# 高 壓 に 就 い て 〔II〕

#### 歸 山 嘉\*

## ♥Ⅱ 高壓による同質多像の近年の研究\*\*

先に高壓による同質多像"の大略は述べたが、此處にや、詳細に近年の研究を説明しよう。 高壓による轉移の研究には Tamman, Bridgman 等によるビストン變位の場合, 壓と容積變 、化の關係, 壓と電氣抵抗の關係等を調べるものと, Jacobs 其の他のX線による構造決定の方 法とがある.\*\*\*

ビストン變位の方法から述べる、此は壓力傳導の液(極めて高壓には鉛を用ひた)に試料の 固體を入れ、ビストンで壓縮せしめる、壓力はビストンの荷重から判るが、此と容積變化即ち ビストン變位の關係を求めるものである。 壓力が高い場合第九圖<sup>1</sup>の如き装置を用ひてゐる。 此の際ビストンの僅かの衝程が正確に讀み得る様にせねばならない。 測定範圍として 50,000 氣壓で温度が 200°C を越すことはシリンダー及びビストン材料が弱くなるから避けねばなら ぬ、また低温に於ける測定は固體炭酸とアルコールの浴で-80°まで行はれたが、多くの物質 の轉移は此の様な低温では轉移が鈍いから、低温の場合でも常温に止めた。 若し轉移が常温 であこれば、次に温度を上げて轉移を行はせ、轉移各相の平衡圖を完成する。

此の様にして轉移を行ふに多くの困難が伴ふて來る。 正確な轉移點を得るにはその日安と して容積變化の一定値を得んとすればよい。 然しながら或場合には試料が高摩擦のものであ る時亡りのストレスによつて轉移がおこる<sup>3)</sup> 此際壓力が壓傳導物質によつて與へられる場合 (亡りのストレスのないと考へられる場合)の實驗を妨げる。 兩者の間に値が一致せぬ特殊の 效果が働くものである。

Bridgman<sup>3)</sup> は轉移の實驗例として次の35の物質をあげてゐる.

Jacobs<sup>9</sup> は既に述べたX線廻折の手段によつて得られた寫眞より論議を進めた<sup>4) 59</sup> Jacobs が高壓下に於ける物質のX線による測定を行ふた以前よく似た数例がある。 W. Cohn<sup>69</sup> は可 成り大きい二つのベリリウム窓を有する耐壓鋼管を使用した. 二つの窓は夫々X線の出,入口 である。 此の組立の装置に従ふと耐壓管内の試料より廻折された目的のX線は出口の窓で必 然的に影響を受け結果は曖昧となる. ペリリウム窓の影響を除くため耐壓鋼管を Pyrex の毛 細管に代へ, 此に試料を入れた方法は L. K. Frevel の採つたものである。 此の毛細管を Debye-Scherrer カメラに入れてX線寫眞をとるのであるが, Pyrex の毛細管の耐壓限度は知れ

\*\* 以前の研究は Bridgman, The Physics of High Pressure, 232~233 (1931) 参照せられたし.

\*\*\* 歴力として辷の力が加はる場合があるが,此は後に指摘される.

\*\*\*\* 後に吟味される處がある.

<sup>\*</sup> 京大化學研究所.

### 鳥山、高原に就いて (紹介)

たもので1000氯壓をあまり越すことは出來ぬ. R. L. Mc Farlan<sup>9</sup> は高壓で安定な氷の結晶を その儘常壓に準安定な狀態に持ち來らしめて結晶構造を研究した。 それには高壓によつて目 的の結晶型を作り、更に壓力下で液體空氣で冷却して後壓力を救いて一氣壓とする。 此は高 壓で安定な結晶型が低温では 一氯壓となつても準安定な狀態で 低温カメラで觀察に充分な時 間, 變化せずに保ち得ることを利用したものである。

Jacobsの用ひた装置は上の場合と異なり、耐壓管に小型の Debye-Scherrer カメラを納め、 此のカメラの内周壁にフイルム、中心に試料を入れる。 耐壓管はヘリウムで数千氣壓に堪え るベリリウム窓を有する。 N線は此の窓から入り、カメラ中央の試料に投射され、試料よりの 廻折N線は周圍のフイルムに達する。 此の装置のヘリウム漏洩に對する弱點はベリリウム窓 であるが、5000 氣壓前後でN線照射の長くて 10時間程度ならば氣密充分である。数日間マン ガニン感力計を一定に保つことも可能である。

|
壓力傳導の物質としてはヘリウム互斯を用ひた。

カメラを小型にしたことは危険防止とヘリウムの简約許りでない。純ヘリウムでも5000 氣 腰では5cmの距離でX線の50%が吸收せられるからである。市販ヘリウムは不純物として窒 素、ネオン等4%を含む、此等の不純物は照射X線の90%を吸收する。それで不純物を除去す るため、市販ヘリウムを100氣軽の下で液體空氣の温度に保つた炭素中を通した。99.72%の純 度のものを得て使用に供した。然しながら 0.28%の不純物を有するヘリウムは純ヘリウムの 吸收量より20%大きい、

