放射光 X 線を用いた FeV₂O₄の軌道自由度に関する研究

名古屋大学大学院

工学研究科 応用物理学専攻

萬條 太駿 博士(工学)

令和3年度 (2021年度)

目次

第1章	序論	5
1.1	緒言	5
1.2	軌道自由度と物性	6
1.3	電子軌道の直接観測	7
1.4	コア差フーリエ合成(CDFS)法	8
1.5	論文の構成	10
第2章	電子軌道の取り扱い	.11
2.1	電子軌道の波動関数の導出	.11
2.2	結晶場分裂	16
2.3	モデル計算手法	19
2.3	.1 <i>Q</i> モード解析	20
2.3	.2 クーロンポテンシャルを用いた電子軌道計算	22
2.3	.3 モデル計算手法の例:YTiO3	26
第3章	スピネル型酸化物 FeV2O4	29
3.1	逐次相転移	29
3.2	結晶構造と電子状態	33
第4章	実験の原理と装置	36
4.1	放射光 X 線回折実験	36
4.2	放射光 X 線非弾性散乱実験	41
第5章	高温 cubic 相の電子軌道状態	48
5.1	CDFS 法による電子密度解析	48
5.1	.1 Vの電子軌道状態	51
5.1	.2 軌道自由度の解釈	56
5.1	.3 Fe の軌道状態	59
5.2	非弹性散乱実験	60
5.3	高温 cubic 相の総括	70
第6章	高温 tetragonal 相の電子軌道状態	71
6.1	ドメイン問題	71
6.2	ドメインを考慮した CDFS 法による電子密度解析	73
6.3	高温 tetragonal 相における電子軌道状態	75
第7章	最低温 tetragonal 相の電子軌道状態	81
7.1	CDFS 法による電子密度解析	82
7.2	第一原理計算との比較	88

第8章	低温における非弾性散乱実験	93
第9章	総括	98
参考文献	100	
謝辞	104	

第1章 序論

1.1 緒言

私たちの身の周りには機能や性質の異なる物質が数えきれないほど存在す る。これらの物質はすべて原子で構成される。しかし周期表を見ると、原子の 種類はせいぜい 100 程度である。たった 100 程度の原子から数多の物質が創出 される理由は、原子の「組み合わせ」や「並び方」の違いである。したがっ て、物質の性質を調べるためには構成原子の種類とその並び方である構造を調 べる。しかし、現代の最先端の固体物理学分野において、興味深い性質を示す 物質に関しては、単に構造を調べるだけでは不十分である。その代表として、 強相関電子系があげられる。これらの系では、構成原子が有している電子の間 の強い相互作用により、電子の持つ電荷、スピン、軌道の自由度が協奏し、 様々な興味深い物性が発現する[1-5]。これらの物性を正しく理解し、実生活に 応用するためには、構造だけでなく電子の自由度も含めて研究を行うことが必 要である。

X線は電子の情報を得るプローブとして広く利用される。結晶性の物質に対 するX線回折・散乱実験は、物性研究における強力な手法である。実験は試料 にX線を照射し、散乱されたX線を検出器で検出するだけというシンプルな ものであるが得られる情報は非常に多い。回折実験において検出されるX線の 位置は結晶における単位胞の情報、強度はどのような原子が単位胞のどこに存 在するかという情報を持つ。また、試料の電子密度分布をフーリエ変換した形 で得られる結晶構造因子の2乗が強度であることを考慮すれば、強度から得ら れる結晶構造因子の情報を逆フーリエ変換し、電子密度分布の観測も可能であ る。電子密度分布は、原子の電荷量や軌道状態を反映するため、電子密度まで 観測すれば、原子の並び方だけでなく、電荷や軌道の自由度の情報も得られ る。また、散乱実験において検出されるX線からは原子の動的なふるまいまで 調査できる。

本論文で著者は、X線回折・散乱を利用し、軌道自由度を研究した。電子軌 道は電荷やスピンに比べて、直接観測が困難な物理量である。しかし近年、放 射光X線を用いた精密な実験・解析により、電子軌道は直接観測可能である。 研究対象物質としてスピネル型バナジウム酸化物 FeV₂O₄に注目した。この系 はFeとVの2サイトが軌道自由度を有することから、降温過程で3度の逐次 相転移を示す。各相における軌道状態を調査することで、軌道自由度と物性の かかわりを調査した。

1.2 軌道自由度と物性

電子は電荷、軌道、スピンの自由度を有する。遷移金属酸化物に代表される 強相関電子系では、これらの自由度が協奏し、多彩な物性が発現する。本節で は、そのうちの軌道自由度がもたらす物性を紹介する。

まず、軌道自由度を定義する。軌道自由度は、同じエネルギーを持つ軌道が 複数存在する、軌道縮退上で生まれる。縮退した軌道を電子が部分的に占有す る場合、電子は縮退した複数の軌道のどの軌道を占有しても、系全体のエネル ギーは変わらない。つまり、電子が複数の軌道を選択する自由を持つ。本論文 内ではこのように縮退軌道上に存在する電子が有する、軌道の選択性を軌道自 由度とする。

軌道自由度が考えられる発端は、KCuF₃である[6]。当時は、KMF₃系として、M = Mn, Fe, Co, Ni が知られており、これらはすべて室温で cubic のペロブスカイト構造であった。しかし、KCuF₃は室温で tetragonal のペロブスカイト 構造であった。この系は結晶内に形式価数+2 価の Cu を有し、9 つの 3d 電子を 持つ。ペロブスカイト型構造のため CuF₆を持つ。八面体の結晶場において 3d 軌道は t_{2g} 軌道と e_g 軌道に分裂するため、9 つの 3d 電子は、6 つが t_{2g} 軌道を、3 つが e_g 軌道を占有する。この e_g 軌道上の1 つの 3d 電子が軌道自由度を持つ。 KCuF₃ではこの軌道自由度が解消され、軌道自由度を担っていた1 つの 3d 電 子は $|3z^2 - r^2\rangle$ を占有する。その結果として、ヤーンテラー効果によって CuF₆ が1 軸方向につぶれ、ユニットセルは tetragonal になると考えられた。のちに この現象は Kugel 氏や Khomskii 氏らによって、「orbital order(軌道秩序)」とし て理解された[2]。

次に、軌道自由度が物性と絡み合う系として同じペロブスカイト構造を持つ RTiO₃系(Rは希土類元素)が発見された[7-10]。この系ではTiが形式価数+3 価であり、3d電子を1つだけ持つ。先ほどの系はeg軌道における軌道自由度 であったが、こちらはt2g軌道における軌道自由度を持つ系である。この系は軌 道が秩序化した後に磁気転移が起こるが、相転移後の基底状態の磁気構造がR の種類(イオン半径)によって異なる。これは、イオン半径の違いにより結晶 内で頂点共有するTiO₆八面体の角度が変わり、Tiの電子軌道の配列が異なるこ とに起因する。イオン半径が小さいとき、電子軌道が反強的に並び、強磁性相 が誘起され、イオン半径が大きくなると、電子軌道が次第に強的に並び、反強 磁性相が誘起される。これはKugel-Khomskii 相互作用で理解される。

そして、1990年代半ばにペロブスカイト型マンガン酸化物における超巨大磁 気抵抗効果(CMR)が発見され、軌道自由度が物性物理学で脚光を浴びた [3, 11-13]。これは、磁場印可により、場合によっては数テスラの磁場で電気抵抗

6

が数桁も変化する現象である。物質群は RMnO₃ や R₂MnO₄ (R は希土類元素) である。これらの系は形式価数+3 価の Mn を有し、4 つの 3d 電子を持ち、3 つが t_{2g}軌道を、1 つが e_g軌道を占有する。この e_g軌道上の1電子が軌道 自由度を持ち、CMR の起源となっている。これまでの研究結果を全てまとめ ると非常に長大になるため、ここでは省略するが、簡単には、配位子の O を経 由する二重交換相互作用に支配された強磁性金属相(軌道無秩序相)と軌道 (と電荷)秩序した絶縁体相が近いエネルギーで競合し、磁場によってその間 を相転移することが CMR の原因である。

ここまでを見てわかるとおり、軌道自由度単独では物性がほぼ変化しない。 必ず、電荷やスピンといった自由度と協奏し物性が発現する。しかし、重要な 役割を担っていることには間違いないため、電子軌道の状態を調べることは大 切である。

1.3 電子軌道の直接観測

電子の持つ自由度のうち、電荷は電気的性質、スピンは磁気的性質を担うた め、それぞれ電場と磁場に応答する。したがって、状態の調査は簡単である。 一方電子軌道は、外場と直接応答しないため、実験による直接観測には工夫が 必要である。今日、いくつかの手法が提案されているため、ここで紹介する。

まず、有名な手法が核磁気共鳴(NMR)である。実験では試料を回転させな がらNMRスペクトル、ナイトシフト、核四重極周波数を観測する[14]。この 時、電子の占有する軌道に異方性がある場合、観測値が角度依存性を示すた め、それらの情報から軌道状態を決定する。NMR は実験室レベルでの実験も 可能なため、手軽な手法ではあるが、実空間分解能が乏しい [15]。

それに対して実空間分解能を持つ、偏極中性子回折を紹介する。中性子は電荷をもたないがスピン1/2を持つ粒子である。 偏極中性子回折実験では、スピンをそろえた(偏極)中性子線を試料に入射し、その散乱強度を観測する。上向きスピンを入射した時と下向きスピンを入射した時の散乱強度比から磁気形状因子を取り出す。これは軌道の異方性を反映する値であり、軌道状態を決定できる。この手法では K₂CuF₄[16]や YTiO₃[9]で軌道状態を決定した報告がある。しかし、この手法は強磁性体でなければならないという制限がある。

別の手法として、共鳴 X 線散乱がある[13, 17, 18]。共鳴 X 線散乱は、対象元素の吸収端付近の X 線を利用し、軌道の異方性を反映する異常分散項を実験により取り出し、軌道状態を決定する手法である。電子の占有する軌道に異方性がある場合、吸収端付近では 禁制反射位置で散乱強度が観測されたり、アジマス角依存性を示したりするため、それらの情報から軌道状態を決定する。し

かし、 主に用いる K 吸収端では 1*s*-4*p*の双極子遷移が観測されるため、3*d*軌道の情報を直接扱えるわけではない。また、実験的には、共鳴現象を用いるため、限られた元素の情報しか取り扱えない。

これらが代表的なものだが、どの手法にもまだ制限があり、電子軌道の直接 観測手法はいまだ発展途上である。最近では、非共鳴非弾性 X 線散乱による電 子軌道のイメージング[19]も提案されており、電子軌道の直接観測手法の開拓 が現在進行形で行われている。

1.4 コア差フーリエ合成(CDFS)法

このような背景の中で、本研究室 2019 年度博士の鬼頭俊介氏によってコア 差フーリエ合成(core differential Fourier synthesis : CDFS)法が開発された[20, 21]。本研究において、重要な役割を果たした手法であるため、ここで紹介す る。

CDFS 法には、単結晶 X 線回折実験のデータを用いるため、まず単結晶 X 線回折を説明する。単結晶 X 線回折では、単結晶試料に X 線を入射し、回折された X 線の位置と強度から結晶構造を得る。回折 X 線の観測位置から晶系や ユニットセルの格子定数がわかり、強度からは構成原子の種類とユニットセル 内における座標がわかる。CDFS 法ではこの強度に注目し、結晶構造以上の情報を抽出する。一般に、X 線回折実験で得られる回折強度Iは、結晶構造因子 F(K)との間に

$$I \propto |F(K)|^2$$
 (1.4-1)の関係を持つ。この結晶構造因子 $F(K)$ は、ユニットセル内の電子密度 $\rho(r)$ を用いて

$$F(\mathbf{K}) = \int_{\text{unitcell}} \rho(\mathbf{r}) e^{-i\mathbf{K}\cdot\mathbf{r}} d\mathbf{r} \qquad (1.4-2)$$

とあらわされる。これはフーリエ変換そのものである。これを逆手に取ると、 結晶構造因子の逆フーリエ変換により、理論上は電子密度が再現できる。しか し、一般的には実験で得られた結晶構造因子をただ逆フーリエ変換しても、正 しい電子密度は得られない。これは、数式をみれば明らかである。実験で得ら れた結晶構造因子の逆フーリエ変換はフーリエ合成を用いて

$$\rho(\mathbf{r}) = \frac{1}{V} \sum_{\mathbf{K}}^{\infty} |F(\mathbf{K})| P e^{i\mathbf{K} \cdot \mathbf{r}}$$
(1.4 - 3)

とあらわされる。実験からはあくまでも|F(K)|までしか取得できないため、位 相項Pが必要であることを断っておく。この式は電子密度の完全再現には無限 大個の結晶構造因子が必要であることを示すが、実験では無限大個のデータを 取得することは不可能である。したがって、単純な逆フーリエ変換では電子密度を再現できない。また、実験で取得したデータだけをフーリエ変換すると、 ノイジーな電子密度が得られる。これはフーリエの打ち切りの効果である。 CDFS 法はこの効果を最小限に抑えることをコンセプトとしている。フーリエ の打ち切りの効果を避けるために、結晶構造因子の中身に注目する。結晶構造 因子は

$$F(\mathbf{K}) = \sum_{j} f_j T_j e^{-i\mathbf{K} \cdot \mathbf{r}_j}$$
(1.4-4)

である。fiはj番目の原子の原子散乱因子、Tiはj番目の原子の原子変位パラメー ター(俗にいう温度因子)、r_iはj番目の原子のユニットセル内の分率座標であ る。 T_i は最大値1のガウス関数の形であり、 $e^{-i\mathbf{K}\cdot\mathbf{r}_i}$ の項は位相項のため、この 結晶構造因子の大きさを司るものはfiである。このfiは元素ごとにデータベー ス化されており、sin θ /λの関数である。図 1.4-1 (a)に酸素の結晶構造因子を示 す。図では $\sin \theta / \lambda < 2.0 \text{ Å}^{-1}$ を表示しているが、それよりも大きな $\sin \theta / \lambda$ まで 数値がある。しかし、実験ではsinθ/λ < 2.0 Å⁻¹でさえ容易に取得できない。 これがフーリエの打ち切りの根源である。しかし、このデータベースには先が あり、参考文献[22,23]では原子散乱因子を内殻と価電子に分離した数値が報告 されている (図 1.4-1 (b))。 $\sin \theta / \lambda$ の大きなところでは内殻の情報しか残ってい ない。CDFS 法はここに注目し、 $\sin \theta / \lambda$ の小さいところだけを逆フーリエ変換 する。しかし、実験では全電子の情報が得られるため、さらなる工夫が必要で ある。改めて、結晶構造因子の式(1.4-2)に戻る。この式はfiがデータベースと して存在すると認めると、結晶構造の情報(温温度因子と原子座標)があれば 計算可能である。仮にfi^{core}を用いれば、内殻の情報が計算できる。実験で $|F_{obs}(K)|$ が得られるため、 $F_{calc}^{core}(K)$ を計算して差し引けば、疑似的に価電子の 電子密度だけは再現できる。これが CDFS 法のコンセプトである。数式は、

$$\rho_{\nu}(\boldsymbol{r}) = \frac{1}{V} \sum_{K} \left[\left(|F_{\text{obs}}(\boldsymbol{K})| P - \left| \sum_{j} f_{j}^{\text{core}}(\boldsymbol{K}) T_{j} e^{-i\boldsymbol{K}\cdot\boldsymbol{r}_{j}} \right| P^{\text{core}} \right) e^{i\boldsymbol{K}\cdot\boldsymbol{r}} \right] \quad (1.4-5)$$

である。この手法では分子性結晶の(TMTTF)₂PF₆における分子軌道[24]や YTiO₃のTiの3d軌道[20]の直接観測に成功した。YTiO₃では、電子軌道だけで はなくTi-Oの混成軌道まで観測できた(図1.4-2)。ただし、注意点がある。 $\sin\theta/\lambda$ の小さい領域だけを逆フーリエ変換するコンセプトだが、低角領域だけ のフーリエ変換では不十分である。原子周辺に局在した原子軌道を見るために は十分な実空間分解能が必要であり、実空間分解能を上げるためには高角領域 の情報が必要なためである。したがって、CDFS法を行う際は領域を区切るこ となく、測定した全データを用いることが望ましい。



