z}{(\partial y)_z} \dots \dots (1)$$

피할이 되어, 42個를 求하는 것은 結構
 $(\partial x)_z (\partial y)_z \dots \dots$ 의 7個의 量을
算出하는 問題가 된다

이것을 求하는데 Bridgman 은 首先
變數의 $(\frac{\partial x}{\partial y})_z$ 를 求하여 系統的으로 分子
分母에 分別하여 分子를 $(\partial x)_z$ 에 分母를
 $(\partial y)_z$ 에 代入시키므로서 $(\partial x)_z, (\partial y)_z$
 $\dots \dots$ 를 求하였다 이렇게하면 z 를 考
察시키도 式의 數는 56個가 된다

그러면 그는

$$(\partial x)_y = (\partial y)_x \dots \dots (2)$$

가 成立하는 事實을 認識하고 式의 數를
減半 卽 28個로 減少하여 이것을 表示만
을 했다 式에 依하면 이들 式自体는 何種
意味가 없고 單次的 關係 $(\frac{\partial x}{\partial y})_z$ 로 되어
비르스 意味를 갖지 않는다 그러나 事實은
이들 式 自体가 意味를 갖지 않을 것이
다 著者는 Show 의 方法 卽 偏微分式
를 Jacobi 式으로 表示하는 方法으
로서 上記 Bridgman 의 系統的 方法을
合理化한다

또한 補助變數 u, v 를 導入하면

$$\left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z = \frac{\partial(x, z)}{\partial(u, v)} \Big/ \frac{\partial(y, z)}{\partial(u, v)} :$$

여기서

$$\frac{\partial(x, z)}{\partial(u, v)} = J(x, z) \text{라 놓으면}$$

$$\left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z = \frac{J(x, z)}{J(y, z)} \dots \dots (1) ;$$

또 簡單히 證明할수 있는 다음 式이
成立한다

$$J(x, y) = J(y, z) \dots \dots (2)'$$

(1), (2)' 式을 各々 (1), (2) 式과 比較
하면 Bridgman 의 方法은 $(\partial x)_z$ 를
 $J(x, z)$ 의 變數로 보므로서 合理化된다

따라서 $(\partial x)_z$ 를 求할 때 Bridgman
의 手續은 必要치 않고 Jacobian 式 計
算으로서 問題는 簡單히 解決된다 Bridg-
man 이 만든 것을 보면 그가 얻은 結果는
 u, v 로서 P, T 를 取한 變數가 된다 以上
을 說明하면 그의 式은

$$(\partial x)_z = \frac{\partial(x, z)}{\partial(P, T)} \text{이다}$$

Show 는 u, v 로서 待變數를 使用하
고 式을 作成하였다 이는 u, v 로서 任
意의 量을 取할수 있다는 長點은 있으나 그
式의 利用法이 若干 複雜하다는 短點이 있
고 前에서 이미 指摘한 바와같이 實則이
各變數를 表示되어 있기 때문이다 短點이
있다

여기에 使用한 記號는 本報 page, The-
orem on the differentiation under
total differential operator and
it application 에

次階級 配對에 準한다

III. 著者の 熱力學函数表에 關하여

著者は 上記 U, V 로서 P, T 를 取하고 精
 度 3 重으로는 $x = (\frac{\partial V}{\partial P})_T$, $\epsilon = (\frac{\partial V}{\partial T})_P$,
 $C = (\frac{\partial S}{\partial T})_P$ 를 取하여 表를 作成하였다.
 $C = \frac{C_p}{T}$ 인故로 C 代數 C_p 를 넣으면, 一
 次導函数의 表는 Bridgman 의 그것
 과 같다. 二次導函数에 있어서 Bridgman
 의 그것은 理論이 滿當함으로 結果가 不
 必要하게 複雜하다.

(著者の 그것과 比較할것)

따라서 다음에 二次導函数 $(\frac{\partial}{\partial w}(\frac{\partial x}{\partial y}))_t$
 間の關係式을 立는方法을 考案하자

$(\frac{\partial x}{\partial y})_t$ 는 一次導函数의 關係式으로 P,
 V, S, T 및 K, E, C 로서 表示되어있다. 또
 $(\frac{\partial x}{\partial w})_t$ 에 있어서 x 로서 P, V, S, T 를 取
 한것은, 一次導函数에 對한것에 對한것이다.
 따라서 x 로서 K, E, C 를 取한 場合만 考
 慮하면된다.