次にフイルムの歴に對する影響に就て述べねばならぬ。此の方面に二・三の實驗例がある。 例へば極力を2000 氣壓程度にあげた場合とか。或はフイルムの露出前後に壓をあげた場合で 加壓中フイルムの露出を行つたものでない。或は又錦出フイルムを10000氣壓に曝して僅かに 像が滲んだ結果を得た場合等である。Jacobs は彼の装置で吟味した結果。5000氣壓程度の瓦 斯麼の下でのフイルム使用は差闘ないことを認めた。 然しながら瓦斯壓力下でフイルムの廻 折寫真を得るには次の事項に注意せねばならない。

瓦斯の歴を抜く場合徐々に行はねばならぬことである。 高原の解放は一般に徐々に行ふは 勿論であるが、ベリリウム窓、壓力計等を附屬してゐる場合は特に注意さるべきである。 従つ て特に注意を述べる 必要もない講であるが、 念激な感の解放は吸收された 瓦斯の噴出のため セルロイド板からゼラチン膜が剝離されることを知つておかねばならない。

また喉を解放してからフィルムを或る時間常感のもとに放置して 收蔵圧断を逸散させねば ならない。 此は現像その他の際ゼラチンが軟くなると互斯が泡沫となつて沸き出して來るこ とを防ぐためである。

次にヘリウム瓦斯は濕つてゐる方が完全に乾いてゐるものより好都合であることである。、

此等の注意を守ればフイルムは壓力によつて損はれずにすむ. 壓力でフイルムが伸びるが, それには初めにマークを正確に印しておけばよい。5000 氣壓まではその伸びは 2%に止まる. エマルジョンの 感光度に對する影響は 正確な測定が行はれてわないが, 10~15%の影響ある ものと考へられる.

次に二・三の實驗例に就て說明する.

沃化銀の状態圖は第一圖に與へらる.<sup>89</sup> Agl(II) は ZnS 型の立方體で配位數は4である。 従って Agl(III) は NaCl 型(配位數 6)か CsCl 型(配位数 8)の何れかを採る筈である。 X線廻

19

#### 邸山、高壓に就いて (紹介)

Vol. XVI

折寫真は NaCl 型をとることを示す。 Bridgman の状態圖による二つの型の轉移壓は 3000 氣 歴であるが、廻折寫真は此を 550 氣壓越えた 3550 氣壓で得られたものである。第二圖に與へ られた上の寫真は常壓の ZnS 型、下の寫真は3550氣壓の NaCl 型の Agl の廻折寫真である。



既に Tamman, Bridgman の AgI 轉移による容積變化とX線翅折より得られたものとの比較は與へられてゐる。" Jacobs の値として二つ與へられてゐるが、それ等は次の如くして得られたものである。 その一つ社格子 恒数から AgI(III) のX線密度を計算し、此と AgI(II) の 3550 氣壓壓縮の補正を行ふた値との比較より求めたものである。 もう一つは同一フィルムの AgI(III) と未轉移の Ag(II) 兩者の例へば(110)線の分離が3550氣壓に於ける容積變化を現は すことによるものである。

X線による値は Tamman, Bridgman の値より大きい。實驗誤差の範圍として看過出來ぬ程 である。

此の値の不一致は平衡壓を越えて 可成り大きい壓を加へても 轉移が完全でないことで説明 出來る. このことは 3000の平衡壓を越えた 3550氣壓の前揚の寫眞が一枚のフィクムに兩相の 各線を現はしてゐることからわかる. 若し試料の僅かの部分が Tamman, Bridgman の實驗の 場合轉移せずに殘つてゐたなら容積變化に低い値を與へることは當然である. 此の事實が明 かにされたのは此のX線翹折によつて初めてなされたものである. 轉移點を遙に越えた麼で も尙轉移せぬものがある 上の事實は實際に轉移がおこるには 轉移點を著しく越えた値でおこ るとする簡單な意味ではない. 若しその場合であれば一度轉移がおこると直ちに完結するも