図 1.4-1 O の原子散乱因子。(a)は全電子分。(b)は内殻電子分と価電子分。



図 1.4-2 CDFS 法の実例。(a)は(TMTTF)₂PF₆の分子軌道。(b)は YTiO₃の Ti の 3d 軌道。Ti-O の混成軌道が観測されており、中心部が節ではない。

1.5 論文の構成

第2章では、本研究を説明するうえで欠かせない電子軌道の基本的な取り扱いを説明する。第3章では本研究の対象物質である FeV₂O₄を紹介する。第4章では本研究で用いた実験の原理や装置について説明する。第5章~第8章では、実際の解析結果と解釈に関して説明する。第9章で総括を行う。

第2章 電子軌道の取り扱い

本章では、電子軌道を取り扱ううえで必要となる波動関数を導出、定義し、 電子軌道の一般的な理解について説明する。

2.1 電子軌道の波動関数の導出

電子の波動関数は時間に依存しないシュレーディンガー方程式から導出する。ある電子の波動関数をΨ(**r**)としたとき、時間に依存しないシュレーディン ガー方程式は一般的に

$$\mathcal{H}\Psi(\boldsymbol{r}) = E\Psi(\boldsymbol{r}) \tag{2.1-1}$$

と表記される。ここでℋはハミルトニアン、Eはエネルギー、rは電子の位置ベ クトルである。ハミルトニアンはポテンシャルエネルギーをU(r)としたときー 般的に

$$\mathcal{H} = -\frac{\hbar^2}{2m} \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right) + U(\mathbf{r})$$
(2.1-2)

である。ħはディラック定数で、mは質量である。電子は一般的に原子核の周 りに存在し、正の電荷をもつ原子核からのポテンシャルエネルギーを受けてい る。したがって、中心力場におけるポテンシャルエネルギー

$$U(\mathbf{r}) = -\frac{e^2}{4\pi\varepsilon_0 r} \tag{2.1-3}$$

を使用する。eは電気素量、 ε_0 は真空の誘電率、rは原子核からの距離($r = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}$)を示す。これまでのことを考慮すると、電子のシュレーディンガー方程式は

$$\left[-\frac{\hbar^2}{2m}\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}\right) - \frac{e^2}{4\pi\varepsilon_0 r}\right]\Psi(\mathbf{r}) = E\Psi(\mathbf{r})$$
(2.1-4)

と表記される。この式の左辺を見ると、直交座標x,y,zと原子核と電子の距離rが混在するため、この式をこのまま解くことは難しい。そこで、中心力場にあることを考慮し、極座標 (r, θ, ϕ) で計算する。極座標変換の詳細は省略するが、極座標変換によりシュレーディンガー方程式は

 $-\frac{\hbar^{2}}{2m} \left[\frac{1}{r^{2}} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^{2} \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^{2} \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^{2} \sin^{2} \theta} \frac{\partial^{2}}{\partial \phi^{2}} - \frac{e^{2}}{4\pi \varepsilon_{0} r} \right] \Psi = E \Psi (2.1 - 5)$ となる。この数式を変形すると、

$$\frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial \Psi}{\partial r} \right) + \frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial \Psi}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{\sin^2 \theta} \frac{\partial^2 \Psi}{\partial \phi^2} + \frac{2mr^2}{\hbar^2} \left(E + \frac{e^2}{4\pi\epsilon_0 r} \right) \Psi = 0(2.1 - 6)$$
となる。すべての項 $\Psi(r, \theta, \phi)$ が入っており、単純に解くことはできないが、こ
の式の Ψ 以外の部分をよく見ると、第1項は r だけ、第2項は θ だけ、第3項は

$$\theta \geq \phi$$
、第4項はrだけである。そこに注目し
 $\Psi(r, \theta, \phi) = R(r)Y(\theta, \phi)$ (2.1-7)

と変数分離する。式を整理すると、

 $\frac{1}{R}\frac{\partial}{\partial r}\left(r^{2}\frac{\partial R}{\partial r}\right) + \frac{2mr^{2}}{\hbar^{2}}\left(E + \frac{e^{2}}{4\pi\varepsilon_{0}r}\right) = -\frac{1}{Y}\left[\frac{1}{\sin\theta}\frac{\partial}{\partial\theta}\left(\sin\theta\frac{\partial Y}{\partial\theta}\right) + \frac{1}{\sin^{2}\theta}\frac{\partial^{2}Y}{\partial\phi^{2}}\right](2.1-8)$ となる。左辺はrのみの微分方程式、右辺は θ, ϕ の偏微分方程式である。この数 式を成立させるためには両辺が定数 λ である必要がある。したがって、解くべ き微分方程式は、

$$\begin{cases} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial R}{\partial r} \right) + \frac{2mr^2}{\hbar^2} \left(E + \frac{e^2}{4\pi\varepsilon_0 r} - \lambda \right) R = 0 \\ \left[\frac{1}{\sin\theta} \frac{\partial}{\partial\theta} \left(\sin\theta \frac{\partial Y}{\partial\theta} \right) + \frac{1}{\sin^2\theta} \frac{\partial^2 Y}{\partial\phi^2} \right] + \lambda Y = 0 \end{cases}$$
(2.1-9)

である。動径成分の式と、角度成分の式に分かれる。次にそれぞれの式について説明する。

まず、動径成分の式について考える。詳細な計算は省略するが、

$$R_{nl}(r) = -\left(\frac{2Z}{na_0}\right)^{\frac{3}{2}} \sqrt{\frac{(n-l-1)!}{2n[(n+l)!]^3}} e^{-\frac{Zr}{na_0}} \left(\frac{2Zr}{na_0}\right)^l L_{n+l}^{2l+1}\left(\frac{2Zr}{na_0}\right)$$
(2.1-10)

$$L_k^j(x) = \frac{d^j}{dx^j} \left(e^x \frac{d^k}{dx^k} x^k e^{-x} \right)$$
(2.1 - 11)

となる。この $R_{nl}(r)$ は動径分布関数と呼ばれる。ここで、 $a_0 = \frac{4\pi\epsilon_0\hbar^2}{me^2} \sim 0.529$ Å はボーア半径である。 $L_k^j(x)$ は Laguerre の陪多項式という。 次に角度成分の式について考える。こちらは

$$Y_l^m(\theta,\phi) = (-1)^{\frac{m+|m|}{2}} \sqrt{\frac{2l+1}{4\pi} \frac{(l-|m|)!}{(l+|m|)!}} P_l^{|m|}(\cos\theta) e^{im\phi}$$
(2.1-12)

$$\begin{cases} P_l^{|m|}(z) = (1 - z^2)^{\frac{|m|}{2}} \frac{d^{|m|}}{dz^{|m|}} P_l(z) \\ P_l(z) = \frac{1}{2^l l!} \frac{d^l}{dz^l} (z^2 - 1)^2 \end{cases}$$
(2.1 - 13)

となる。この $Y_l^m(\theta, \phi)$ は球面調和関数と呼ばれ、 $P_l^{|m|}(z)$ は Legendre 陪多項式と いい、 $P_l(z)$ は Rodrigue の公式である。

これらの式に特に説明もなくn,l,mという文字を使用しているがこれらについて説明する。これらは電子軌道を考えるための重要な量子数である。nは主

量子数、lは方位量子数、mは磁気量子数である。主量子数は電子の入る電子殻 を指定する量子数であり、nは1,2,3…という定数をとる。電子殻はエネルギー ごとに電子軌道をまとめたものである。電子殻はエネルギーの低いものから K 殻、L 殻、M 殻…と呼ばれており、これらはそれぞれ小さいものからn = 1,2,3…が対応する。方位量子数は、電子軌道の種類を表す量子数である。電子 軌道には、s軌道、p軌道、d軌道…が存在し、主量子数と同様に、lが小さいも のからl = 0,1,2…が対応する。lは最大でn - 1までしか取れない。最後に磁気量 子数は、軌道の形状を表す量子数である。これは0,±1,±2…±(l-1)という数 値をとる。電子軌道はこれらの量子数の組み合わせで考えられる。

しかし、真に物理と結びつけるためには、もう一歩踏み込み必要がある。例 えば、n = 2, l = 1の場合である。これは一般的に2p軌道と呼ばれる。先ほどの 波動関数の式(2.1-10)~(2.1-13)にn, l, mを代入すると、

$$R_{21} = \frac{1}{2\sqrt{6}} \left(\frac{Z}{a_0}\right)^{\frac{3}{2}} \rho e^{-\frac{\rho}{2}}$$

$$\begin{cases}
Y_1^0 = \sqrt{\frac{3}{4\pi}} \cos \theta \\
Y_1^{\pm 1} = \mp \sqrt{\frac{3}{8\pi}} \sin \theta e^{\pm i\phi}
\end{cases}$$
(2.1 - 14)
(2.1 - 15)

となる。 $\rho \equiv \frac{z}{a_0} r$ である。ここで、 R_{21}, Y_1^0 は実数だが、 $Y_1^{\pm 1}$ は複素数である。一般的に、球面調和関数は複素数だが、物理と対応させることを考えると、複素数のまま扱うべきではない。したがって、複素数を消去する。一般的に、*m*によって場合分けがされており、

$$\begin{cases} Y_{l0} \equiv Y_{l}^{0} & m = 0\\ Y_{lm} \equiv \frac{(-1)^{m} Y_{l}^{m} + Y_{l}^{-m}}{\sqrt{2}} & m > 0\\ Y_{lm} \equiv \frac{(-1)^{|m|} Y_{l}^{|m|} - Y_{l}^{-|m|}}{\sqrt{2}i} & m < 0 \end{cases}$$

$$(2.1 - 16)$$

と変換すると、球面調和関数は実数化できる。この時のY_{lm}を立方調和関数という。2p軌道に適用すると、

$$\begin{cases} Y_{10} = \sqrt{\frac{3}{4\pi}}\cos\theta \\ Y_{11} = \sqrt{\frac{3}{4\pi}}\sin\theta\cos\phi \\ Y_{1-1} = \sqrt{\frac{3}{4\pi}}\sin\theta\sin\phi \end{cases}$$
(2.1 - 17)

となる。ここで、極座標を直交座標に取り直すと、

$$\begin{cases} Y_{10} = \sqrt{\frac{3}{4\pi} \frac{z}{r}} \\ Y_{11} = \sqrt{\frac{3}{4\pi} \frac{x}{r}} \\ Y_{1-1} = \sqrt{\frac{3}{4\pi} \frac{y}{r}} \end{cases}$$
(2.1 - 18)

となる。立方調和関数を用いると、非常にシンプルに表示されるため、一般的にはこちらの形式で電子軌道を考える。この変換をみると、複素数が出てくる最大の原因は、最初に直交座標から極座標に変換していることである。したがって、立方調和関数への変換はあくまでも座標系を変換しているだけである。 最後に、動径分布関数との積で電子軌道は考えられる。2p軌道の場合、 Y_{10}, Y_{11}, Y_{1-1} を用いた波動関数をそれぞれ $2p_z$ 軌道、 $2p_x$ 軌道、 $2p_y$ 軌道の波動関数という。実空間では、図 2.1-1 に示した形となる。





次に、*n* = 3,*l* = 2の場合を見てみる。これは 3*d* 軌道と呼ばれ、動径分布関数と球面調和関数は、

$$R_{32} = \frac{4}{81\sqrt{30}} \left(\frac{Z}{a_0}\right)^{\frac{3}{2}} \rho^2 e^{-\frac{\rho}{3}}$$
(2.1 - 19)
$$\begin{cases} Y_{20} = \sqrt{\frac{5}{16\pi}} \frac{3z^2 - r^2}{r^2} \\Y_{21} = \sqrt{\frac{15}{4\pi}} \frac{zx}{r^2} \\Y_{2-1} = \sqrt{\frac{15}{4\pi}} \frac{yz}{r^2} \\Y_{22} = \sqrt{\frac{15}{16\pi}} \frac{x^2 - y^2}{r^2} \\Y_{22} = \sqrt{\frac{15}{16\pi}} \frac{x^2}{r^2} \\Y_{2-2} = \sqrt{\frac{15}{4\pi}} \frac{xy}{r^2} \end{cases}$$
(2.1 - 20)

となる。上から、 $3z^2 - r^2$ 軌道、zx軌道、yz軌道、 $x^2 - y^2$ 軌道、xy軌道といい、図 2.1-2 に示す形状を持つ。本論文では、これ以降電子軌道の波動関数を $|3z^2 - r^2\rangle$ のようにブラケット表記で表記する。

このように、*n,l,m*の組み合わせを考え、様々な電子軌道の波動関数を求める。



図 2.1-2 3d 軌道の形状。赤い部分と青い部分は波動関数の位相が異なる。

2.2 結晶場分裂

自由原子の場合、同じn,lを持つ電子軌道は同じエネルギーを持つ。同じn,l を持つ電子軌道は(2l-1)個あるため、(2l-1)重に縮退する(図 2.2-1)。3d 軌 道の場合は、5 重縮退する。しかし、3d 軌道が配位多面体内に配置されとき、 配位子の作り出す異方的なポテンシャルの影響を受け、エネルギーに差が生じ る。このエネルギー準位の分裂を結晶場分裂という。八面体を例に概要を説明 する。



図 2.2-1 自由原子の場合における、各電子軌道のエネルギー準位の模式図。

まず、八面体の中心に $|3z^2 - r^2\rangle$ を配置する。この時、量子化軸x, y, zは、そ れぞれ配位子の方向に定義する。 $|3z^2 - r^2\rangle$ はz方向に電子が広がる形状であ る。配位子が O²⁻や S²⁻などの負の電荷をもつイオンの場合、電子軌道の延びる 方向に配位子があると、電子間のクーロン反発により、エネルギーは増大す る。つまり、|3z²-r²)のエネルギーは自由原子の場合に比べて大きい。一方、 |vz)を配置すると、|vz)の蝶々型は配位子の方向ではなく、配位子と配位子の 間に延びている。また、配位子の方向には電子軌道の成分が全くない。この場 合、|3z² - r²)に比べてクーロン反発は小さい。つまり、|yz)のエネルギーは自 由原子の場合に比べて小さい。同様に考えると、八面体配位においては、 $|yz\rangle, |zx\rangle, |xy\rangle$ が安定化し、 $|3z^2 - r^2\rangle, |x^2 - y^2\rangle$ が不安定化する(図 2.2-2)。ま たこの時、|vz),|zx),|xv)は配位子との関係がすべて同じであり、この3つの軌 道のエネルギーは同じである。したがって、この3つの軌道は3重縮退する。 これを一般的に t_{2g} 軌道という。一方の $|3z^2 - r^2\rangle$, $|x^2 - y^2\rangle$ は配位子との関係だ け見れば、異なる。しかし、電子軌道における電子の存在確率まで含めて考え ると、 $|3z^2 - r^2\rangle$, $|x^2 - y^2\rangle$ は同じエネルギーとなる。したがって、この2軌道 は2重縮退する。一般的にこの2重縮退はeg軌道という。



図 2.2-2 八面体配位における結晶場分裂。

また、この考え方は八面体が単純に歪む場合においては、軌道状態を想像する手掛かりとなる。例として八面体がz方向に延びる場合を考える。ただし、八面体の体積が変化すると、電荷の自由度を考慮すしなければならないため、八面体の体積を一定とするため、x,y方向には若干縮むとする。八面体がz方向に延びることにより $|3z^2 - r^2\rangle$ から配位子が遠ざかる。また、 $|x^2 - y^2\rangle$ について考えると、x,y方向から配位子が近づく。したがって、2 重縮退していた e_g 軌道は $|3z^2 - r^2\rangle$ が安定化し、 $|x^2 - y^2\rangle$ が不安定化する。 t_{2g} 軌道で考えると、z方向の成分を持つ $|yz\rangle$, $|zx\rangle$ は安定化し、xy面内に広がる $|xy\rangle$ は不安定化する。 $|yz\rangle$, $|zx\rangle$ はまたしても周囲の配位子に対して同じ環境となるため、2 重縮退する(図 2.2-3)。



図 2.2-3 八面体がz方向に伸びた場合の3d軌道の様子。

このように電子軌道の形状と配位子との関係を幾何学的に考えることで配位 多面体内の電子軌道状態が予想できる。これは、八面体に限らず、四面体や平 面四配位などの場合でも同様である(図 2.2-4)。詳細は省略するが、正四面体 配位の場合は、 $|3z^2 - r^2\rangle$, $|x^2 - y^2\rangle$ が安定化し、2 重縮退する。 $|yz\rangle$, $|zx\rangle$, $|xy\rangle$ が不安定化し3 重縮退する。この時、2 重縮退を e軌道、3 重縮退を t_2 軌道と いう。平面四配位の場合は、八面体がz方向に延びる場合と同様に分裂する。 しかし、この場合はz方向の配位子が無いため、 e_g 軌道から分裂・安定化する $|3z^2 - r^2\rangle$ よりも t_{2g} 軌道から分裂・不安定化した $|xy\rangle$ のほうがエネルギーが高 い。