Bridgman 은 上記에 K, E, C 를 考
 하지 않았으나, 우리들은 더욱 一般化하여
 이것을 考案하여 考案하자.
 一次導函数의 關係式으로

$$(\frac{\partial x}{\partial w})_t = \frac{\partial(x, t)}{\partial(u, v)}$$

를 利用하여, U, V 로서 P, T 를 取하면, 結
 果 $(\frac{\partial(x, y)}{\partial(P, T)})_t$ 에 있어서 x, y 에 K, E, C 를
 取한 場合만 考案하면된다.

一般적으로 二階의 微分係數의 關係에
 二次導函数의 關係式은 다음式이 成立된다;

$$(\frac{\partial}{\partial p}(\frac{\partial x}{\partial t}))_k = (\frac{\partial}{\partial p}(\frac{\partial x}{\partial u}))_j (\frac{\partial u}{\partial t})_k +$$

$$(\frac{\partial x}{\partial u})_j (\frac{\partial}{\partial p}(\frac{\partial u}{\partial t}))_k +$$

$$(\frac{\partial}{\partial p}(\frac{\partial x}{\partial v}))_j (\frac{\partial v}{\partial t})_k +$$

$$(\frac{\partial x}{\partial v})_j (\frac{\partial}{\partial p}(\frac{\partial v}{\partial t}))_k +$$

따라서 五階의 二次導函数의 關係式은 적어
 도 五개의 關係式이 成立된다. 一般적으로
 一階의 導函数을 表示하는데는 三개도
 四階의 二次導函数이 있으면된다. 따라서
 $(\frac{\partial(x, y)}{\partial(P, T)})_t$ 를 表示하는데도 四階였으면된다.
 著者は 實験이 考案한 $(\frac{\partial x}{\partial P})_T$, $(\frac{\partial \epsilon}{\partial P})_T$,
 $(\frac{\partial \epsilon}{\partial P})_P$, $(\frac{\partial C}{\partial T})_P$ 를 上記 4 重으로 考案하
 였다. 이것으로 立는 結果는 考案되었다.
 即 考案은 $(\frac{\partial(x, y)}{\partial(P, T)})_t$ 에 있어서 x, y 로서 E,
 F, G, H, P, V, S, K, E, C 의 11 重을 넣으면된다.
 이것을 K, E, C, $(\frac{\partial x}{\partial P})_T$, $(\frac{\partial \epsilon}{\partial P})_T$, $(\frac{\partial \epsilon}{\partial P})_P$,
 $(\frac{\partial C}{\partial T})_P$ 로서 表示한것이고, 式의 數는
 $11 \times 11 = 121$ 개이다. 이후 x = y 인 것은 0
 이므로 또 $J(x, y) = -J(y, x)$ 關係로, 나머
 지 55 個의 式만 考案하면 一次二次導函数
 階의 모든 關係式을 立제된다.

이후의 考案은

$$(\frac{\partial x}{\partial y})_t = \frac{\partial(x, z)}{\partial(t, p)} / \frac{\partial(y, z)}{\partial(t, p)}$$

만 더 考案하면 式의 數가 減少한다.
 또 一次導函数의 關係式 4 重 二次導
 函数의 關係式 5 重의 關係式은, 考案하
 各重을 考案한 上記 3 重 및 5 重으로 考案
 後 이것을 考案하면된다.

또 本報 卷에 考案한 考案한 考案하면
 Partial Molal Quantities 階의 關
 係式을 立는데 이것을 考案한다. 即

~22~

이 表에 있어서, E, F, G, H, T, P, V, S, K, \bar{E} , \bar{F} , \bar{G} , \bar{H} , T, P, \bar{V} , \bar{S} , K, 을 代入함으로써 Partial Molal Quantities 尙의 關係式을 얻지된다. (後述)

IV 總 括

i) 熱力學關係式을 求하는 Bridgman

의 方法을 整理한다.

ii) 熱力學關係式을 얻는 表을 作成 하겠는데 一次函數尙의 關係는 Bridgman 과 같으나 二次函數尙의 關係式은 Bridgman 보다 簡便하다 또 이 表은 Shew 의 表보다 使用上이 簡便하다