のである。勿論その際歴と容積の關 係曲線には僅かな特曲を呈して轉移 を示すもので幾何學的な析線であり 得ない。

CsClO, は AgI と同様の現象を著 しく現はすものである。第三綱は低 歴に安定な相が平衡脈を1000氣壓も 越えた壓で現はれてゐる例である。



21

#### 歸山、高歴に就いて (紹介)

未轉移の線は寫眞に矢で示されてゐる。 此の寫眞によると高壓にて安定な相は大きな粒子から現はれ、小さな粒子は轉移せずに残されてゐる。 CsClO,の容積變化は與へられてゐない。 それは高壓に安定な 新しい相の結晶形が X線より得た値から吟味されず、未決定の儘である からである。

Cd は Bridgman によつて 3000 氣壓で轉移することが見出されてゐる。此の事實は單晶の 場合にのみ認め得るものである。 單晶をとらぬものでは容積變化は少くて認められぬが、單 品の場合はその大きさ、電氣抵抗に不連續を認め得る。Cd は六方晶系であるから結晶構造の 變化は疑もなく面心立方型乃至體心立方型に變るものと考へられる。

然らば此の變化は容易に加壓下の廻折寫眞に認められ得る箸であるが、Cd を試料の出所を 變へて 4500 氣壓迄行つたが結晶構造に變化が見られなかつた.

RbI(I)の RbI(II)への轉移極は Bridgman<sup>10</sup> によれば 3,900 氣壓, 25°C である。彼によれ ば 200 氣壓許りの準安定は範圍が平衡曲線の一方の側にある。 壓力カメラを用ひて RbI(II) の廻折寫眞を得んとして平衡壓を 800 氣壓越えた値で, 即ち Bridgman の準安定範圍を 600 氣壓越えた壓で, 實驗を行つたが廻折線は RbI(I)の型に完全に止つて RbI(II)の線は得られ なかつた。豫め處理された試料(例へば像め高壓を加へる)は往々容易に轉移するものである が, RbI の場合は此に止まらず, 壓力を加へた後壓力カメラ中で電熱線で試料を温めて見た が、結果は總て否定的であつた。 近等の實驗に使はれた試料は Eimer & Amend's C. P. で Bridgman が用ひたものと恐らく同じ純度のものと考へられる。 然るに "atomic weight" 純 度のルビデウム鹽と "atomic weight"の沃度とより得られた RbI に就て實驗を行ふた處 4000 氣壓で容易に轉移が行はれた。

此の實驗に就て吟味せねばならぬ、此の實驗に於ては壓力は完全に流體靜力學的のもので、 試料の各結晶粒子には壓力はヘリウム瓦斯によつてのみ働くものである。Bridgman の方法で は壓は近似的に流體靜力學的のものである。それは自由ビストン型の裝置を使用しビストン變 位の方法によつたためである。此の場合壓力は一部機械的力として試料結晶粒子から粒子へ 傳はる。此は單一の粒子が壓力を受ける場合と異なる。即ち亡りのストレスが疑ひもなく存在 する。前に述べた如く,Bridgman によれば大きな辷りの力は同質多像轉移に特殊な效果を與 へることを主張してゐるが、流體靜力學的な壓に於ける小さな偶然に加はる辷りの力の轉移 效果は未だ認められておらね。 ヘリウムで壓力を加へる壓力カメラの實驗では此の辷りの力 が缺けてゐるため市販の試料に就ては轉移が不可能であつたと考へられる。

轉移の機構に就ては充分説明されておらぬ. 轉移の際の不純物の役割に就ても知られてゐ ない. Eimer & Amend's C. P. の Rbl に含まれる不純物の影響に關する此の實驗結果は、從 來經驗する處と異なる. 異粒子は新しい結晶の核となり、轉移には邪魔となるよりは觸媒的 に新結晶生成を促進すべき性質のものであらう. 然しながら轉移の際には冷却した過飽和の 液から結晶が析出する場合に於て異粒子の存在に見られるものと異なる. 不純物は或る程度 分離してモザイク結晶の内部結晶質の境界に位置を占めてゐる. 轉移の際は次のモザイク結 晶に合體編成されねばならぬ. 此の際不純物は障害となるものであらう. 然しながら斯の様 に考へるとごりの力が此の不純物の妨害作用を打破ると説明せねばならなくなり、此の考に 困難を伴ふ.