図 2.2-4 四面体配位と平面四配位の場合の 3d 軌道状態。

2.3 モデル計算手法

前節では配位多面体と電子軌道の関係から、軌道状態が予想できることを紹介した。しかし、実際の物質内においては、多くの場合配位多面体が複雑に歪む。この場合において、配位子と電子軌道の関係性を探ることは難しい。また 歪みが複雑な場合では、電子軌道が単純な $|yz\rangle$ だけではなく、 $C_1|yz\rangle + C_2|zx\rangle + C_3|xy\rangle$ (C_1, C_2, C_3 は定数で、 $\sqrt{C_1^2 + C_2^2 + C_3^2} = 1$ を満たす)のように電子軌道の 基底関数が変化する、軌道の再構成が起こる。これらを幾何学的に追うことは 不可能である。そこで、本節では電子軌道の状態を計算で求める方法を紹介す る。

2.3.1 Qモード解析

まずは、Qモード解析[25]を紹介する。この手法では、配位多面体の歪みを 複数のQモードに分類し、それらの大きさを利用して電子軌道を求める。八面 体の t_{2g}軌道の状態を求める場合は図 2.3.1-1 の6つのモードを利用する。図 2.3.1-1 を見てわかる通り、この解析を行う大前提として、対象とする八面体に は対称心が必須である。





図 2.3.1-1 八面体における 6 つの Q モードの模式図。

八面体の歪みのQモードへの分解に関して説明する。図 2.3.1-1 のQ₁図に示す 通り、八面体の 6 つの配位子に番号を付ける。これらの配位子はすべて*x*,*y*,*z* 方向に変位可能である。この変位を単純に行列として

$$\begin{pmatrix} x_1 & y_1 & z_1 \\ x_2 & y_2 & z_2 \\ x_3 & y_3 & z_3 \\ x_4 & y_4 & z_4 \\ x_5 & y_5 & z_5 \\ x_6 & y_6 & z_6 \end{pmatrix}$$
 (2.3.1 - 1)

と表現する。しかし、対称心を考慮すると、配位子1と4、2と5、3と6は同じ変位で表現できるため、3×3の行列として、

$$\begin{pmatrix} x_1 & y_1 & z_1 \\ x_2 & y_2 & z_2 \\ x_3 & y_3 & z_3 \end{pmatrix}$$
(2.3.1 - 2)

で表現する。この定義に従えば、図 2.3.1-1 の各 Q モードは変位の大きさをqとして、

$$Q_{1} = \begin{pmatrix} q_{1} & 0 & 0 \\ 0 & q_{1} & 0 \\ 0 & 0 & q_{1} \end{pmatrix} \quad Q_{2} = \begin{pmatrix} q_{2} & 0 & 0 \\ 0 & -q_{2} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \quad Q_{3} = \begin{pmatrix} -q_{3} & 0 & 0 \\ 0 & -q_{3} & 0 \\ 0 & 0 & 2q_{3} \end{pmatrix}$$

$$Q_{4} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & q_{4} \\ 0 & q_{4} & 0 \end{pmatrix} \quad Q_{5} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & q_{5} \\ 0 & 0 & 0 \\ q_{5} & 0 & 0 \end{pmatrix} \quad Q_{6} = \begin{pmatrix} 0 & q_{6} & 0 \\ q_{6} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$
(2.3.1-3)

と定義できる。したがって、八面体の歪みは変位qよって、

$$\sum_{i=0}^{6} Q_i = \begin{pmatrix} q_1 + q_2 - q_3 & q_6 & q_5 \\ q_6 & q_1 - q_2 - q_3 & q_4 \\ q_5 & q_4 & q_1 + 2q_3 \end{pmatrix}$$
(2.3.1-4)

と表現される。これと実際の八面体の変位を比較し、qを求める。ただし、式 2.3.1-4 は対称行列のため、実際の八面体の変位から作られる行列も*xyz* 軸周り の任意の回転行列Rによって対称行列に変換する必要がある。変換後の行列を

$$\begin{pmatrix} A_{11} & A_{12} & A_{13} \\ A_{12} & A_{22} & A_{23} \\ A_{13} & A_{23} & A_{33} \end{pmatrix}$$
(2.3.1 - 5)

としたとき、各変位qの大きさは、

$$\begin{cases} q_1 = \frac{A_{11} + A_{22} + A_{33}}{3} \\ q_2 = \frac{A_{11} - A_{22}}{2} \\ q_3 = \frac{A_{33} - q_1}{2} \\ q_4 = A_{23} \\ q_5 = A_{13} \\ q_6 = A_{12} \end{cases}$$
(2.3.1 - 6)

で求められる。ただし、あくまでも変位が求まっただけである。八面体の変形の大きさを見積もるだけであればこれでよいが、電子軌道の状態を求める際には、これらの変位は規格化するとよい。例えば*Q*1の場合は、

$$Q_1 = \frac{q_1}{\sqrt{3}} \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0\\ 0 & 1 & 0\\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$
(2.3.1 - 7)

である。電子軌道の状態を求めるには、これらの大きさを用いて、

$$\begin{pmatrix} q_2 - \frac{q_3}{\sqrt{3}} & q_6 & q_5 \\ q_6 & -q_2 - \frac{q_3}{\sqrt{3}} & q_4 \\ q_5 & q_4 & \frac{2q_3}{\sqrt{3}} \end{pmatrix}$$
(2.3.1 - 8)

というポテンシャル行列を作成する。全成分に規格化定数の $1/\sqrt{2}$ が含まれるため、それは行列の外に出している。また、 Q_1 の成分は八面体の膨張・収縮に対応し、これは電荷自由度の変化を示すため、軌道の計算には用いない。単純に見ればこの行列は正八面体からのずれ分を表す。このポテンシャル行列の固有値・固有ベクトルを計算すれば、エネルギーの分裂幅と分裂後の軌道を計算できる。ここで求められる固有値は t_{2g} 軌道からのエネルギー変化のため、負であれば、対応する電子軌道が安定化している。また、固有ベクトルは電子軌道の量子パラメーター C_1, C_2, C_3 に対応する。

2.3.2 クーロンポテンシャルを用いた電子軌道計算

次に、汎用的な手法を説明する。Qモード解析は非常にシンプルな手法だ が、八面体の t_{2g} 軌道といった、ある数種類の軌道状態の計算に限られた手法で ある。一般的な電子軌道を求める手法を説明する。電子軌道の状態を決める結 晶場はクーロンポテンシャルである。量子力学において、波動関数にポテンシ ャル演算子を作用させると、エネルギーが求まる。ポテンシャルをV(r)とした とき、

$$V(\mathbf{r})\Psi = \varepsilon \Psi \tag{2.3.2-1}$$

である。例として t2g 軌道の場合、この式は

 $V(r)\{C_1|yz\} + C_2|zx\} + C_3|xy\} = \varepsilon\{C_1|yz\} + C_2|zx\} + C_3|xy\}$ (2.3.2 - 2) である。V(r)が演算子であることに注意すると、

$$V(|yz\rangle |zx\rangle |xy\rangle \begin{pmatrix} C_1 \\ C_2 \\ C_3 \end{pmatrix} = (|yz\rangle |zx\rangle |xy\rangle)\varepsilon \begin{pmatrix} C_1 \\ C_2 \\ C_3 \end{pmatrix}$$
(2.3.2-3)

である。この式は

$$\begin{pmatrix} \langle yz| \\ \langle zx| \\ \langle xy| \end{pmatrix} V(|yz\rangle |zx\rangle |xy\rangle) \begin{pmatrix} C_1 \\ C_2 \\ C_3 \end{pmatrix} = \varepsilon \begin{pmatrix} C_1 \\ C_2 \\ C_3 \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} \langle yz|V|yz \rangle & \langle yz|V|zx \rangle & \langle yz|V|xy \rangle \\ \langle zx|V|yz \rangle & \langle zx|V|zx \rangle & \langle zx|V|xy \rangle \\ \langle xy|V|yz \rangle & \langle xy|V|zx \rangle & \langle xy|V|xy \rangle \end{pmatrix} \begin{pmatrix} C_1 \\ C_2 \\ C_3 \end{pmatrix} = \varepsilon \begin{pmatrix} C_1 \\ C_2 \\ C_3 \end{pmatrix}$$
(2.3.2-4)

となる。これはAx = bxの形であり、A にあたる

$$\begin{pmatrix} \langle yz|V|yz \rangle & \langle yz|V|zx \rangle & \langle yz|V|xy \rangle \\ \langle zx|V|yz \rangle & \langle zx|V|zx \rangle & \langle zx|V|xy \rangle \\ \langle xy|V|yz \rangle & \langle xy|V|zx \rangle & \langle xy|V|xy \rangle \end{pmatrix}$$
(2.3.2 - 5)

の部分の固有値・固有ベクトルを計算する。*Q*モードのポテンシャル行列も同 じものを計算している。あとは、この行列の数値を求めればよいが、単純では ない。

まず、ポテンシャルについて説明する。*V(r)*にクーロンポテンシャルを用いる場合、結晶中の電荷*q*を持つある原子付近の位置*r*におけるクーロンポテンシャルは

$$V(\mathbf{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon} \sum_{n} \frac{qq_n}{|\mathbf{r} - \mathbf{R}_n|}$$
(2.3.2 - 6)

であらわされる。 ε は結晶中の誘電率、 q_n はn番目の原子の電荷、 R_n はn番目の 原子の位置である。これは、結晶中のすべての原子のクーロンポテンシャルを 足し合わせる。理想的には結晶内の全原子分足し合わせるべきだが、それは不 可能である。そこで、一般的には閾値を決めて、それ以下の数値の足し算はせ ず、ある値に収束させる。しかし、それも問題がある。クーロンポテンシャル の関数は主に1/rの関数とみなされる。この関数は閾値を 0.001 に設定したとし ても $r\sim1000$ Åまでの計算が必要であり、非常に収束性の悪い関数である。これ をそのまま実行することは現実的ではない。しかし、この計算ができなけれ ば、我々としては電子軌道の状態が予想できず、それ以上に数値計算の研究分 野で不都合が生じる。この状況に対して、数値計算の世界では、関数の形を変 えることで、収束性を高める研究が行われている。今回のような1/rの関数に 対しては、Ewald の方法[26]が提案されている。



図 2.3.2-1 Ewald の方法のイメージ図。赤い部分のポテンシャルを求めている。

Ewald の方法は図 2.3.2-1 に示したイメージで計算する。本来求めるべきポテ ンシャル $V(\mathbf{r})$ は、周囲の原子周りに局在している鋭いガウシアンの和である。 まずは、それらをブロード化させたもの $V_a(\mathbf{r})$ を考える。そして、本来求めるも のとブロード化したものの差分をおつり $V_b(\mathbf{r})$ として足し合わせる。さらにブロ ード化したガウシアンの和に対しては、一度周期的な配置で $V_{a-a}(\mathbf{r})$ を計算し、 原点(注目する位置 \mathbf{r} の原子)分を $V_{a-b}(\mathbf{r})$ として差し引く。一見複雑な計算過 程に見えるが、 $V_{a-a}(\mathbf{r})$ のブロード化したガウシアンの周期的な和の部分は、逆 空間を用いることで非常にシンプルに計算する手法がある。この手法は収束っ 性も高い。また、 $V_b(\mathbf{r})$ の差分の項は鋭いガウシアンが残るもののマイナスのガ ウシアンが入り、各項の数値自体は小さいため、収束性が高い。 $V_{a-b}(\mathbf{r})$ の部分 は1項だけで、収束性には影響しない。したがって、このような式変形を行う ことで、収束性が高くなる。詳細な導出は省略するが、これらの数式はそれぞ れ

$$V_{a-a}(\mathbf{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon} \sum_{(h,k,l)\neq(0,0,0)} \frac{1}{\Delta_{\text{cell}}} \frac{\exp(-2\pi^2 \sigma^2 |\mathbf{G}|^2) \exp(-2\pi i \mathbf{G} \cdot \mathbf{r})}{\pi |\mathbf{G}|^2}$$
$$\times \sum_{j=1}^M q_j \exp(-2\pi i \mathbf{R}_j \cdot \mathbf{G})$$
(2.3.2 - 7)

$$V_{a-b}(\mathbf{r}) = \begin{cases} -\frac{1}{4\pi\varepsilon} \sqrt{\frac{2}{\pi}} \frac{q_i}{\sigma}, \text{ for } \mathbf{r} = \mathbf{R}_i \\ -\frac{1}{4\pi\varepsilon} \frac{q_i}{|\mathbf{r} - \mathbf{R}_i|} \operatorname{erf}\left(\frac{|\mathbf{r} - \mathbf{R}_i|}{\sqrt{2}\sigma}\right), \text{ for } \mathbf{r} \neq \mathbf{R}_i \end{cases}$$
(2.3.2 - 8)

$$V_b(\mathbf{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon} \sum_{(\xi,\eta,\zeta,j)\neq(0,0,0,i)} \frac{q_i}{|\mathbf{r} - (\mathbf{l}_{\xi\eta\zeta} + \mathbf{R}_i)|} \operatorname{erfc}\left(\frac{|\mathbf{r} - (\mathbf{l}_{\xi\eta\zeta} + \mathbf{R}_i)|}{\sqrt{2}\sigma}\right) \quad (2.3.2 - 9)$$

である。 Δ_{cell} はユニットセルの体積、 σ はガウシアンの分布幅、 $G = ha^* + kb^* + lc^*$ は逆格子ベクトル、Rはユニットセル内の座標、Mはユニットセル内の原子数、 $l_{\xi\eta\zeta} = \xi a + \eta b + \zeta c$ は基本並進ベクトルである。添え字iは注目する原子を表し、jはj番目の原子を表す。erf 関数と erfc 関数はそれぞれ誤差関数、補誤差関数といい、

$$\operatorname{erf}(x) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^x \exp(-t^2) \, dt \qquad (2.3.2 - 10)$$

$$\operatorname{erfc}(x) = 1 - \operatorname{erf}(x)$$
 (2.3.2 - 11)

で定義される。この方法を用いるとクーロンポテンシャルが高速に収束する。 試しに単純な1/rの級数で、同じ閾値 0.001 として計算したところ、通常の計算 でr = 1000Åであるのに対し、Ewald の方法ではr = 16Åで収束した($\sigma = 2.0$ を使用)。劇的な改善がみられた。ただし、ガウシアンの分布幅(σ)はフリー パラメータであり、数値によって収束性が変わるため、早く収束させるために は σ を適切に決定する必要がある。

複雑ではあるが、Ewald の方法によってポテンシャルは計算できる。しかし、本当に必要な数値はクーロンポテンシャルではなく、ポテンシャル行列の 各成分の数値である。1 つ取り出すと(yz|V|zx)であり、シンプルに表記されて いるが実際は

$$\langle yz|V|zx\rangle = \int_{-\infty}^{\infty} \varphi_{yz}^{*}(\mathbf{r})V(\mathbf{r})\varphi_{zx}(\mathbf{r})d\mathbf{r} \qquad (2.3.2 - 12)$$

である。これは原子周辺の各座標1点1点に対し、波動関数とクーロンポテン シャルを計算し、積分することを意味する。ポテンシャル行列を得るには、こ れらを計算する必要がある。最後にこの積分について言及する。この積分は3次元空間すべての範囲を積分する。しかし、現実の物質中では波動関数の寄与が、注目する原子周辺に局在するため、その原子周辺だけ計算すればよい。したがって、最短の結合長より少し短い半径の球体を仮定し、その中を空間積分する。

ポテンシャル行列を計算し、その行列の固有値・固有ベクトルを求めること で、どのような系でも軌道の状態が計算できる。ただし、この計算はクーロン ポテンシャルしか考慮されていないことに注意が必要である。