	$\frac{\partial(X, Y, Z)}{\partial(P, T)}$					
	F	V	T	S	E	H
F	0	\bar{E}	1	$\bar{C} + K_C$	$T_C - P_C$	T_C
V	$-\bar{E}$	0	\bar{P}	$\bar{C} + K_C$	$T_C(\bar{E}^2 + K_C)$	$T_C(\bar{E}^2 + K_C) - \bar{V}$
T	-1	$-\bar{K}$	0	\bar{E}	$-(T_C + P_C)$	$T_C - V$
S	-C	$-(\bar{E}^2 + K_C)$	-E	0	$P_C(\bar{E}^2 + K_C)$	$-\bar{V}_E$
E	$-T_C + P_C$	$-T_C(\bar{E}^2 + K_C)$	$T_C + P_C$	$-P_C(\bar{E}^2 + K_C)$	0	$-T_C(\bar{E}^2 + K_C) - \bar{V}(T_C - P_C)$
H	$-T_C$	$-T_C(\bar{E}^2 + K_C) - \bar{V}_E$	$-T_C + V$	\bar{V}_E	$T_C(\bar{E}^2 + K_C) + \bar{V}(T_C - P_C)$	0
F	S + P \bar{E}	S \bar{K}	-P \bar{K}	-P $\bar{E}(\bar{E}^2 + K_C) - S\bar{E}$	$-S(T_C + P_C) + \bar{V}(T_C - P_C)$	$(S + P_C)(V - T_C) + P_C$
G	S	S $\bar{K} + \bar{V}_E$	V	-S $\bar{E} + \bar{V}_E$	$-\frac{\partial}{\partial T}(T_C + P_C) + \frac{\partial}{\partial T}(\bar{E}^2 + K_C)$	$S(V - T_C) + \bar{V}_E$
X	$-\frac{\partial \bar{E}}{\partial P}$	$\frac{\partial \bar{K}}{\partial P} - K \frac{\partial \bar{E}}{\partial P}$	$\frac{\partial \bar{K}}{\partial P}$	$\frac{\partial \bar{K}}{\partial P} + \bar{E} \frac{\partial \bar{E}}{\partial P}$	$\frac{\partial}{\partial P}(T_C + P_C) + \frac{\partial}{\partial P}(\bar{E}^2 + K_C)$	$\frac{\partial}{\partial P}(T_C - V) + \frac{\partial \bar{K}}{\partial P} T_C$
E	$-\frac{\partial \bar{E}}{\partial T}$	$\frac{\partial \bar{E}}{\partial P} - K \frac{\partial \bar{E}}{\partial T}$	$\frac{\partial \bar{E}}{\partial P}$	$\frac{\partial \bar{E}}{\partial P} + \bar{E} \frac{\partial \bar{E}}{\partial T}$	$\frac{\partial}{\partial T}(T_C - P_C) + \frac{\partial}{\partial T}(\bar{E}^2 + K_C)$	$\frac{\partial}{\partial T}(T_C - V) - \frac{\partial \bar{E}}{\partial T} T_C$
C	$-\frac{\partial C}{\partial T}$	$-\bar{E} \frac{\partial \bar{E}}{\partial T} - K \frac{\partial \bar{E}}{\partial T}$	$\frac{\partial \bar{E}}{\partial T}$	$-\frac{\partial \bar{E}}{\partial T} + \bar{E} \frac{\partial \bar{E}}{\partial T}$	$-\frac{\partial}{\partial T}(T_C - P_C) - \frac{\partial}{\partial T}(\bar{E}^2 + K_C)$	$\frac{\partial \bar{K}}{\partial P} \frac{\partial \bar{E}}{\partial P} - \frac{\partial \bar{E}}{\partial P} T_C$

$$\bar{E} = \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_P = \left(\frac{\partial S}{\partial P}\right)_T$$

$$C = \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_P = \frac{\partial \bar{E}}{\partial T}$$