各結晶粒子はその結晶粒子の大きさの単位で<br />
轉移を行ふか、小さな部分に碎けて行はれる

No. 1

物理化学の進歩 Vol. 16n No. 1 (1942)

歸山,高壓に就いて (紹介)

Vol. XVI

かの問題が残されてゐる。溫度によつて おこる轉移の場合は粒子の大きさは一般 に碎けて小さくなるものである。熱的機 非は結晶粒子を碎く重要な割合を行ふ。 壓力による轉移は此と異なり大きな粒子 から轉移が始まる。 既に述べた CsClO<sub>4</sub> は第三闘に示される如く寫眞に二つの結 晶型が現はれてゐるが、新しい相は大き な粒子から成り立ち、轉移は大きな粒子 が容易であることが制る。また第四闘の 寫眞は壓力轉移が粒子の大きさに如何に 響くかを示してゐる。 三つのフイルム は Rbl の同じ試料で上から加壓剤、加熱 中、加壓後のものである。



上のフィルムは線が粗くギザギザがあるが、此は粒子の大きいことを示し、下のものは粒子 が碎けてゐるから線が均一になり擴がつてゐる。 以上のN線廻折寫真の證據は大きな粒子は 轉移が容易であること、 歴による轉移は結晶粒子を碎くことを示してゐる。

第四圖から RbI(II) の結晶格子恒數を求めることが出來る.

結晶の格子恒数の値から Rbl(1) から Rbl(1) の轉移の容積變化を求めることが出來る。その値は 4500 氣壓, 25°C で 0.037 cm<sup>3</sup>/g で Bridgman のビストン變位の値より 0.009 cm<sup>3</sup>/g 大きい。Bridgman の最大公算誤差は 0.005 cm<sup>3</sup>/g であり, 格子恒数からのものは 0.003 cm<sup>3</sup>/g の誤差を越えね。二つの測定値の開きは測定誤差として片づけられよう。

次に金屬ハロゲン化物の壓力による轉移に就て總括して述べる.

アルカリ金属のハロゲン化物には二つの立方型即ち NaCl, CsCl の型が存在する。前者は 面心,後者は體心の立方型である。Rb,K のハロゲン化物(弗化物は除く)に同質異像が存 在することは Salter,<sup>11)</sup> Bridgman<sup>10) 12)</sup>によつて報告されてゐる。此等の鹽類は常壓で NaCl 型である。壓力下では此等のものは CsCl 型をとる筈であると豫想出來る。先に述べた RbI(11) はX線探査によつて CsCl 型であることが示された。 同類の鹽類に就ても面心より體中心の 立方型に轉移する可能性を有するものと考へられる。

Boron, Mayer<sup>19</sup> のアルカリ金属のハロゲン化物の格子 恒数の理論は Huggins, Mayer<sup>19</sup> に よつて一氣壓で實驗とよく一致することが證明された. 此の理論を温度と壓力の條件の下で 平衡にある二つの結晶型の格子 恒数を決定するに用ひる. 此は壓力效果を求めんとする擴張 を意味するものである. 此の計算に就ては後に速べることにする. 斯の様にして定めた格子 恒数から轉移の容積變化が求められる. その値を實驗値と比較するに RbI はよく一致するが. カリウム鹽ではよくは一致せぬが滿足すべき値であらう. Bridgman は 50,000 氣壓までナト リウムのハロゲン化物の轉移を試みたが失敗した. 計算によれば 49,000 氣壓 (NaI の場合) で 轉移がおこつても容積變化は小さく轉移を確めるに至らぬであらう.

理論的に轉移の平衡壓が求められる。 然し實際エネルギー項は大きな値であるため壓力を 決定するに不確實を発れない。 魅力を計算するには二つのエネルギー項の差を求めねばなら

ģģ

ぬかす各エネルギー項はそれ等エネルギー項の差の數百倍であるととが豫想される。然し實驗 値と計算値との一致の程度は第一、第二表の六つの鹽に對して定性的に滿足される値である。 数字的には計算値は 2½ から 7 倍實驗値より大きい。 <

 AgI は限力の下で耐心立方型をとるが、<sup>9</sup> AgCl, AgBr は常軽で耐心立方型をとる。Bridgman<sup>15)</sup> は AgCl, AgBr は壓力下で他の型, 恐らく體心立方型をとることを見出した。AgI に ら更に體心立方型に轉ることがより高い歴で見られるだらうと考へられる。 然し此の試みは
 50,000 氣脈までの實驗では失敗に終つた。 轉移に於ける各項もアルカリ金屬でとられた方法 で計算出來る<sup>16)</sup> 此の計算によれば轉移脈として 50,000 氣壓をこえた値を得る。

○次に轉移平衡にある各項の計算をアルカリ金屬のハロゲン化物に就て行よ。 先づ格子恒數 あら求める。 書通のとる手段は零氣壓に於ける以上の計算を行ふから、それを幾ちか變更す ~る必要がある。

熱的學的ポテンチアル 0 を次の如く定義する.

$$\phi = U - TS + PV.$$

▲ 平衡條件を入れると、

• 5

い即ち

 $(\partial \Phi/\partial V)_{T, P} = 0 = \partial U/\partial V - T(\partial S/\partial V) + P,$  $\partial U/\partial V = T(\partial S/\partial V) - P.$ 

温度項 T(0S/0V) は次の如くなる.