2.3.3 モデル計算手法の例: YTiO3

前節までに2つの手法を紹介した。典型的な軌道秩序を示すことがわかって いるYTiO₃で、これらの手法の有効性を検証した(図2.3.3-1 (a))。Tiの形式価 数は+3であり、3d電子を1つ持つ。ユニットセル内のTiO₆に注目する。中心 のTiサイトに対称心が存在するため、配位している3つのOを考えればよ く、それぞれ図2.3.3-1(b)に示す通りO(1)、O(2)、O(3)とする。この時八面体内 の各結合長と結合角は表2.3.3-1のとおりである。結合長に注目すると、Ti-O(3) がほかの2本に比べ長い。Ti-O(1)方向をx軸、Ti-O(2)方向をy軸、Ti-O(3)方向を z軸として量子化軸を定義すると、この歪みだけであれば、図2.2-3と同じよう に考えられる。しかし、結合角を見ると $\angle O(1)$ -Ti-O(3)が90°から大きくずれて いる。この場合、幾何学的に軌道状態を考えることは難しい。この系における Ti の電子軌道を2つの手法で計算する。ただし、この3d電子が占有する軌道の 波動関数は、実験[9,18,27]や理論計算[28,29]からいくつも報告されており、 0.8|yz)+0.6|zx)程度である。



図 2.3.3-1 (a)YTiO3の結晶構造。(b)(1/2 1/2 1/2)の Ti サイトのおける TiO₆。

表 2.3.3-1 TiO₆ 八面体のひずみの様子。

	Bond Length (Å)		Angle (°)
Ti-O(1)	2.0180(2)	∠O(1)-Ti-O(2)	89.48(2)
Ti-O(2)	2.0196(4)	∠O(2)-Ti-O(3)	89.45(2)
Ti-O(3)	2.0752(4)	∠O(1)-Ti-O(3)	86.78(2)

表 2.3.3-2 Q モード解析の結果。

q_1	2.0371	q_4	0.0096
q_2	-0.0013	q_5	0.0574
<i>q</i> ₃	0.0187	q_6	0.0090



図 2.3.3-2 ユニットセル内における TiO₆と Y³⁺の位置関係。

Qモード解析を行った。各Qモードの変位qは表 2.3.3-2 のとおりである。これをもとに式(2.3.1-8)に従いポテンシャル行列は

$$\begin{pmatrix} -0.0121 & 0.0090 & 0.0574 \\ 0.0090 & -0.0095 & 0.0096 \\ 0.0574 & 0.0096 & 0.0216 \end{pmatrix}$$
(2.3.3 - 1)

である。この行列の固有値・固有ベクトルは、

 $\begin{cases} \Delta E_3 = 0.0668, \varphi_3 = 0.5924 |yz\rangle + 0.1690 |zx\rangle + 0.7877 |xy\rangle \\ \Delta E_2 = -0.0117, \varphi_2 = -0.0756 |yz\rangle + 0.9851 |zx\rangle - 0.1544 |xy\rangle \\ \Delta E_1 = -0.0551, \varphi_1 = 0.8021 |yz\rangle - 0.0319 |zx\rangle - 0.5964 |xy\rangle \end{cases}$ (2.3.3 - 2)

である。Qモード解析では元の縮退状態からのエネルギー差が固有値として求まるため、最も安定な軌道は φ_1 である。この軌道が選ばれるはずであるが、報

告のある $0.8|yz\rangle + 0.6|yz\rangle$ とは程遠い。この原因は、八面体しか考えていないためである。望月氏ら[30]によれば、 $RTiO_3$ 系は TiO_6 八面体の外に目を向けたとき、第二近接原子が希土類原子 R^{3+} であり、これらの作り出す結晶場の影響を取り入れるべきである(図 2.3.3-2)。

これを取り入れた形として、クーロンポテンシャルを用いて計算した。計算 には参考文献[20]の結晶構造を用いた。Oの電荷は-2、Tiの電荷は+3、Yの電 荷は+3とした。 $\sigma = 2.2$ を用いた。積分空間は分率座標(1/2 1/2 1/2)のTiを中心 に半径1.9Åの球体であり、半径方向に50分割して数値積分した。その結果、

 $\begin{cases} E'_{3} = 2.4144, \varphi'_{3} = -0.5957 |yz\rangle + 0.7850 |zx\rangle + 0.1685 |xy\rangle \\ E'_{2} = 2.4075, \varphi'_{2} = 0.1692 |yz\rangle - 0.0840 |zx\rangle + 0.9820 |xy\rangle \\ E'_{1} = 2.3959, \varphi'_{1} = 0.7852 |yz\rangle + 0.6137 |zx\rangle - 0.0828 |xy\rangle \end{cases}$ (2.3.3 - 3)

が得られた。この方法では、エネルギーに対応する固有値が得られ、最も安定 する軌道は φ'_1 である。これは既報の $0.8|y_2\rangle + 0.6|y_2\rangle$ と整合する。この系では確 かに TiO₆よりも外の原子によってつくられる結晶場の効果が効いている。この 結果は、CDFS 法の結果と合わせて、参考文献[20]で報告した。

Qモード解析は、八面体内の電子軌道状態を予想する簡単な手法である。しかし、結晶では八面体外部の原子が作り出す結晶場の効果が影響するため、クーロンポテンシャルを用いて、電子軌道状態を計算する方が確実性は高い。しかし、クーロンポテンシャルを用いて軌道状態を計算する際には計算に用いる結晶構造の精度が重要である。Ewaldの方法でクーロンポテンシャルを計算しても、YTiO3の場合はTiから約16Å離れた原子からのポテンシャルまで計算する。八面体内のTi-Oが約2Åであるため、Ti-O結合8本分である。もし結合長が0.01Åずれていれば、単純計算で最も遠い原子の位置は0.08Åずれる。結合角においても同じである。このずれは八面体のみの計算では気にならないが、クーロンポテンシャルには多大な影響を与える。したがって、クーロンポテンシャルを用いて電子軌道状態を計算する際は、結晶構造の精度に注意する必要がある。

第3章スピネル型酸化物 FeV2O4

前章までで、YTiO₃を例に電子軌道の取り扱いを説明した。この系では軌道 自由度を失った基底状態を取り扱った。しかし、電子軌道と物性のかかわりを 調べるためには、軌道自由度が残っている状態も調査し、その違いを調べるべ きである。また、これまでは1つの3d電子に注目したが、複数電子の場合は 未だ取り扱いが不明である。本研究では、軌道自由度と複数の電子を持つ系と して FeV₂O₄に注目した。

3.1 逐次相転移

FeV₂O₄は Mott 絶縁体であるため、電荷の自由度は有していない。しかし、 電子相関や幾何学的フラストレーションの両方が存在するため、スピンや軌 道、格子の自由度が複雑に絡み合い、結果として降温過程において 3 度の構 造・磁気相転移を示す [31-42]。図 3.1-1 は FeV₂O₄の物性データである。相転 移は高温から、140 K で cubic から tetragonal (a > c)への構造相転移、110 K で orthorhombic への構造相転移と、常磁性からコリニアなフェリ磁性への磁気相 転移、65 K で再び tetragonal (a < c)へ高対称化する構造相転移と、ノンコリニ アなフェリ磁性への磁気相転移である。図 3.1-2 は新居氏によってまとめられ た相転移の模式図である。



図 3.1-1 (a)磁化と比熱の温度依存性[39]。(b)格子定数の温度依存性[34]。



図 3.1-2 FeV2O4の相転移の模式図[34]。



図 3.1-3 110 K 以下における磁気構造(参考文献[33]をもとに著者が作成)。 (a)orthorhombic 相の磁気構造。(b)最低温 tetragonal 相の磁気構造。(a)は(b)と対応させるために tetragonal 格子に変換している。

110 K 以下の磁気構造は、MacDougall 氏らの粉末中性子回折実験で報告され ている(図)。orthorhombic 相では、Fe と V のスピンがそれぞれ反平行に並ぶ コリニアフェリ磁性である。65 K で磁気転移が起こると、V のスピンが傾き、 Fe と V のスピンが平行ではなくなり、ノンコリニアフェリ磁性となる。この 時、V で形成される V4 四面体構造に注目すると 2 本のスピンが四面体の内側 を向き、他の 2 本のスピンが四面体の外側を向いている。これは 2-in 2-out 構 造と呼ばれ、パイロクロア構造の物質の磁気秩序構造としてよく知られている [43, 44]。

詳細な電子状態に関しては次節で触れるが、本系は高温の cubic 相におい て、Fe サイトとVサイトの2サイトにスピンと軌道の自由度を有しているた め、これらが協奏することでこの逐次相転移が起こると考えられている。しか し、これまで実験と理論の両面から多くの研究がなされているにも関わらず、 複雑に自由度が絡み合うために本系の各相における詳細な電子状態はいまだ統 一的な理解に至っていない。

ただし、同型の物質との比較を行うことによって相転移機構の類推がなされている。軌道自由度を持たない Cr が V のサイトを占有する FeCr₂O₄[45]では、140 K で cubic から tetragonal への構造相転移と 70K で orthorhombic への構造相転移と磁気相転移が報告されている (図 3.1-4)。この系は Fe サイトにのみスピンと軌道の自由度があり、140 K の構造相転移は Fe の軌道秩序、70 K の転移は Fe の磁気秩序である。この系の相転移は FeV₂O₄ の 140 K と 110 K の相転移と非常に似ている。このことから、FeV₂O₄ の相転移においてもそれぞれ Fe の軌道秩序と磁気秩序だと予想される。



図 3.1-4 FeCr2O4の格子定数と磁化の温度依存性。

一方、Fe サイトの原子が異なる AV_2O_4 もよく調べられている。A サイトを非磁性で軌道自由度も持たない Mg[46, 47], Zn[48, 49], Cd[50-52]が占有する場合、これらの系は低温で cubic から tetragonal (a < c)の構造相転移と反強磁性転移を示す(図 3.1-5 は ZnV2O4のデータ)。これはスピンと軌道の自由度を持つ V の軌道秩序と磁気秩序に由来するものと考えられる。各系における構造相転移温度はそれぞれ 62 K (Mg)、50 K (Zn)、90 K (Cd)であり、軒並み 100 K 以下である。FeV2O4における最後の相転移が 65 K であることや、FeCr₂O4 で 100 K 以下で構造相転移が起きないことを考慮すると、FeV₂O4 の 65 K における相転移はV サイトの秩序化に由来すると考えられる。また、Fe サイトを磁性元素であるMn[53-55]や Co[56,57]が占有する系では、cubic から tetragonal への構造相転移 以外に、常磁性→コリニアフェリ磁性→ノンコリニアフェリ磁性磁気相転移が観測される(図 3.1-6 は MnV₂O4 のデータ)。これは FeV₂O4 で観測される磁気相転移が

これまでを総合し、FeV₂O₄の3度の相転移はそれぞれ Fe サイトの軌道秩序、Fe サイトの磁気秩序、V サイトの軌道秩序であると考えられる。



図 3.1-5 ZnV₂O₄の(a)格子定数の温度依存性[48]、(b)磁化の温度依存性[49]。



図 3.1-6 MnV₂O₄の(a)格子定数の温度依存性[54]、(b)磁化の温度依存性[55]。

3.2 結晶構造と電子状態

FeV₂O₄は FeO₄四面体と VO₆八面体からなるスピネル型構造であり、高温相 で晶系は cubic、空間群は*Fd*3*m*(No.227)であり、非常に対称性が高い(図 3.2-1 (a))。形式価数は Fe が 2+、V が 3+であり、3*d*電子をそれぞれ 6 個、2 個ずつ 持つ。

まず、Feの四面体サイトに注目する。Feサイトのサイトシンメトリーは **43***m*と非常に対称性が高く、FeO₄は正四面体である。正四面体の結晶場におい



図 3.2-1 (a)FeV₂O₄の結晶構造。(b)Fe サイトと V サイトの配位多面体の様子と 予想される電子状態。赤い矢印が軌道自由度を担う。

て 3*d* 軌道は 2 重縮退した *e* 軌道 $(|x^2 - y^2\rangle \ge |3z^2 - r^2)$) と 3 重縮退した *t*² 軌 道 $(|yz\rangle \ge |zx\rangle \ge |xy\rangle$) に分裂する。磁化測定から、S=2 が確認されており、ハ イスピン配置である。6 個の 3*d* 電子のうち 5 個の 3*d* 電子は 5 つの 3*d* 軌道を占 有し、半閉殻状態である。残りの 1 電子はダウンスピンとして、結晶場分裂に よって安定化する *e* 軌道を占有する。この時、*e* 軌道が 2 重縮退しているた め、この 1 電子が軌道自由度を担う。つまり、Fe サイトが軌道自由度を持つ (図 3.2-1 (b))。

次に V の八面体サイトに注目する。一般的に、対称心を持つ正八面体の結晶 場 (O_h)において、3d 軌道は 3 重縮退した t_{2g} 軌道 ($|yz\rangle \ge |zx\rangle \ge |xy\rangle$) と 2 重 縮退した e_g 軌道 ($|x^2 - y^2\rangle \ge |3z^2 - r^2\rangle$)に分裂する。V の持つ 2 つの 3d 電子 は安定化した t_{2g} 軌道を占有するため、V のサイトにも軌道自由度が存在する

(図 3.2-1 (b))。しかし、実際のところユニットセル内の VO₆ 八面体は正八面体ではない。V のサイトシンメトリーは.3mであり、3回回転軸を1本しか有しない。そのため、対称性の観点から八面体は3回軸方向に歪む(D_{3d} 歪み)ことが許される。ユニットセル内の VO₆ 八面体を見ると確かに、<111>方向に3回軸を1本だけ持ち、<111>方向に延びている(図 3.2-1 (b))。一般的に D_{3d} 歪みを持つ八面体の結晶場において、 t_{2g} 軌道は2重縮退と1本の軌道に分裂する。この時、<111>が量子化軸となるため、安定化する1軌道の波動関数は一意に決めることができ、

$$\varphi_1 = \frac{1}{\sqrt{3}} (|yz\rangle + |zx\rangle + |xy\rangle) \tag{3.2-1}$$

である(図 3.2-2 (a))。一方の2重縮退した軌道は一意に決めることができな

い。この2軌道に課される条件は φ_1 を含めた3つの軌道が直交するという条件 のみである。次に、この2重縮退と1軌道のエネルギー準位を決めるために、 モデル計算を行う。Qモード解析を行うと、2重縮退が安定化する。一方、 Ewaldの方法によって求めたクーロンポテンシャルから t_{2g} 軌道の分裂を計算す ると、2重縮退が不安定化する結果が得られる(図3.2-2 (b))。計算方法の違い によって対照的な結果が得られる。これは、 D_{3d} 歪みが<111>方向に延びなが ら、<111>方向の正三角形の面積を小さくするように歪むため、2種類の効果 が絡みあうことが原因である。また、忘れてはならない状態として、 t_{2g} 軌道の 分裂幅が熱エネルギーよりも小さく、縮退が分裂していない可能性もある。結 晶構造からのモデル計算のみではこれらの状態を区別することは困難であり、 本系の逐次相転移の出発点である高温 cubic 相の軌道状態が決定できない。出 発点がわからなければ相転移機構を理解することは難しい。

そこで、本研究ではまず高温 cubic 相の軌道状態を実験から決定する。



図 3.2-2 (a) φ_1 の形状。赤の部分の青い部分は波動関数の位相が異なる。(b)モデル計算による t_{2g} 軌道の縮退軌道分裂の予想。

第4章 実験の原理と装置

本章では、本論文で用いた実験手法と使用した装置について説明する。

4.1 放射光 X 線回折実験

X線回折実験は、結晶性物質の結晶構造を調べる強力な手法である。X線は 電磁波の一種であり、原子の周りに存在する電子と相互作用する。物質にX線 が入射したとき、この相互作用によって電子は振動し、その電子が作り出す周 囲の電場も振動する。結晶性の物質の場合、周囲の原子周りに存在する電子も 同様の振動電場を作り出す。複数の電子が作り出した振動電場が干渉すること で、散乱X線が生まれる。入射X線と散乱X線のエネルギーは原理的には異 なるが、ほぼ同じとみなすことができる範囲において、この散乱を弾性(トム ソン)散乱と呼ぶ。回折実験においては、この弾性散乱されたX線の位置と強 度の情報から、結晶内の電子密度分布を含めた、結晶構造を調査することがで きる。散乱X線の位置情報から晶系やユニットセルの格子定数がわかり、強度 からは構成原子の種類とユニットセル内における座標がわかる。

実験の配置は非常にシンプルである。X線源から試料にX線を入射し、散乱 されたX線を検出器で検出すればよい。しかし、X線源や検出器は目的とする 情報に合わせて適切に選定する必要がある。