F	G	K	E	C
$-(S+Pe)$	-S	$\frac{\partial E}{\partial P}$	$\frac{\partial E}{\partial T}$	$\frac{\partial C}{\partial T}$
-SK	$-(SK+VE)$	$-\epsilon \frac{\partial K}{\partial P} + K \frac{\partial E}{\partial P}$	$-\epsilon \frac{\partial E}{\partial P} + K \frac{\partial E}{\partial T}$	$E \frac{\partial E}{\partial T} + K \frac{\partial C}{\partial T}$
PK	-V	$-\frac{\partial K}{\partial P}$	$-\frac{\partial E}{\partial T}$	$-\frac{\partial E}{\partial T}$
$P(\epsilon^2+KC)$ +SE	SE-Vc	$-\epsilon \frac{\partial K}{\partial P} - \epsilon \frac{\partial E}{\partial P}$	$-\epsilon \frac{\partial E}{\partial P} - \frac{\partial E}{\partial T}$	$\epsilon \frac{\partial E}{\partial T} - \epsilon \frac{\partial C}{\partial T}$
$TP(\epsilon^2+KC)$ +S(Tc+Pk)	$S(Tc+Pk)$ -V(Tc-Pe)	$-\frac{\partial E}{\partial P} [Tc+Pk]$ $-\frac{\partial K}{\partial P} [Tc-Pe]$	$-\frac{\partial E}{\partial T} [Tc+Pk]$ $-\frac{\partial E}{\partial T} [Tc-Pe]$	$-\frac{\partial C}{\partial T} (Tc+Pk)$ $+\frac{\partial E}{\partial T} (Tc-Pe)$
$-(S+PE)(V-Tc)$ +PK	$-S(V-Tc)$ -TVC	$-\frac{\partial E}{\partial P} (Tc-V)$ $-\frac{\partial K}{\partial P} Tc$	$-\frac{\partial E}{\partial T} (Tc-V)$ $+\frac{\partial E}{\partial T} Tc$	$-\frac{\partial C}{\partial T} (Tc-V)$ $+\frac{\partial E}{\partial T} Tc$
0	$-V(S+Pe)$ -SPK	$-\frac{\partial E}{\partial P} Pk$ $+\frac{\partial K}{\partial P} (S+Pe)$	$-\frac{\partial E}{\partial T} Pk$ $+\frac{\partial E}{\partial T} (S+Pe)$	$-\frac{\partial C}{\partial T} Pk$ $+\frac{\partial E}{\partial T} (S+Pe)$
$V(S+Pe)$ +SPK	0	$\frac{\partial E}{\partial P} V + \frac{\partial K}{\partial P} S$	$\frac{\partial E}{\partial T} V + \frac{\partial E}{\partial T} S$	$\frac{\partial C}{\partial T} V - \frac{\partial E}{\partial T} S$
$\frac{\partial E}{\partial P} Pk$ $-\frac{\partial K}{\partial P} (S+Pe)$	$-\frac{\partial E}{\partial P} V - \frac{\partial K}{\partial P} S$	0	$-\frac{\partial E}{\partial T} V - \frac{\partial E}{\partial T} S$	$\frac{\partial E}{\partial T} \frac{\partial E}{\partial P} + \frac{\partial C}{\partial T} \frac{\partial K}{\partial P}$
$\frac{\partial E}{\partial T} Pk$ $-\frac{\partial E}{\partial T} (S+Pe)$	$-\frac{\partial E}{\partial T} V - \frac{\partial E}{\partial T} S$	$(\frac{\partial E}{\partial P})^2 - (\frac{\partial E}{\partial T})(\frac{\partial K}{\partial P})$	0	$-\frac{\partial E}{\partial T})^2 - \frac{\partial C}{\partial T} \frac{\partial E}{\partial P}$
$\frac{\partial C}{\partial T} Pk$ $+\frac{\partial E}{\partial T} (S+Pe)$	$-\frac{\partial C}{\partial T} V + \frac{\partial E}{\partial T} S$	$-\frac{\partial E}{\partial T} \frac{\partial E}{\partial P} - \frac{\partial C}{\partial T} \frac{\partial K}{\partial P}$	$\frac{\partial E}{\partial T})^2 + \frac{\partial C}{\partial T} \frac{\partial E}{\partial P}$	0
$\frac{\partial K}{\partial T} \frac{\partial E}{\partial T} = \frac{\partial C}{\partial T} \frac{\partial C}{\partial T}$				

引用文献

1) Bridgman, P.W.; "Condensed Collection of Thermodynamic Formilla" Harvard University Press, Cambridge, Mass, 1926.

2) Show, A. N.; Phil. Trans. Boy. Soc. (London) A234, 299-328. 1935

(大塚科大學化學科) (4284年9月20日受理)

3 綠豆澱粉 Gel 에서의 Liesegang 現象

張世憲 韓 華 運

(序 論)