 $(\partial S/\partial V)_{T} = (\partial P/\partial T)_{V} = -(\partial V/\partial T)_{P}/(\partial V/\partial P)_{T} = a_{T}/\beta.$ 

常歴に於ける αr (熱膨服),β (壓縮率)は知られており、(∂P/∂T)v を計算するに用ひる ことが出來る。

ー方 ar の値は高壓では知られておらず、(∂1//∂1)v を直接任意の高壓で計算することは用 、來ない.

然しながら、(∂P/∂T)v は壓力に對して一定 値をとるやうである。Bridgman<sup>17)</sup>によつてア ルカリ金属の場合の(∂P/∂T)v の値は可成りの 壓力範圍で充分與へられてゐる。それ等の値は 第五圖に示される。これによると(∂P/∂T)v の 値は壓力に對して著しい變化のないことが明か である。次の計算には(∂P/∂T)v は壓力に對し て一定であると云ふ假定を金属ヘロゲン化物に 迄擴張する。此の假定はそう危險なものでない。 それは此の値が相當變化しても格子恒数に影響 する處が少いからである。物理的には此の量は 絶對客度と計算溫度とに於ける格子恒数の差を與へるものである。 内部エネルギーは次の如く分けられる。



(4)

(2)

(3)

 $U=U(T)+E(r)+h\nu_0/2.$ 

Vol. XVI

篇山、高壓に就いて (紹介)

U(T) は熱的エネルギー, E(r) は格子エネルギーを表はす。又 E(r) は次の式に表はされる。

$$E(r) = -ae^{2}/r - C/r^{6} - D/r^{5} + B(r).$$
 (5)

此等の各項は夫々靜電氣的, 雙極一雙極, 雙極一四極, 斥力の各エネルギーを表す. (5)を(2) に入れると次の式を得る.

$$3\mathrm{TV}a_{\mathrm{T}}/\mathrm{N}\beta + 3\mathrm{PV}/\mathrm{N} = a\mathrm{e}^{2}/\mathrm{r} + 6\mathrm{C}/\mathrm{r}^{6} + 8\mathrm{D}/\mathrm{r}^{8} + \partial\mathrm{B}(\mathrm{r})/\partial\mathrm{r}.$$
 (6)

(6) 式から結晶に於ける近傍原子の最短巨難 r をとけばよい. C, D の van der Waals 係数, B(r) に於ける斥力係數は Huggins, Mayer<sup>49</sup> 及び Mayer<sup>18</sup> の論文に與へられてゐる。

(5)式は 「が求められてから 王(r) を求めるに使はれる。二つの結晶相の間に平衡が成り立 つときは各々の熱力學的ポテンチアルが等しい。 即ち

(7)

(8)

アルカリ金屬ハロゲン化物は實驗的に平衡曲線は P-T 面で温度軸に殆んど平行である。 此は温度項が各相に對して 殆んど同様であることを 表はしてゐるもので,壓力項に對して溫 度項を無視する。(7)式は

$$E_1(r) + PV_1 \simeq E_2(r) + PV_2$$

 $\mathbf{P} \simeq \frac{\mathbf{E}_{g}(\mathbf{r}) - \mathbf{E}_{1}(\mathbf{r})}{\mathbf{V}_{1} - \mathbf{V}_{2}}$ 

即ち

(8)式より P を求める。各エネルギー項が大きく、これに對して各々の差が小さいため、P に は正確な値が得られぬ。計算に當つては常温,實驗の平衡壓に對して(6)より r をとき, 此を (8)に入れて P を求める.

更に此の P を(6)に入れ rをとき(8)より Pを求めるとよりよい Pの値が得られる筈であ るが、實際 P の近似的の性質上效果あるものと思はれぬ。

Rb, K のハロゲン化物、及び Nal の各項の計算値は第一、第二、第三表に示す。 金屬のハロゲン化物の計算によつて得られた諸項に就て吟味する.