X線源について説明する。X線源としては特性 X線と放射光 X線が代表的 である。特性 X 線は金属に高エネルギーを与えたときに、構成元素の内殻電子 が飛び出し、その時にできる空孔に外殻電子が落ち込むときに放出される X 線 である。この時、L 殻から K 殻に電子が落ちてくるときに出る特性 X 線をKa 線、M 殻から K 殻の場合をKg線という。この X 線のエネルギーは線源に使用 する元素の種類によって異なる。このX線は主に研究室系で広く使われるX 線であり、比較的容易に利用可能である。図 4.1-1 (a)は澤研究室で使用されて いる単結晶 X 線回折実験装置(R-AXIS)で線源として使用している Mo であ る。これに電子銃からエネルギーを与える。MoのX線スペクトルは、図4.1-1 (b)のようになっている。広く分布する連続 X 線の中に特定の波長(エネルギ ー) で出てくるピーク状の強度の強い X 線が出ていることがわかる。これが特 性 X 線である。一方の放射光 X 線は、高速移動(ほぼ光速)する電子に磁場 を与え、ローレンツ力で曲げたときに放出される X線である。2つを比較する グラフが図 4.1-2 にある。縦軸が線源の性能を示す輝度であり、実験室系で得 られる X 線より放射光のほうがはるかに高い光源性能を持っている。また横軸 が X 線のエネルギーであり、放射光のほうが広いエネルギーに広がっている、 つまり広いスペクトルを持つ。これは、波長の選択性を意味し、多彩な実験に
対応することができる。しかし非常に性能が高いが、電子を超高速に加速する 装置やそれを曲げる強力な電磁石など多くの設備が必要なため、実験室レベル では扱えない。そのため SPring-8 に代表される大型放射光施設での実験が求め られる。日本では SPring-8 が最高峰であり、それ以外にも Photon Factory やあ いちシンクロトロン光センターなどの施設がある。



図 4.1-1 (a)MoのX線源。(b)MoのX線スペクトル。



図 4.1-2 SPring-8 の放射光のスペクトル (SPring-8 のホームページより)。

次に検出器を説明する。検出器としては Imaging Plate (IP)と PILATUS を紹介す る(図 4.1-3)。IP は積分型検出器と呼ばれる。IP 自体はプラスチックフィルム 上に輝尽性蛍光体(BaFX:Eu²⁺(X=Cl, Br, I))の微結晶が塗布されたものであ る。X線が IP に入射すると、蛍光体結晶中に電子と正孔が発生する。電子は X イオンの空孔にとらえられることで準安定な F 中心を形成する。この時照射さ れた X線の強度に比例したエネルギーを電子トラップの形で蓄積する。この蓄 積こそが積分型と呼ばれる所以である。この F 中心は赤色レーザーを照射する ことで輝尽性蛍光を発生して基底状態に戻る。この蛍光を光電子増倍管で電気 信号に変換し、X線の強度を取得する。これが IP を用いた X線の検出方法で ある。ただし、IP 自体は10⁶という広いダイナミックレンジを有するが、現行 の光電子増倍管は10⁵のダイナミックレンジしか持たない。そこで一般的に は、2 台の光電子増倍管を用いて疑似的に10⁶のダイナミックレンジを有する画 像データを取得する。また、IP はプレスチックのフィルムであることから加工 が容易であり、平板だけではなく円筒型の検出器や大面積を有する検出器など 多彩な形状がある(図 4.1-3 (a))。

 (\mathbf{a})

(b)



図 4.1-3 (a)SPring-8 BL02B1 に設置されている IP。円筒型であり、白い部分が検 出面である。(b)SPting-8 BL02B1 に設置されている PILATUS。鏡のようになっ ている部分が検出面である。

一方の PILATUS は光子計数型検出器である(図 4.1-3 (b))。これは半導体を用 いた X 線検出素子(0.172mm×0.172mm)をアレイ状に敷き詰めている。半 導体素子に X 線の光子が入射したときに発生する電流を読み取り、入射した光 子の数をカウントする(光子計数型)。素子ごとに読み出し回路までがまとま っているため、高速読み出しに対応している。また暗電流や読み出しノイズが 生じない。そして、ダイナミックレンジも IP と同じ10⁶である。半導体として は一般的には Si が用いられるが、Si の検出器は高エネルギーの X 線に対する 計数効率が非常に悪いため、高エネルギーX 線の検出用に CdTe を用いた検出 器もある。IP と比較するとメリットが多く感じるが、IP のピクセルサイズは 0.1mm×0.1mmのため単純に比較すれば、PILATUS のピクセル分解能は低い。 また PILATUS はピクセルごとに読み出し回路があり、1 素子が大きいため現状 は素子を並べた平面状のものしかない。それに付随して、



図 4.1-4 SPring-8 BL02B1 に設置されている IP と PILATUS の検出面積の比較。

検出面積もまだまだ小さい(図 4.1-4)。また、図 4.1-4 を見ると、PILATUS に は黒い格子状のすじが入っている。これは検出面積を稼ぐためにモジュールを 並べる際に、物理的に生まれてしまうギャップであり、ここでは X 線を検出で きない。ほかにも、光子が同時に入射したり、大量に入射したりした際には光 子を数え落とす。PILATUS と IP はそれぞれのメリットとデメリットを理解し たうえで使用する必要がある。

本研究では、CDFS 法を用いて価電子密度分布を直接観測することが目的で ある。その場合に必要なデータクオリティとそのクオリティを達成するための 組み合わせについて言及する。

CDFS 法で重要なことは差し引く内殻の情報の精度である。ここはあくまで も計算で求めるためである。図 1.4-1(b)に示した原子散乱因子のグラフを見る と、 $\sin\theta/\lambda$ が大きい、高角領域ではほぼ内殻の情報しかない。このことを利用 して高角反射のみを用いて解析を行うことで内殻の情報を正確に決定できる。 つまり、正確な内殻の情報決定には高角反射が必要である。そのようなデータ を取得するためには、大面積な IP を用いるか、小面積な PILATUS の場合は波 長の短い高エネルギーな X 線を用いる必要がある。 $\sin\theta/\lambda$ が少なくとも 1.66 Å⁻¹ (d = 0.3 Å) まで測定できることが CDFS 法には望ましい。ただし、そこ までをただ観測すればよいわけではない。次に気にすべきは高角反射の強度で ある。原子散乱因子は低角領域に比べ、高角領域では数値が小さい。また、X 線回折においてはローレンツ因子や温度因子も高角反射の強度を落とす効果が あるため、実際の実験では強度が非常に弱い。そのような高角反射を正しく計 測するためには、まず入射 X 線の強度を高めるべきである。線源としては、放 射光 X 線の利用が望ましい。また、低強度でもきっちりと測定できる検出器が 必要である。高角の低強度の反射が S/N 比で5以上あると安心である。IP を用 いる場合は、バックグラウンドが高くなるため、露光時間を延ばす必要があ る。一方の PILATUS は、空気散乱などの低エネルギーの X 線を装置側で検出 しないようにあらかじめ設定できるうえ、読出しノイズもないため、そもそも 低バックグラウンドである。そのため、画像上でピークが見えてさえいれば、 十分な S/N 比が確保できる。最後に気にすべきは、検出器のダイナミックレン ジである。強度の弱い高角反射を十分観測したとしても、ほかの高強度のピー ク強度が正しく測定できていなければ意味がない。CDFS 法は物質の化学式当 たり100個程度の電子のうち1つの電子に注目する手法である。X線回折強度 がおよそ電子数の2乗であることを考慮すると、たとえ100個の電子の中の1 つだとしても、観測される強度のうち0.01%しかその電子の情報が載っていな い。S/N 比まで考慮しその情報を正確に測定するためには、少なくとも 10⁵count 分の強度情報が必要である。化学式当たりの電子数は 100 個以上であ ることまで想定すれば、10⁶のダイナミックレンジが求められる。IPと PILATUS はこの条件を満たす検出器であるため、どちらかを選択すればよい。

これらの条件をまとめると、CDFS 法には放射光 X 線の利用が必須であり、 検出器としては IP か PILATUS を用いればよい。ただし、補足的に述べると、 IP は今後生産されないため、PILATUS を用いることをお勧めする。この実験に は SPring-8 BL02B1[58]の利用が適している。

4.2 放射光 X 線非弾性散乱実験

前節では弾性散乱を取り扱った。弾性散乱は入射 X 線のエネルギーと散乱 X 線のエネルギーがほぼ同じものであるが、前節でも述べた通り X 線は電子と相 互作用することで散乱されるため、エネルギーのやり取りは必ず行われる。非 弾性散乱実験では、入射 X 線とは異なるエネルギーを持つ散乱 X 線を取り扱 う。エネルギーを失う原因の代表としては、フォノンの消滅・生成が考えられ る。フォノンは固体中の原子の振動を量子化したものである。フォノンは音響 (Acoustic)フォノンと光学(Optical)フォノンに分類され、さらにそれぞれが縦波 (Longitudinal wave)と横波(Transverse wave)を持つ。そしてこれらのフォノンは 波数ベクトルk (運動量に対応)と振動数ω (エネルギーに対応)の間にω = ω(k)となる分散関係を持つ。典型的なものは図 4.2-1 である。これは第一ブリ ルアンゾーン内でħkの運動量を持ったフォノンがħωのエネルギーを持つこと を意味する。このようなフォノンが存在する物質に X 線を入射すると、フォノ ンによって X 線のエネルギーが破収または X 線にエネルギーが放出され、散 乱 X 線のエネルギーが減少・増加するため非弾性散乱が起こる。この時、散乱



図 4.2-1 典型的なフォノン分散。

される X 線は第一ブリルアンソーンの中心であるΓ点(弾性散乱の X 線が検出 される位置)から**k**ずれた方向に散乱される。この散乱 X 線を検出すること で、物質内のフォノンの持つエネルギーと運動量を測定する実験が非弾性散乱 実験である。

実験のレイアウトは回折実験と同じで、試料に X 線を入射し、散乱した X 線を検出器で検出する。しかし、弾性散乱に比べ非弾性散乱の強度は非常に小 さく、エネルギーがずれるといっても数 meV 程度のため、高強度・高エネル ギー分解能の X 線が必要となる。このような実験は実験室系では不可能であ り、放射光施設の利用が必須である。SPring-8 では BL35XU、BL43LXU[59]で 実験が可能である(2021 年現在 BL35XU は今後ビームタイムが縮小されると の情報あり)。本研究では BL43LXU で実験を行ったため、BL43LXU を例に説 明する。BL43LXU は LXU(Long X-ray Undulator)であり、SPring-8 でも 1,2 位を争う高強度の X 線が利用可能である。これは第一条件である高強度の X 線を満たす。ビームラインの全体像は図 4.2-2 のようになっている。非常に大 きなビームラインである。上流は3本のアンジュレーターがあり、そこから出 てきたX線をモノクロメーターで一度単色化する。そのX線は一度実験ハッ チを通り越し、最下流のハッチまで運ばれる。最下流のハッチの終端にはもう ひとつモノクロメーターが配置されている。このモノクロメーターでは背面反 射を行うことで、X線を高エネルギー分解能化している。背面反射されたX線 は再び実験ハッチに戻ってきて、試料に入射する。試料から散乱されたX線 は、10mのアーム内を通り、巨大な2次元アナライザーアレイに入射する。こ のアナライザーアレイによって散乱X線は分光され、再び10mアームを戻 り、試料付近に設置された各アナライザー用のX線検出器に入射する。これが 大まかなビームラインの構成である。



図 4.2-2 BL43LXU の全体像 (BL43LXU ホームページより)。

非弾性散乱実験において重要な装置について詳細に説明する。まず背面反射 用のモノクロメーターについて説明する。これは試料に入射する X 線のエネル ギー分解能を高めるために使用される。一般的にエネルギーE(keV)と X 線 の波長λ(Å)の間には

$$E = \frac{12.4}{\lambda} \tag{4.2-1}$$

の関係がある。これにブラッグの法則を適用すると、

$$E = \frac{12.4}{2d\sin\theta} \tag{4.2-2}$$

となる。エネルギー分解能は

$$\frac{\Delta E}{E} = \frac{\frac{\partial}{\partial \theta} \left(\frac{12.4}{2d \sin \theta}\right) \Delta \theta}{\frac{12.4}{2d \sin \theta}} = -\frac{\cos \theta}{\sin \theta} \Delta \theta = -\cot \theta \,\Delta \theta \tag{4.2-3}$$

である。cot 関数は $\theta = 90^{\circ}$ 付近でなだらかな極小を持つ関数である。背面反射 は $\theta = 90^{\circ}$ 付近を使用するため、入射 X 線のエネルギー分解能を非常に高くで きる。ただし、これはあくまでも入射 X 線のエネルギー分解能を高めるだけで ある。この式をみると θ でエネルギーを制御するように思えるが、非弾性散乱 における数 meV オーダーのエネルギースキャンを行うには θ では精度が足りな い。そこで BL43LXU では、モノクロ結晶の面間隔d(格子定数に対応)で入 射 X 線のエネルギーを制御する。面間隔からエネルギー分解能と同様に計算す ると、

$$\frac{\Delta d}{d} = -\cot\theta\,\Delta\theta\tag{4.2-4}$$

である。これはエネルギー分解能と同じ式である。つまり、入射 X 線のエネル ギーは格子定数でも制御可能である。BL43LXU では、分光結晶の温度を精密 に制御し、格子定数に若干の変化を生みだすことで、meV オーダーのエネルギ ースキャンを可能にしている。次に、10 m アームである。これは散乱 X 線を 高エネルギー分解能のまま分光し、検出器まで届けるために必要である。散乱 X 線が検出器に入射するまでの光路を図 4.2-3 に模式的に示す。この配置にお ける散乱 X 線のエネルギー分解能は

$$\frac{\Delta E}{E} \approx \frac{cd}{2R^2} \tag{4.2-5}$$

である。この式から散乱 X 線のエネルギー分解能はRが大きければ大きいほど 向上する。そのため、非弾性散乱実験を行うためにはアナライザーを試料から できるだけ遠ざけることが求められる。しかし、ただ遠ざければいいわけでは ない。X 線は空気中を進む場合、距離に応じて強度が減衰していく。非弾性散



図 4.2-3 散乱 X 線の光路図(参考文献[59]より)。

乱実験では非常に弱い強度の散乱 X 線を観測する必要があるため、できるだけ 強度の減衰は避けるべきである。そこで、BL43LXU では試料からアナライザ ーの間に10mアームを設置し、中を真空に保つことで強度減衰を抑えながら 散乱 X 線をアナライザーまで運び、アナライザーで分光された X 線を再び検 出器に届ける。最後に、2次元アナライザーである。ここに直接検出器を置く わけではないことに注意が必要である。ここでは、試料によって散乱された X 線のうち入射 X 線と同じエネルギーを持つ X 線だけを分光し、跳ね返す。こ うすることで、エネルギーに対応した散乱 X 線の強度を観測する。そして、 BL43LXUでは、アナライザーは42個の分光結晶を並べている(図4.2-4)。こ れにより、1 度の測定でより多くの情報を取得することが可能である。非弾性 散乱実験ではフォノンを観測する。図 4.2-1 にあるようにフォノンは分散関係 を持つため、フォノンの状態を調べるために必要な情報はエネルギーと運動量 である。同時に2方向のスキャンを行うのは非常に困難であるため、BL43LXU ではある Q でエネルギースキャンを行う。この時にアナライザーが1つしかな ければ、Qを変えながら何度もエネルギースキャンを行わなければならず、非 常に時間と手間のかかる実験となる。また、フォノンは縦波と横波を持ち、こ れはフォノンの伝搬方向と原子変位で定義される。フォノンの伝搬方向と原子 変位の方向が平行の場合が縦波であり、垂直な場合が横波である。非弾性散乱 実験においてフォノンの伝搬方向は逆格子空間の原点から選択したΓ点方向で あり、原子変位の方向はΓ点からの方向である。横波と縦波の違いだけでも動 かす Qの方向が異なるため、アナライザー1 つでは現実的でない。BL43LXU のアナライザーは縦に4行、横に7(または9)列並んでいる。このように並べる ことで、縦波と横波を同時に測定することが可能である。また、縦波または横

波だけにフォーカスしたとしても、1度の測定で縦波なら7つの*Q*、横波なら4つの*Q*をそれぞれ測定可能である。

このようにして放射光 X線非弾性散乱実験を行った。



図 4.2-4 BL43LXU の 2 次元アナライザー。凹んでいるところ1つ1つに分光結 晶が入っている。

第5章高温 cubic 相の電子軌道状態

5.1 CDFS 法による電子密度解析

解析には、2021 年 10 月 22 日に SPring-8 BL02B1 で測定したデータを使用した。入射 X 線のエネルギーは 40 keV ($\lambda = 0.3100$ Å) であり、検出器として PILATUS、温度制御には N₂ 吹き付け装置を使用した。測定温度は 160K である。使用した試料は東京大学の有馬孝尚先生に提供していただいた試料を加工 したもので、サイズは40 × 40 × 10 μm^3 である。

PILATUS 検出器は最速 500 Hz (2 ms) でデータを読み出すことができる。実験ではこの機能を利用した Fine slice 測定を行った。Fine slice 測定を行うこと でピークを複数フレームにわたって測定することができ、ピークのロッキング カーブを得られる。このロッキングカーブに対してプロファイルフィッティン グを行うことで、ピーク強度を決定する。CrysAlisPro[60]を用いて解析するこ とで、このプロセスが可能である。こうすることで、従来のボックス内の強度 の和で強度を抽出するよりも、高い精度で強度抽出が可能である。特に低強度 のバックグラウンドに埋もれやすいピークでは、精度の差が顕著である。

1 セットの測定は、 ω は0°~180°まで測定し、 $\Delta \omega = 0.1$ °、露光時間0.1秒、 PILATUS の2 $\theta = -30$ °、Attenuator なしで測定した。 χ, ϕ を表 5.1-1 のように変 更した 5 セットを測定した。

Set No.	χ (deg.)	φ (deg.)	
1	0	0	
2	45	0	
3	45	90	
4	45	180	
5	45	270	

衣 3.1-1 側止りχ,Ψ禾筒	:件
------------------	----

d > 0.28Åのデータで解析した。既報の結晶構造解析結果をもとに構造解析 を行った。観測された全反射本数は38588本である。これらのピークは SORTAV[61]を用いて平均化した。独立反射本数は786本であり、等価反射を 100%測定できた。この時の等価反射の平均測定回数は49.1回であった。また 等価反射の強度の一致度は4.13%であった。格子定数はa = 8.4453(7)Åであ り、空間群は $Fd\bar{3}m$ であった。構造解析はJANA2006[23]で行った。通常の構造 解析の結果、R = 1.22%であった。構造のデータは表 5.1-2のとおりである。

Atom	Wyckoff	x = y = z	$U_{11} = U_{22} = U_{33} (Å^2)$	$U_{12} = U_{23} = U_{13} (Å^2)$
	position		-11 -22 -33 ()	
Fe	8 <i>a</i>	1/8	0.00497(2)	0
V	16 <i>d</i>	1/2	0.00374(2)	-0.00014(1)
0	32e	0.73878(2)	0.00527(3)	-0.00049(3)

表 5.1-2 通常の構造解析で得られた高温 cubic 相の構造パラメーター。

表 5.1-3 高角解析で得られた高温 cubic 相の構造パラメーター。

Atom	Wyckoff position	x = y = z	$U_{11} = U_{22} = U_{33} \left(\text{\AA}^2 \right)$	$U_{12} = U_{23} = U_{13} \left(\text{\AA}^2 \right)$
Fe	8 <i>a</i>	1/8	0.00402(2)	0
V	16 <i>d</i>	1/2	0.00381(2)	-0.00013(1)
0	32e	0.73875(2)	0.00532(2)	-0.00054(2)

この結果は既報の論文の結果と一致している[34, 39, 41]。

このデータをもとに高角解析を行った。構成原子である Fe、V、O の原子散 乱因子のデータベース[23]から、 $\sin\theta/\lambda > 0.83$ Å⁻¹(d < 0.6 Å)を高角領域に設 定した。R値は 1.13 %であり、高角解析で得られた構造は表 5.1-3 のとおりであ る。ほぼ変化はないが、十分高い信頼度の結晶構造が得られたため、このデー タをもとに CDFS 解析を行った。その結果は図 5.1-1 のとおりである。原子の あるサイトに電子密度が残っている。サイトごとに詳細にみていく。まずは O サイトである。分率座標で(0.73875 0.73875 0.73875)の O サイト周辺を拡大 すると、図 5.1-2 のような価電子密度となる。ここで観測された価電子密度分 布は球体状である。結晶内でO²⁻と考えると、価電子は2s²2p⁶である。これは 閉殻状態であるため、理論的にも球体になると予想される。したがって、O サ イトでは正しく価電子密度が再現できていると考えられる。一方で、

(1/8 1/8 1/8)のFeサイトと(1/2 1/2 1/2)のVサイト周辺では球体ではない、異方的な価電子密度が観測された(それぞれ図 5.1-3、4)。それぞれ価電子は 3d⁶と 3d²であることを考慮すると、それぞれの価電子が占有する電子軌道の異方性を反映していると考えられる。1 つずつ見ていく。



図 5.1-1 高温 cubic 相における価電子密度分布。1.5 e/Å³以上の等電子密度面を 表示している。



図 5.1-2 高温 cubic 相における O サイト周りの価電子密度分布。3.0 e/Å³以上の 等電子密度面を表示している。



図 5.1-3 高温 cubic 相における Fe サイト周りの価電子密度分布。5.0 e/Å³以上の等電子密度面を表示している。(a)は結晶軸のa方向、(b)はb方向から見ている。



図 5.1-3 高温 cubic 相における V サイト周りの価電子密度分布。黄色部分が 1.5 e/Å³以上、赤色部分が2.0 e/Å³以上の等電子密度面を表示している。(a)は [1 ī 0]方向、(b)は適当な方向から見ている。

5.1.1 V の電子軌道状態

Vサイトの電子密度分布をみると、サイトシンメトリーの.**3**mを満たしている。この異方性を満たす軌道の状態を探索する。

電子軌道の状態を探索するために、まずは2重縮退した2つの軌道を定義する。3.2節で述べた通り、 φ_2, φ_3 は一意に決めることができないためである。これは φ_2, φ_3 に課せられる条件が、 φ_1 を含めた3軌道が直交するというものだけであることが原因である。仮に $\varphi_2 = C'_1|y_2\rangle + C'_2|z_2\rangle + C'_3|x_2\rangle$ と定義すると、パラメーターは C'_1, C'_2, C'_3 の3つである。3軌道の直交性から φ_2 だけ決まれば φ_3 は $\varphi_1 \ge \varphi_2$ の外積から自動的に決まるため、3パラメーターで十分であることを注意しておく。こうした時に、3つのパラメーターに課される条件式は、

$$\begin{cases} \sqrt{C_1'^2 + C_2'^2 + C_3'^2} = 1\\ \frac{1}{\sqrt{3}}C_1'^2 + \frac{1}{\sqrt{3}}C_2'^2 + \frac{1}{\sqrt{3}}C_3'^2 = 0 \end{cases}$$
(5.1.1-1)

の2式である。それぞれ規格化条件と φ_1 との直交条件である。一般的にパラメ ーター3 つに対して方程式2 つでは、すべてのパラメーターを一意に決めるこ とができない。したがって、 $\varphi_2 \ge \varphi_3$ は一意に決めることができない。しかし、 この制約条件を満たす電子軌道を定義しなければ解析できないため、適切なパ ラメーターの探索を行う。パラメーターの探索において、まずは φ_1 をベクトル と解釈し、 $\varphi_1 \ge (1/\sqrt{3} \ 1/\sqrt{3} \ 1/\sqrt{3})$ と表現する。これを念頭に置いて条件を 見直すと、 φ_2, φ_3 は φ_1 と互いに直交し、規格化されていることが条件となる。 これは、 $(1/\sqrt{3} \ 1/\sqrt{3} \ 1/\sqrt{3})$ を含めた正規直交基底となる3本のベクトルを 探すという問題である。そう解釈すれば、Gram-Schmidtの正規直交化法を用い て、3本のベクトルを探せばよい。Gram-Schmidtの正規直交化法とは任意の1 次独立なベクトル $v_1, v_2, \cdots v_n$ から正規直交系 $e_1, e_2, \cdots e_n$ を作りだす手法である。数学的な表現のため、今回の場合において簡単にまとめると、任意の3本のベクトルからその空間を定義する3本の直交した座標軸を計算する手法と思えばよい。一般式は、

$$\begin{cases} \boldsymbol{u}_{n} = \boldsymbol{v}_{n} - \sum_{i=1}^{n-1} \frac{(\boldsymbol{u}_{i}, \boldsymbol{v}_{n})}{(\boldsymbol{u}_{i}, \boldsymbol{u}_{i})} \boldsymbol{u}_{i} \\ \boldsymbol{e}_{i} = \frac{\boldsymbol{u}_{i}}{(\boldsymbol{u}_{i}, \boldsymbol{u}_{i})^{\frac{1}{2}}} \end{cases}$$
(5.1.1 - 2)

である。ここで(u, v)は内積である。 $\varphi_1 \varepsilon v_1 = (1 \ 1 \ 1)$ として、 $v_2 = (1 \ 1 \ -1), v_3 = (1 \ -1 \ 1)$ を用いて、Gram–Schmidt の正規直交化法を行った。その結果、

$$\begin{cases} \boldsymbol{e}_{1} = \frac{1}{\sqrt{3}} (1 \quad 1 \quad 1) \\ \boldsymbol{e}_{2} = \frac{1}{\sqrt{6}} (1 \quad 1 \quad -2) \\ \boldsymbol{e}_{3} = \frac{1}{\sqrt{2}} (1 \quad -1 \quad 0) \end{cases}$$
(5.1.1 - 3)

が得られる。確認するとこの3本のベクトルは、互いに直交し、すべて長さが 1である。この e_1 がそのまま φ_1 であるため、 φ_2, φ_3 はそれぞれ

$$\begin{cases} \varphi_2 = \frac{1}{\sqrt{6}} (|yz\rangle + |zx\rangle - 2|xy\rangle) \\ \varphi_3 = \frac{1}{\sqrt{2}} (|yz\rangle - |zx\rangle) \end{cases}$$
(5.1.1 - 4)

を用いればよい。したがって、 φ_2, φ_3 を式(5.1.1-4)の通り定義する。そして、量子化軸*x*, *y*, *z*は結晶軸*a*, *b*, *c*とそれぞれ平行な方向に定義する。また、これはあくまでも波動関数であるため、電子密度と比較するために、 $|\varphi_i|^2$ (*i* = 1, 2, 3)を用いる。CDFS 法では、あくまでも電子密度までしか求まらないため、位相の情報が失われていることに注意が必要である。 $|\varphi_1|^2, |\varphi_2|^2, |\varphi_3|^2$ をそれぞれ描画すると、図 5.1.1-1 のような形状となる。



図 5.1.1-1 $|\varphi_1|^2, |\varphi_2|^2, |\varphi_3|^2$ の実空間における形状。黄色部分と赤色部分は適切に調整している。

電子軌道の状態を探索する準備が整ったため、実際に電子軌道の状態を探索 した。考える電子軌道状態の可能性としては、(i)熱エネルギーが大きく、3 重 縮退したまま、(ii)2 重縮退が安定化する、(iii)2 重縮退が不安定化する、の3 パ ターンがある。まずは、(i)3 重縮退したままの軌道状態を仮定する。この場 合、2 つの 3d 電子は 3 つの軌道を等確率で占有すると考えられる。数式として $l_3^2 |\varphi_1|^2 + \frac{2}{3} |\varphi_2|^2 + \frac{2}{3} |\varphi_3|^2$ である。図 5.1.1-2 (a)の価電子密度が得られる。サイ トシンメトリーを満たし、外形も似ているが、比較を行うと実験結果は<1 1 1> 方向に電子密度が伸びているのに対し、シミュレーション結果は特定の方向に 伸びていない。この軌道状態では実験結果を十分再現できていない。



図 5.1.1-2 (a) 3 重縮退したままの軌道状態を仮定したときの電子軌道状態と、 価電子密度分布のシミュレーション。(b) 2 重縮退が安定化する軌道状態を仮定 したときの電子軌道状態と、価電子密度分布のシミュレーション。(c)CDFS 法 で得られた価電子密度分布。黄色部分が1.5 e/Å³以上、赤色部分が2.0 e/Å³以上 の等電子密度面を表示している。

次に、Q = -F解析で得られる、(ii)2 重縮退が安定化する場合を仮定する。 数式としては $|\varphi_2|^2 + |\varphi_3|^2$ であり、図 5.1.1-2 (b)に示す形状となる。これは、<1 1 1>方向に電子密度が伸びておらず、実験結果とは大きく異なる。次に、クー ロンポテンシャルから求まる、(iii)2 重縮退が不安定化する場合を考える。この 場合は、単純に考えれば、安定化した1 軌道でシングレットを組むと考えられ る。しかし、この軌道状態では V のS = 1に矛盾する。一般的には t_{2g} 軌道の分 裂幅は小さく、この場合はフント則を考慮する。この場合、1 電子が安定化し た φ_1 を占有し、もう1つの電子が2 重縮退上にいる軌道状態が予想される。こ れはS = 1を満たす。この軌道状態における次の問題は、2 重縮退上の1 電子が φ_2 を占有するのか、それとも φ_3 を占有するのかである。それぞれ $|\varphi_1|^2$ + $|\varphi_2|^2$ 、 $|\varphi_1|^2 + |\varphi_3|^2$ である(図 5.1.1-3)。これらはともに、サイトシンメトリー を満たさず、実験結果を再現しない。



図 5.1.1-3 2 重縮退が不安定化する軌道状態を仮定したときの電子軌道状態と、 価電子密度分布のシミュレーション。(a)2 重縮退上の電子がφ2のみを占有する 場合。(b)2 重縮退上の電子がφ3のみを占有する場合。(c)CDFS 法で得られた価 電子密度分布。黄色部分が1.5 e/Å3以上、赤色部分が2.0 e/Å3以上の等電子密度 面を表示している。

物理的に考えたとき、2 重縮退上の1 電子が、片方の軌道しか占有しない状態は不自然である。この場合は、2 重縮退を等確率に占有すべきである。数式としては $|\varphi_1|^2 + \frac{1}{2}|\varphi_2|^2 + \frac{1}{2}|\varphi_3|^2$ である。これを、実空間に描画すると図 5.1.1-4の価電子密度が得られる。これは、実験結果をよく再現する。したがって、Vの軌道状態は、1 つの電子が安定化した軌道を占有し、もう 1 つの電子が 2 重縮退上に存在し、その電子が縮退した軌道を等確率で占有している状態である。この結果は、CDFS 法を用いた価電子密度解析で、軌道自由度を持つ軌道状態を決定した初めての例である。



図 5.1.1-42 重縮退が不安定化する軌道状態を仮定したときの電子軌道状態と、 価電子密度分布のシミュレーション。(a)2 重縮退上の電子が*φ*2と*φ*3を等確率で 占有する場合。(b)CDFS 法で得られた価電子密度分布。黄色部分が1.5 *e*/Å³以 上、赤色部分が2.0 *e*/Å³以上の等電子密度面を表示している。

5.1.2 軌道自由度の解釈

V サイトの解析結果は、軌道自由度のとらえ方に対し新たな知見を与える。 $|\varphi_1|^2 + \frac{1}{2}|\varphi_2|^2 + \frac{1}{2}|\varphi_3|^2$ を純粋に解釈すると、 φ_1 を1電子が占有し、 φ_2 と φ_3 を 1/2電子が占有しているととらえられる。しかし、1/2電子は存在しない。これ は、CDFS 法に X 線回折を利用していることを考えれば理解できる。一般的に X 線回折のデータは時間・空間平均である。つまり、CDFS 法によって得られ た電子軌道の状態も時間・空間平均である。したがって、ある瞬間は φ_2 か φ_3 を 占有している電子が存在し、それの時間・空間平均として 1/2 という係数が表 れていると解釈すべきである。ただし、3.2節で述べた通り、2 重縮退した軌道 の波動関数は一意に決まらないため、 φ_2, φ_3 は条件を満たす 1 つの組み合わせ でしかない。 φ_1 との直交性を考慮すれば、2 重縮退した軌道の波動関数は

$$\begin{cases} \varphi_2' = \varphi_2 \cos \theta + \varphi_3 \sin \theta \\ \varphi_3' = -\varphi_2 \sin \theta + \varphi_3 \cos \theta \end{cases}$$
(5.1.2 - 1)