RbCl RbBr RbI 計算に使用した脈 f.c. b.c. f.c. b.c. ſ.c. b.c. (Kg/cm²) 5,500 5,000 4,500 3.38 r (obs.)×10<sup>s</sup>cm 3.235 3.615 3.75 3.243.39 3.38 3.54 3.61 3.78 r (cal.) \$ 10.80 10.25 10.01 E×101 ergs 11.23 10.92 10.54 60.0 V (cal.)×10:4cm3 68.0 77... 68.3 94.1 83. 10.9 **⊿V** (cal.) 8.g 8.0 9.6\* 12.9 **⊿**V-(obs.)<sup>-</sup> ∕ 9.7 8.7 30,000 22,000 P (cal.) Kg/cm<sup>2</sup> 39,000 P (obs.) Kg/cm<sup>2</sup> 5,500 5,000 4,000

第一表

\* ビストン變位による値, f.c., h.c. は夫々面心, 體心格子を示す. (以下同様)

24

25

No. 1

R

という

٩.

ř,

Will;

歸山, 高壓に就いて (紹介)

	KC	KBr		ĸı	
計算に使用した歴 (Kg/cm <sup>2</sup> )	f.c. b.c. 19,000	f.c. b.c. 17,000		f.c. b.c. 17,000	
(obs.)×10 <sup>s</sup> cm	3.05	3.195		3.40 <sub>5</sub>	
(cal.) /	3.04 3.21	3.19	3.37	3.40 3.60	
€×10 <sup>1</sup> ° ergs	11.61 11.24	, 11.14	10.80	10.51 10.19	
V (cal.)×10 <sup>24</sup> cm <sup>3</sup>	$56_{2}$ $51_{0}$	64.9	59. <sub>n</sub>	78. <sub>6</sub> 71. <sub>9</sub>	
4V (cal.) *	5. <sub>2</sub>		5.9	6. <del>.</del>	
4V (obs.) 🤌	6. <sub>7</sub>	6.,		7.7	
P (cal.) Kg/cm <sup>2</sup>	74,000	59,000		49,000	
			19,000		
P (obs.) Kg/cm <sup>2</sup>	20,000		19,000	18,000	
P (obs.) Kg/cm <sup>2</sup>	20,000 第三家 f.c.	ț Nal D.c.	19,000 f.c.	18,000 	
P (obs.) Kg/cm <sup>2</sup> 計算に使用した厩 (Kg/cm <sup>2</sup> )	20,000 第三家 f.c. 0	t Nal b.c. 0	19,000 f.c. 49,000	18,000 b.c. 49,000	
P (obs.) Kg/cm <sup>2</sup> 計算に使用した既 (Kg/cm <sup>2</sup> ) r (obs.)×10 <sup>g</sup> cm	20,000 第三型 f.c. 0 3.23	E Nal b.c. O	19,000 f.c. 49,000 3.035	18,000 b.c. 49,000	
P (obs.) Kg/cm <sup>2</sup> 計算に使用した厩 (Kg/cm <sup>2</sup> ) r (obs.)×10 <sup>8</sup> cm r (cal.) グ	20,000 第三型 f.c. 0 3.23 3.23	E Nal b.c. 0 3.50	19,000 f.c. 49,000 3.03 <sub>5</sub> 3.04	18,000 b.c. 49,000 3.31	
P (obs.) Kg/cm <sup>2</sup> 計算に使用した服 (Kg/cm <sup>2</sup> ) r (obs.)×10 <sup>8</sup> cm r (cal.) ≠ E×10 <sup>12</sup> ergs	20,000	f Nal b.c. 0 3.50 10.72	19,000 f.c. 49,000 3.03 <sub>6</sub> 3.04 11.24	18,000 b.c. 49,000 3.31 10.57	
P (obs.) Kg/cm <sup>2</sup> 計算に使用した厭 (Kg/cm <sup>2</sup> ) r (obs.)×10 <sup>8</sup> cm r (cal.) * E×10 <sup>12</sup> ergs -V (cal.)×10 <sup>24</sup> cm <sup>3</sup>	20,000 第三家 f.c. 0 3.23 3.23 11.39 67-4	E Nal b.c. 0 3.50 10.72 66.1	19,000 f.c. 49,000 3.03 <sub>6</sub> 3.04 11.24 56. <sub>2</sub>	18,000 b.c. 49,000 3.31 10.57 55.0	
P (obs.) Kg/cm <sup>2</sup> 計算に使用した版 (Kg/cm <sup>2</sup> ) r (obs.)×10 <sup>8</sup> cm r (cal.) * E×10 <sup>12</sup> ergs - V (cal.)×10 <sup>21</sup> cm <sup>3</sup> dV (cal.) *	20,000 第三型 f.c. 0 3.23 3.23 11.39 67-4	E Nal b.c. 0 3.50 10.72 66.1 1.3	19,000 f.c. 49,000 3.03 <sub>6</sub> 3.04 11.24 56. <sub>2</sub>	18,000 b.c. 49,000 3.31 10.57 55.9 0.3	
P (obs.) Kg/cm <sup>2</sup> 計算に使用した版 (Kg/cm <sup>2</sup> ) r (obs.)×10 <sup>8</sup> cm r (cal.) * E×10 <sup>12</sup> ergs -V (cal.)×10 <sup>24</sup> cm <sup>3</sup> dV (cal.) *	20,000 第三部 f.c. 0 3.23 3.23 11.39 67.4	t Nal b.c. 0 3.50 10.72 66. 1.3 —	19,000 f.e. 49,000 3.03 <sub>6</sub> 3.04 11.24 56.2	18,000 b.c. 49,000 3.31 10.57 55.0 0.3	
P (obs.) Kg/cm <sup>2</sup> 計算/こ使用した厭 (Kg/cm <sup>2</sup> ) r (obs.)×10 <sup>8</sup> cm r (cal.) * E×10 <sup>12</sup> ergs - V (cal.)×10 <sup>24</sup> cm <sup>3</sup> dV (cal.) * AV (obs.) * P (cal.) Kg/cm <sup>2</sup>	20,000	E Nal b.c, 0 3.50 10.72 66.1 1.3 —	19,000 f.c. 49,000 3.03 <sub>6</sub> 3.04 11.24 56. <sub>2</sub>	18,000 b.c. 49,000 3.31 10.57 55.0 0.3  轉移せず	