と、任意の θ を用いて表現すべきである(図 5.1.2-1)。 $\theta = 0$ で $\varphi'_2 = \varphi_2$ 、 $\theta = \pi/2$ で $\varphi'_2 = \varphi_3$ となる。この考えにのっとれば、 θ が異なる場合でも $|\varphi_1|^2 + \frac{1}{2}|\varphi'_2|^2 + \frac{1}{2}|\varphi'_3|^2$ は $|\varphi_1|^2 + \frac{1}{2}|\varphi_2|^2 + \frac{1}{2}|\varphi_3|^2$ と同じ結果が得られるはずである。図 5.1.2-2 には $\theta = 0$ の場合と $\theta = 50$ の場合のシミュレーションを示す。 $\varphi_2(\varphi_3)$ と $\varphi'_2(\varphi'_3)$ 単独での電子密度の異方性は異なるが、最終的には同じ異方性を持った電子密度がシミュレーションされる。

量子力学的に考えれば、こののは時間・空間的に揺らぐはずである。したがって、本質的に CDFS 法で観測されたものは

$$\rho_{\nu}(\mathbf{r}) = \frac{1}{N} \sum_{j}^{crystal} \left(\left| \varphi_{1,j} \right|^2 + \left| \varphi_2 \cos \theta_j(t) + \varphi_3 \sin \theta_j(t) \right|^2 \right)$$
(5.1.2 - 2)

だと考えられる。Nは結晶内のVサイトの数、jはj番目のVサイト、tは時間である。これを積分でとらえると、

 $\frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} (|\varphi_1|^2 + |\varphi_2 \cos \theta + \varphi_3 \sin \theta|^2) d\theta = |\varphi_1|^2 + \frac{1}{2} |\varphi_2|^2 + \frac{1}{2} |\varphi_3|^2 \quad (5.1.2 - 3)$ となり、解析結果と対応する。つまり、電子軌道状態は時間・空間的に揺らい でおり、この揺らぎこそが軌道自由度を持つということの本質である。



図 5.1.2-12 重縮退した波動関数の任意性。



図 5.1.2-2 $\theta = 0$ の場合と $\theta = 50$ の場合の電子密度シミュレーション。

5.1.3 Fe の軌道状態

次に Fe サイトに注目する。Fe サイトの価電子密度は、結晶軸方向から見る と、各結晶軸方向に張り出している異方性を持つ(図 5.1-3)。FeO4 は正四面体 であり、e 軌道と t_2 軌道は縮退したままである。ハイスピン配置のため、Fe の 持つ 6 個の 3d 電子は e 軌道に 3 個、 t_2 軌道に 3 個ずつ入っている。e 軌道の 1 つのダウンスピンが軌道自由度を担うと考えると、V と同様に考えることがで きる。e 軌道の波動関数は

$$\begin{cases} \psi_1 = |3z^2 - r^2\rangle \\ \psi_2 = |x^2 - y^2\rangle \end{cases}$$
(5.1.3 - 1)

であるため、ダウンスピンをもつ電子の波動関数は

$$b' = \psi_1 \cos \theta' + \psi_2 \sin \theta' \tag{5.1.3-2}$$

と表現できる。**θ**'が時間・空間的に揺らぐ任意の係数であることから、電子密度としては、

$$\frac{1}{2}|\psi_1|^2 + \frac{1}{2}|\psi_2|^2 \tag{5.1.3-3}$$

となる。半閉殻状態にある残りの5電子分を含めて価電子密度分布をシミュレ ーションすると図 5.1.3-1 の価電子密度が得られる。これも実験結果をよく再現 している。したがって、Fe サイトも軌道自由度を有している。



図 5.1.3-1 (a)Fe サイトで予想される電子状態と電子密度のシミュレーション。 緑色の部分は e 軌道上の1電子分の電子密度を意味している。緑枠内の挿入図 は e 軌道上の1電子分の電子密度のみを描画し、任意方向から見たものであ る。(b)CDFS 法で得られた価電子密度分布。5.0 e/Å³以上の等電子密度面を表 示している。

5.2 非弹性散乱実験

CDFS 法の結果より、Fe と V が軌道自由度を有していることが確認できた。 しかし、電子軌道の状態は本当に揺らいでいるのだろうか?この疑問を解決す るために、フォノンに注目する。電子軌道と配位多面体の間には、密接な関係 がある。電子軌道がゆらいでいれば、配位多面体も同様に揺らぐはずである。 この配位多面体の揺らぎをフォノンとして観測できれば、電子軌道が揺らいで いる証拠となる。したがって、非弾性散乱実験を行った。140Kの相転移はFe の軌道秩序と予想されているため、FeO4の振動に対応したフォノンモードに注 目した。Fe の電子軌道は $\psi' = \psi_1 \cos \theta' + \psi_2 \sin \theta'$ の形で揺らいでいる。四面体 と軌道の関係を考えたとき、 ψ_1 が選ばれた場合 FeO4 はz方向に縮み、 ψ_2 が選ば れた場合 FeO4 はz方向に伸びる(図 5.2-1 (a))。この歪みはともに既約表現Eの 対称性を持つ。中間状態まで含めると、電子軌道が揺らいでいれば FeO4 はz方 向に伸縮する。これは1つの FeO4 に注目すれば、Eの対称性を持つ振動モード となる(図 5.2-1 (b))。ただし、FeV2O4はユニットセル内に8個のFeO4を持つ ため、もう少し踏み込む必要がある。これらはすべて対称性でつながれるが、 量子化軸の方向を考えると2種類の方位を持つFeO4がある(図 5.2-2)。この2 種類の FeO4 が同位相で歪む場合、その振動モードをEaモードといい、逆位相 で歪む場合にその振動モードをEuモードという。非弾性散乱実験では相転移に 向かってこれらのモードがどのようにふるまうのかを観測した。



図 5.2-1 (a) Fe サイトで $\psi_1 \ge \psi_2$ が占有されたときの FeO₄の歪み。(b) *E*の対称性 を持つ FeO₄の振動モード。



図 5.2-2 E_g モードと E_u モードの模式図。

実験に先立ち、広島大学の長谷川巧准教授にフォノンの第一原理計算を行っ ていただいた。計算には ABINIT パッケージ[62]を用いた。価電子としては、 Fe が3s² 3p⁶ 3d⁶ 4s²、V が3s² 3p⁶ 3d² 4s² 4p¹、O が2s² 2p⁴を使用した。カッ トオフエネルギーは544 eV、k点メッシュは4×4×4とした。計算には構造解 析で得られた結晶構造を用いた。また、今回の計算は CDFS 法で得られた電子 状態と同じ電子状態の結果を得る必要があるため、オンサイトクーロンのUを 導入した LSDA+U 法[63]を用いた。1.0 eV ≤ U < 3.0 eVの範囲で CDFS 法の電 子状態と同じ電子状態が得られるため、U = 2.0 eVで計算した。また、この計 算では FeV_2O_4 が金属となるため、T = 27.2 meVのフェルミディラック分布を 用いた。最後に、1×1×1の単純格子を用いた frozen phonon 法により原子間の 力定数を計算し、その力定数を用いてフォノン分散を計算した。非弾性散乱強 度は参考文献[64]をもとに計算した。計算で得られたフォノン分散を図 5.2-3、 5.2-4 に示す。図 5.2-3 が(008)から[001]方向のフォノン分散と非弾性散乱強度 分布のシミュレーションである。これは縦波の方向である。図 5.2-3 内の赤丸 で示したところが E_u モードの縦波光学(LO)モードの分散である。はっきりと見 えているため、この方向に測定すれば十分観測可能である。図 5.2-4 が(880)か ら[110]方向のフォノン分散と非弾性散乱強度分布のシミュレーションである。これは横波の方向である。最も強く見えている音響モードが*Eg*モードに対応する。この2方向を測定し、温度変化を見ることで、注目したフォノンのふるまいを調査することができる。この計算結果をもとに、非弾性散乱実験を行った。



図 5.2-3 (008)から[001]方向のフォノン分散と非弾性散乱強度分布のシミュレーション。色分布は任意に調整している。



図 5.2-3 (8 8 0)から[1 1 0]方向のフォノン分散と非弾性散乱強度分布のシミュレーション。色分布は任意に調整している。

実験は SPring-8 BL43LXU で行った。エネルギー分解能とフラックスを考慮 し Siの(11 11 11)面の背面反射を選択した。X線のエネルギーは 21.747 keV で あり、エネルギー分解能は 1.5 meV である。このエネルギーにおける FeV2O4 の線吸収係数が 58.74 cm⁻¹と非常に大きいため、反射配置で実験した。一般的 に、反射配置でX線散乱実験を行う際、実験でアクセス可能な逆空間は制限さ れる。その範囲を考慮すると、測定対象の2方向は1試料ではアクセスが困難 であるため、今回の実験では対象とするモードの測定方向に合わせて、2つの 結晶を準備した。使用した試料は早稲田大学の勝藤拓郎先生、帝京大学の中村 真一先生に提供していただいた。BL43LXUの実験装置の配置の関係上、大前 提として(008)反射と(880)反射は赤道上で観測されなければならない。したが って、試料は反射面の表面法線がそれぞれ[001]と[110]になるように加工し た。図 5.2-4 が実際に用いた試料の様子である。試料ホルダーは熱接触を考慮 しCuホルダーを用い、接着剤にはワニスを用いた。フォノンモードが相転移 に向かいどのように変化するかが重要であるため、温度変化を行うために冷凍 機を使用した。測定温度は300K、250K、200K、150K、145K、120K、115 K である。cubic 相から高温 tetragonal 相に向かう温度である。[001]方向の測 定は-10~50 meVのエネルギースキャン、[110]方向の測定は-25~25 meVのエ ネルギースキャンを行った。



図 5.2-4 非弾性散乱実験に用いた試料の様子。

実験データはアナライザーごとに、エネルギーと散乱 X 線の強度となる。 BL43LXUには 42 個のアナライザーがあるが、実験では図 5.2-5 に示した 4×7=28個のアナライザーを用いた。エネルギースキャンによって図 5.2-5 の グラフが得られる。横軸がエネルギートランスファーを示すため 0 meV は弾性 散乱であり、ほかのピークが非弾性散乱である。0 meV を境界に左右に同じエ ネルギーのあたりにフォノンピークは現れる。これは、フォノンが生成・消滅 するためエネルギーを吸収・放出することに起因する。したがって、同じフォ ノンモードである。



図 5.2-5 実験に用いたアナライザーとエネルギースキャンデータ。左図の四角 形一つ一つがアナライザーを示しており。青色のアナライザーを実験で使用し た。右図が赤で示したアナライザーのエネルギースキャンデータである。

まず、*E*_uモードに注目する。図 5.2-6 が実験で得られたデータのカラーマッ プである。第一原理計算の結果と似た結果が得られた。図 5.2-6(a)が 300 K、図 5.2-6(b)が 150 K のデータであるが、カラーマップを見る限り変化していいな い。しかし、このままでは変化が追えないため、フィッティングを行った。

フィッティングには装置分解能関数と Dumping Harmonic Oscillator (DHO)関数(参考文献[59]の式(32))の畳み込みを用いた。フォノンピークはピーク位置だけではなく、線幅の変化も重要な意味を持つ。この線幅の変化を正しく見積もるために、フィッティングに装置分解能関数を用いることは重要である。装置分解能関数はアクリル板をエネルギースキャンすることで得られるデータにVoigt 関数でフィッティングして得る。

フィッティング結果をもとに、 E_u LO モードのフォノン分散をプロットする と、図 5.2-7 の結果が得られる。温度変化は見られない。若干ずれているデー タ点はあるが、これはフィッティングの精度によるずれであることがわかって おり、本質的ではない。したがって、 E_u LO モードは相転移に影響していない と考えられる。



図 5.2-6 (0 0 8)から[0 0 1]方向に測定したデータのカラーマップ。(a)は 300 K、(b)は 150 K のデータ。





図 5.2-7 E_u LO モードのフォノン分散。青矢印の点はずれているが、これは フィッティングの精度が悪く、ずれている。

次に E_g TA モードに注目する。図 5.2-8 に Q = (7.548.45 - 0.03)における 300 K と 150 K のエネルギースキャンデータを示す。フォノンピークのエネルギー が明らかに低エネルギー側にシフトしている。このデータにフィッティングを 行い、フォノン分散をプロットすると図 5.2-8 の分散が得られる。分散が明ら かに低エネルギー側にシフトしている。これはソフトニングである。エネルギ ーをフォノンの振動数とみなすと、振動数が相転移に向かい低下(振動が緩や かになる)していることを意味する。軌道秩序による相転移が起こると、もと もと揺らいでいた電子軌道が1つの状態に決まるため、振動していた FeO4 も 軌道に合わせた方向に歪み、そこで振動が収まるはずである。このソフトニン グはまさに、軌道が秩序化し、フォノンの振動が緩やかになる振る舞いと対応



図 5.2-8 *Q* = (7.54 8.45 - 0.03)における 300 K と 150 K のエネルギースキャン結果。実線はフィッティングの結果であり、破線や一点鎖線は弾性ピークとフォノンピークぞれぞれのフィッティング結果である。



図 5.2-8 E_g TA モードのフォノン分散。破線は弾性定数を用いた線形近似直線である。

する。つまり、この結果は cubic 相において軌道が揺らいることを意味する。 また、*Eg*モードであることから、FeO4 が同位相で歪むような電子軌道の揺らぎ であるといえる。

また、音響モードからは弾性定数を見積もることができる。弾性定数は単純には物質の硬さを示すパラメーターである。結晶における弾性定数は応力の方向と歪みの方向により、複数定義される。最大で21個あるが、結晶の対称性から等価なものを減らすことができ、cubicの場合は3個である。求まる弾性定数は音響モードの伝搬方向と原子変位の方向で決まる[65]。今回の E_g TA モード場合は、($C_{11} - C_{12}$)/2(今後C'と表記する)を求められる。一般的に弾性定数Cは、密度 ρ と音速Vから

$$C = \rho V^2 \tag{5.2-1}$$

で求まる。フォノンの群速度は

$$v_g = \frac{d\omega}{dk} \tag{5.2-2}$$

である。これを非弾性散乱で得られるパラメーターに変換すると、

$$v_g = \frac{1}{\hbar} \frac{dE}{dq}$$

となる。これは分散の傾きを示しており、単純には分散の傾きから物質内の音 速を見積もることができるため、弾性定数が得られる。注意すべきはできるだ け小さい**q**のデータを用いることである。実際に弾性定数を見積もると、300 K で*C'* = 17.6 GPa、150 K で*C'* = 3.2 GPaとなる。これは既報の文献値[66]とよく 一致している。通常であればこれで十分であるが、このデータはさらに面白い ことがわかる。弾性定数を求めたときの線形近似直線を分散に重ねる(図 5.2-8)。150 K のデータでは、線形分散から上にずれている。これはソフトニング が起きたときにみられる典型的なふるまいである。しかし、300 K のデータも 同じふるまいをしている。これは 300 K でもすでにソフトニングが始まってい ることを意味する。FeV₂O₄ の 140 K の相転移は高温からすでに起き始めている といえる。このふるまいはメスバウアー分光の測定からも示唆されている[36, 37]。また、似た振る舞いがネマティック相を有する Fe 系超伝導体[67]でも確 認されている。

5.3 高温 cubic 相の総括

CDFS 法で得られる価電子密度の異方性から電子軌道の状態を探索した。その結果、Fe サイトとVサイトの軌道状態の決定に成功した。両方とも1/2 という係数を利用することで実験結果を再現できた。CDFS 法に用いるデータが X線回折で得られるものであることを考慮すると、これは電子軌道状態が時間・空間的に揺らいでいる状態の平均の結果であると考えられる。そこで、フォノンを通してこの軌道揺らぎを追求した。非弾性散乱実験の結果、軌道揺らぎに対応したフォノンモードの異常が見られ、軌道が揺らいでいることを明らかにした。

このような軌道揺らぎの熱平均として高対称性が保たれていると考えること もできる。そう考えれば、この軌道揺らぎは FeV₂O₄ 固有の現象ではなく、高 対称性を持つパイロクロア系やペロブスカイト系でも見られると考えられる。 今後、CDFS 法と非弾性散乱実験をこれらの系に適用することで、軌道縮退の 知見を蓄えていくことが求められる。