計算によつて求めたものと、實驗的のものと面心格子の r は废い燃力の範圍を通じて凡て の場合よく合ふ..

此は NaI が 50,000 氣壓で20%の容積變化があり、壓縮率がもとの凡そ素であることに特 別の意味がある。 此の計算値と實驗値の一致は van der Waals の係數が正しい大きさのもの であり、斥力係数の指数式が實驗事實を可成りよく表はすものと考へる。 RbI は此の一群の 例に於て體心格子のハロゲン化物の實驗的觀察の唯一例である。 體心格子では面心格子の様 には一致した値は示さぬ.

此の計算で最も興味あるは容積變化である。 容積變化は面心格子と體心格子より來るもの であるが、此の値は豫期の正確度で計算値と實驗値が一致してゐる。 依つて計算方法は滿足 すべきものと思はれる.

計算歴は實驗歴と一致することが困難であるとの豫想は舒に充分述べた。 二つの表には高 歴で轉移を行ふ六つの腕に就て計算値と實驗値を對比して示した.

歴力を正確に求めんとするにはエネルギー項に就て吟味を行はねばならぬ。 van der Waals 係數の變更<sup>19</sup> 斥力係數の再計算が考へられる。 面心と體心格子の間のエネルギー差は van der Waals 力に大きな變化がなければ影響するものでなく、それ等の僅かの變化では問題にな らない。 大きな變化をそれ等に認めるとすると壓縮率に關係してくる。 現在の處壓縮率の考

#### 歸山, 高壓に就いて (紹介)

Vol. XVI

から van der Waals 係数に大きな變更を認めることは用來ない. 或は又エネルギー項を或る 程度非イオン力によるものとして改めることも出來る. 然しながらエネルギーの偏倚がハロ ゲン化物に對しては近似的に一定であるため 歴力の計算は極めて高い壓力での轉移では 更に 正確であることが指摘される. 若し沃化物, 臭化物, 鹽化物のエネルギー差(第一, 第二表よ り得らる)の計算値から夫々 19.20, 26×10<sup>-14</sup> ergs を差引けば實驗値とよく合ふ. 故に Nal が壓力によつて轉移を行ふものとすれば Rb, K の場合に於けるより實驗値により近い値を與 へるであらう.

Na のハロゲン化物は 50,000 氣壓まで觀測したが壓力による轉移は見られなかつた。Nal の 常壓と 49,000 氣壓に對する計算値は第三表に與へられる。 49,000 氣壓に於ける容積變化の計 算値は極めて小さく、此の程度の壓の實驗では誤差の程度である。 従つて轉移しても容積變 化は伴はぬであらう。 尙壓力をあげると容積變化は符號を變へるであらう。 49,000 氣壓と常 壓に於ける二つの結晶相の間のエネルギー差は充分大きい。

従って面心格子が此の範圍の高壓では安定であると云ふことが出来る。 49,000 氣壓以上で 容積の項の符號が變ることは外部仕事の項 PJV (即ち, 内部エネルギーの差に等しい)の生 成の可能性を妨げるであらう。此の考から行くと NaI は流體靜力學的の壓力で面心から體心 へ轉移せぬと豫言しても危險ではないであらう。

Mayer<sup>10</sup> は AgI に對して van der Waals 及び斥力の係数を計算して同極エネルギーが ZnS 型に加はつておらなければ NaCl 型格子は理論的に ZnS 型より安定であると指摘した。ZnS 型格子に對して彼が興へた格子恒数の實驗値はあまり大きい。 此は同極化合物の存在で説明 出來る, 此處に於て高壓に於ける Ag1 の NaCl 型が存在することから Mayer の假定が正常 なるかを試めすことが可能である。Ag1 に對する各項の計算値は第四表に與へられる。 3750 氣壓の面心格子恒数の實驗値と計算値の一致は van der Waals と斥力項の正しいことを示す。

				0.000	
計算に使用した脈 (Kg/cm <sup>2</sup> )	(ZnS)	f.c.	b. <b>c.</b>	ſ.c.	b.c.
	3,750	3,750	3,750	145, <b>000</b>	
r (obs.)×10 <sup>s</sup> cm	2.80	3.035	A second and	1	
r (cal.) 🕨	(~2.95)	3.05	3.30	2.85	3.07
E×1012 ergs	12.43	12.98	12.05	12.43	11.47
V (cal.) $\times 10^{24}$ cm <sup>3</sup> ·	19 <u>11</u> 11	56. <del>,</del>	55. <sub>5</sub>	46.9	-1-1. <sub>6</sub>
<b>∆</b> V (cal.) <sup>*</sup>		10.7	1.2		1.7
<b>⊿</b> V (obs.) *	*	9. <sub>2</sub> , 11. <sub>5</sub>	100 100 100		
I' (cal.) Kg/cm <sup>2</sup>			$-8 \times 10^{5}$		$\sim 6 \times 10^5$
P (obs.) 🦻			5×10+まで 轉移せず		5×10tまで 轉移せず

第四表 Agl

\* ピストン變位による値、

比により Mayer の説明は此等の量に不正確な値の使用によつて由来したもので同様エネルギ ーを假定することは出来ぬとして疑問が解ける。面心と ZnS 型とのエネルギー差の計算値は 3,750 氣壓では一つの分子で 55×10<sup>-14</sup> ergs である。 即ちこ、で二つの型が同時に存在する。 外部仕事及び温度項は此のエネルギーの僅か藪パーセントに止まる。 ZnS 型は純粋にイオン 格子でないとする結論は此の點にて逃れ難いと思はれる。

20

の進歩 Vol. 16n No

AgBr AgCh は常興にて面心型の結晶型をとる。

Bridgman<sup>10</sup>は此等の鹽が13,000氣壓の許で轉移することを見た。此は恐らく面心理から體 心理となるものであらう.

歸山,高壓に就いて(紹介

AgI は更に轉移が可能であらうと思はれる。即ち高乗の面心は體心型になられかと云ふこ とである・ 50,000 氣脈まで實驗で成功しなかつたが、更に此より高い脈でおこるであらうと 思はれる。第四表には計算歴力に對して二つの近似値が與へられてゐる。實驗値に高壓にて は小さな容積變化は 認め難いものであるが,50,000 氣壓以下では面心型から 體心型に移動せ ぬことは實驗的にも理論的にも示されてゐる。面心格子は最も小さい脈縮準を有することが 指摘されてゐる。 計算値の容積變化は壓力と共に増大し、遂に轉移が或は起る可能性を示す ものである.

# 文

1)篇物理化學の進步,第十五卷,第一輯,1~9頁.

- 3) Bridgman, ibid., 72, 45 (1937).

No

- 4) Jacobs, Phys. Rev., 54, 325 (1938).
- Jacobs, ibid., 54, 468 (1938). 5)
- 6) Cohn, Proc. Amer. Flys. Soc., 63, June (1933).
- 7) McFarlan, J. Chem. Phys., 4, 60, 253 (1936).
- Bridgman, Proc. Amer. Acad., 51, 47 (1915). 8)
- Bridgman, ibid., 60, 342 (1925). 9)
- 10) Bridgman, Z. f. Krist., 67, 363 (1928).

- 11) Salter, Phys. Rev., 23, 488 (192-
- 2) Bridgman, Proc. Amer. Acad., 71, 387 (1937). 1 12) Bridgman, ibid., 48, 893 (1935).
  - 13) Born, Mayer, Z. f. Physik., 75, 1 (1932).
  - 14) Huggins, Mayer, J. Chem. Physik., 1, 643 (1933).
  - 15) Bridgman, Proc. Amer. Acad., 72, 63 (1937).
  - 16) Mayer, J. Chem. Physik., 1, 327 (1933).
  - 17) Bridgman, Proc. Amer. Acad., 70, 93 (1935).
  - 18) Mayer, J. Chem. Physik., 1, 270 (1983).
  - 19) May, Phys. Rev., 52, 339 (1937).