第6章 高温 tetragonal 相の電子軌道状態

高温 cubic 相における非弾性散乱実験では、FeO4 四面体のEgモードのソフト ニングが観測された。これは、フォノンモードが凍結することで構造相転移が 起きることを直接意味しており、軌道揺らぎとの関係を考えるとこの相転移は Fe の軌道秩序であると考えることができる。Fe サイトが軌道秩序するなら ば、CDFS 法で観測される価電子密度の異方性も変化すると考えられる。これ の直接観測を試みた。

6.1 ドメイン問題

高温 tetragonal 相の CDFS 解析を行うためには、ドメインの問題を解決しな ければならない。ドメインとは、同一結晶内に存在する結晶方位の異なる結晶 粒である。ドメインは大まかに、結晶成長により形成されるドメインと構造相 転移により物質の対称性が低下する場合に形成されるドメインの2種類が存在 する。今回取り扱うのは後者であるため、後者について、本系の cubic→ tetragonal 転移を例に形成のメカニズムを説明する。まず cubic 相にて試料内に 存在する多数のユニットセルが、すべてほぼ同じ結晶方位を持っていると仮定 する。cubic は4本の3回軸を持つことから、ユニットセルの3方向の結晶軸 (あえてa₁,a₂,a₃と区別する)の長さは同じである。tetragonal 相への構造相転 移が起こると、1軸の長さが変わり、cubic で等価であった3本の結晶軸のうち 1本が非等価となる。この時、非等価になる1軸は3方向の結晶軸a₁,a₂,a₃の うちどれでもよい。つまり、cubic ではほぼ同じ結晶方位に見えていたユニット セルから、図 6.1-1 のような3つの tetragonal が生まれる。これがドメイン形成 のメカニズムである。



図 6.1-1 cubic→tetragonal 転移におけるドメイン形成の模式図。

ドメインは、単純に考えれば結晶方位の異なる結晶であるため、ドメインご とに逆格子点が形成される。逆格子点に注目すると、ドメインは、メロヘドラ ルドメインと非メロヘドラルドメインの2種類に分けられる。メロヘドラルド メインは、結晶方位の異なるドメインの逆格子点が完全に重なるドメインであ り、非メロヘドラルドメインは結晶方位の異なるドメインの逆格子点が完全に は重ならないドメインである(一部重なることはある)。単結晶 X 線回折実験 においては、逆格子点の位置が直接ピーク位置に対応する。したがって、メロ ヘドラルドメインの場合は、ピークの数は見た目上変わらず、非メロヘドラル ドメインの場合は、ピークが増える。観測上はそれだけだが、解析は単純では ない。結晶方位の異なるドメインの逆格子点はミラー指数が異なることから、 結晶構造因子も異なり、ピークの強度も異なる。つまり、まったく違う情報を 持つものが混ざるため、この情報を適切に分離しなければならない。しかし、 メロヘドラルドメインの場合は実は単純である。すべての逆格子点が完全に重 なり、その関係はドメイン間の方位関係(双晶則)のみで決まるため、強度を まとめて抽出し、方位の情報をもとに分離すればよい。単純なため、この機能 を実装したソフトウェアもすでにあり、メロヘドラルドメインの解析は可能で
ある。一方で、非メロヘドラルドメインの場合は、逆格子点が重なったり、重 ならなかったりするため、強度の抽出を工夫しなければならない。現状、非メ ロヘドラルドメインが形成された場合の解析手法は確立されていない。しか し、あくまでも単結晶 X 線回折の場合はである。一般的には、非メロヘドラル ドメインが形成される場合は、粉末 X 線回折を用いて構造解析を行うことが多 い。しかし、CDFS 法のような精密解析を行う場合は、粉末 X 線回折では太刀 打ちできない(高角反射が切り取れないこと、統計精度不足が原因)。

本系の高温 tetragonal 相で形成されるのは、非メロヘドラルドメインであ る。図 6.1-2 が回折データであり、重なるピークもあれば重ならないピークも ある。理論上、cubic→tetragonal 転移では3つのドメインが形成されるが、その 限りではない。試料によっては2ドメインのものがあれば、4ドメインのもの などもある。解析上はドメインが少なければ少ない方がよい。今回は偶然2ド メインの試料が見つかったため、そのデータを使用し、CDFS 法で価電子密度 の異方性を見るために、非メロヘドラルドメインの解析に取り組んだ。



図 6.1-2 高温 tetragonal 相における回折データ。

6.2 ドメインを考慮した CDFS 法による電子密度解析

解析には、2012 年 6 月 10 日に SPring-8 BL02B1 で測定したデータを使用した。入射 X 線のエネルギーは 24 keV ($\lambda = 0.5215$ Å) である。非メロヘドラルドメインの場合、ピークが完全に重ならないピークはできるだけ単独で強度抽出するほうが、強度の信頼度が上がるため、ピークの分離をよくするために、低エネルギーの X 線を用いた。実空間分解能を確保するために、検出器としてIP を用いた。温度制御には N₂吹き付け装置を使用している。測定温度は 120Kである。使用した試料は東京大学の有馬孝尚先生に提供していただいた試料を加工したもので、サイズは50 × 40 × 20 μm^3 である。

1 セットの測定は、 ω は0°~180°まで測定し、 $\Delta \omega = 30.5$ °、露光時間6分で測定した。 χ, ϕ を表 6.2-1 のように変更した 4 セットを測定した。

表 6.2-1 測定のχ,φ条件



図 6.2-1 指数付けの様子。数字は(domain 番号): *h k l* で表記している。白い四 角は消滅則を満たす指数のピーク位置を示す。

非メロヘドラルドメインのデータを疑似的にメロヘドラルドメイン解析する 方針で解析した。まずは、指数付けを行い、双晶則を求めた。図 6.2-1 のよう に指数付けができた。この時の UB 行列は、それぞれ

$$UB_{\text{domain1}} = \begin{pmatrix} 0.0063 & 0.0161 & 0.1191 \\ -0.1407 & 0.0885 & -0.0023 \\ -0.0884 & -0.1400 & 0.0122 \end{pmatrix}$$
(6.2 - 1)
$$UB_{\text{domain2}} = \begin{pmatrix} 0.1103 & 0.1226 & -0.0151 \\ -0.1173 & 0.1118 & 0.0265 \\ 0.0412 & -0.0096 & 0.1158 \end{pmatrix}$$
(6.2 - 2)

である。この UB 行列を用いることで双晶則を得るられる。双晶則をMとすると、

$$UB_{\text{domain2}} = UB_{\text{domain1}} (M^t)^{-1} \tag{6.2-3}$$

の関係が成り立つため、

$$M = \begin{pmatrix} 0.4908 & -0.5104 & -0.9798 \\ -0.5204 & 0.4783 & -0.9817 \\ 0.5036 & 0.5150 & -0.0309 \end{pmatrix}$$
(6.2 - 4)

である。この双晶則はそれぞれのドメインのミラー指数を

$$\binom{h}{k}_{l \text{domain2}} = M^t \binom{h}{k}_{l \text{domain1}}$$
(6.2 - 5)

という関係で結ぶ。非メロヘドラル双晶のため、双晶則の行列は複雑な数値を 持つ。次に強度抽出を行った。この時重要なことは、強度積算領域が重なって いても強度を抽出することである。一般的にシングルドメインの場合は、強度 積算領域が重なったと判定された場合は、強度抽出はせず、解析に使用しな い。しかし、今回はメロヘドラルドメインとして扱うため、重なっていたとし ても、双晶則から強度分離可能であり、重なったとしても取り扱うことができ るためである。こうして強度抽出を行うと、ほぼ重なったピークの強度がまと まったデータセットと単独で強度抽出できたデータセットの2種類のデータセ ットが完成する。この時点で、逆格子点が重なっている、いないという情報は 手放せることができる。強度抽出さえできれば、あとはそれらがどのような指 数を持つかしか重要でないためである。これを利用すれば、ピークが重なった と判定され、まとめて抽出された強度はメロヘドラルドメイン解析のものと情 報は同じである。したがって、次は独立に抽出されたものを足す。先ほど言っ た通り、双晶則は様々な数値が入っているため、これでは整数同士の指数を結 ぶことはできない。しかし、この時点ではミラー指数同士を結びさえすればい いため、双晶則を

$$M' = \begin{pmatrix} 0.5 & -0.5 & -1.0\\ -0.5 & 0.5 & -1.0\\ 0.5 & 0.5 & 0.0 \end{pmatrix}$$
(6.2 - 6)

のように近似する。こうすることで、整数のミラー指数を双晶則で結べる。最 後はこの双晶則で結ばれるピークの強度を足せばよい。こうしてできたデータ はすべて、メロヘドラル解析を行うことが可能になる。

6.3 高温 tetragonal 相における電子軌道状態

得られた疑似的なメロヘドラル解析用データを解析した。*d*>0.3 Åで解析した。既報の結晶構造解析結果をもとに構造解析を行った。観測された全反射本数は 27233 本である。SORTAV によって強度の平均化を行ったところ。独立反射本数は 1546 本であり、等価反射を 98.2 %測定できた。この時の等価反射の 平均測定回数は 17.6 回であった。また等価反射の一致度は 3.67 %であった。格 子定数はa = 6.0159(2) Å, c = 8.3513(1) Åであり、空間群は $I4_1/amd$ であった。 JANA2006 で構造解析を行った結果、R = 1.79%であった。構造のデータは表 6.3-1、6.3-2 のとおりである。この結果は既報の論文の結果と一致している[34, 39,41]。このデータをもとに cubic 相と同様に、高角解析を行った。R値は 2.00%であり、高角解析で得られた構造は表 6.3-3、6.3-4のとおりである。 FeO4四面体を見てみると、c軸方向につぶれている(図 6.3-3)。tetragonalのc軸 は cubic 相で定義した量子化軸のz軸に対応する。ユニットセル内の FeO4のす べてが同じ歪みを持っており、この歪みは非弾性散乱における E_g モードのソフ トニングと対応する。したがって、十分精度の高い結晶構造が得られた。

Atom	Wyckoff	×		-	
Atom	position	X	y	Z	
Fe	4 <i>a</i>	0	3/4	1/8	
V	8 <i>d</i>	0	0	1/2	
0	16h	0	0.47521(12)	0.25886(8)	

表 6.3-1 通常の構造解析で得られた高温 tetragonal 相の構造パラメーター。

表 6.3-2 通常の構造解析で得られた高温 tetragonal 相の異方性原子変位パラメーター。

Atom	$U_{11}({ m \AA}^2)$	$U_{22}({ m \AA}^2)$	U33 (Å ²)	$U_{12}({ m \AA}^2)$	$U_{13}({ m \AA}^2)$	$U_{23}({ m \AA}^2)$
Fe	0.00396(4)	0.00396(4)	0.00449(5)	0	0	0
V	0.00319(4)	0.00291(4)	0.00323(4)	0	0	0.00010(2)
0	0.00537(13)	0.00446(13)	0.00449(12)	0	0	0.00055(6)

Atom	Wyckoff	r	1,	7	
position		λ	Y	2	
Fe	4 <i>a</i>	0	3/4	1/8	
V	8 <i>d</i>	0	0	1/2	
0	16h	0	0.47529(14)	0.25880(9)	

表 6.3-3 高角解析で得られた高温 tetragonal 相の構造パラメーター。

表 6.3-4 高角解析で得られた高温 tetragonal 相の異方性原子変位パラメーター。

Atom	$U_{11}({ m \AA}^2)$	$U_{22}({ m \AA}^2)$	U ₃₃ (Å ²)	$U_{12}({ m \AA}^2)$	$U_{13}({ m \AA}^2)$	$U_{23}({ m \AA}^2)$
Fe	0.00383(4)	0.00383(4)	0.00444(5)	0	0	0
V	0.00312(4)	0.00283(4)	0.00317(4)	0	0	0.00010(2)
0	0.00520(13)	0.00429(13)	0.00445(12)	0	0	0.00055(6)



(b)



図 6.3-1 (a)高温 tetragonal 相の CDFS 法の結果。(b)O サイト周辺の価電子密度分布。両方とも4.0 e/Å³以上の等電子密度面を表示している。

このデータをもとに CDFS 解析を行った。その結果は図 6.3-1(a)のとおりである。

まず、O サイトを見る。分率座標で(0.22529 1/4 0.49120)の O サイト周辺 を拡大すると、図 6.3-1(b)のような価電子密度となる。高温 cubic 相とは異なり 完全な球体ではない。次に、Fe サイトに注目する。分率座標で

(1/2 1/4 5/8)のFe サイト周辺では図 6.3-2 のような価電子密度が得られる。 cubic 相で定義した量子化軸を考慮すると、x, y方向に電子密度が伸びているこ とがわかる。これを純粋に解釈すれば、 $|x^2 - y^2\rangle$ が選ばれているといえる。し かし、FeO4がz軸方向につぶれる場合、一般的には $|3z^2 - r^2\rangle$ が選ばれるはずで ある。FeO4の歪みと対応しない結果が得られており、これは物理的に不自然で ある。



図 6.3-2 高温 tetragonal 相における Fe サイト周りの価電子密度分布。8.0 e/Å³ 以上の等電子密度面を表示している。(a)は量子化軸のy方向、(b)はz方向から見ている。中心部は電子密度が薄いため穴が開いており、描画上見えるものである。

しかし、解析結果を見直すとこの原因は明白であり、これは CDFS 法を行う 上での重要なポイントでもあったため、説明する。Fe サイトの原子変位パラメ ーターを見ると、U₃₃がU₁₁,U₂₂に比べて大きい。これはc軸方向に異方的に電子 分布が偏っていることを意味する。測定温度は 120 K であり、物理的にはまだ 高温である。その影響で電子軌道の異方性と温度による効果を十分に切り離せ ていないと考えられる。CDFS 法では、異方性を持たない内殻成分を差し引く ことが重要であり、現状の解析はそれが行えていない。したがって、Fe サイト の価電子密度の異方性を正確に観測するために、Fe サイトのみ等方性温度因子 を用いて、再び高角解析と CDFS 法を行った。その結果、高角解析のR値は 2.02%となり、表 6.3-5、6.3-6の構造が得られた。Fe サイトの価電子密度は図 6.3-3(b)のような異方性となった。これは、明らかにc(||z)軸方向に価電子密度 が伸びている。これは $|3z^2 - r^2\rangle$ が選ばれていることを示し、構造との対応も問 題ない。Fe の軌道秩序が起きているといえる。最後に V サイトを見る(図 6.3-4)。cubic 相のものと比べると、サイトシンメトリーが変わるため、異方性は少 し変化するが、cubic のものとほぼ同じである。これは V がまだ秩序化してい ないことを示す。

表 6.3-5 Fe サイトのみ等方性原子変位パラメーターを用いた高角解析で得られた高温 tetragonal 相の構造パラメーター。

Atom	Wyckoff	x	V	Z
	position			
Fe	4 <i>a</i>	0	3/4	1/8
V	8 <i>d</i>	0	0	1/2
0	16h	0	0.47513(14)	0.25871(9)

表 6.3-6 Fe サイトのみ等方性原子変位パラメーターを用いた高角解析で得られた高温 tetragonal 相の原子変位パラメーター。

Atom	$U_{11}({ m \AA}^2)$	$U_{22}({ m \AA}^2)$	U33 (Å ²)	$U_{12}(\mathrm{\AA}^2)$	$U_{13}({ m \AA}^2)$	$U_{23}({ m \AA}^2)$
Fe	0.00410(2)	0	0	0	0	0
V	0.00311(4)	0.00281(4)	0.00319(4)	0	0	0.00010(2)
0	0.00535(14)	0.00442(14)	0.00425(12)	0	0	0.00055(6)



図 6.3-3 高温 cubic 相と高温 tetragonal 相における FeO₄の変形と価電子密度分 布の変化。(a)が高温 cubic 相のものであり、黄色部分が4.0 e/Å³以上、赤色部分 が5.0 e/Å³以上の等電子密度面を表示している。(b)が高温 tetragonal 相のもので ある。黄色部分が8.0 e/Å³以上、赤色部分が10.0 e/Å³以上の等電子密度面を表示している。



図 6.3-4 高温 cubic 相と高温 tetragonal 相における VO₆の変形と価電子密度分布 の変化。(a)が高温 cubic 相のものであり、黄色部分が1.5 e/Å³以上、赤色部分が 2.0 e/Å³以上の等電子密度面を表示している。(b)が高温 tetragonal 相のものであ る。黄色部分が3.8 e/Å³以上、赤色部分が4.6 e/Å³以上の等電子密度面を表示し ている。

第7章 最低温 tetragonal 相の電子軌道状態

高温 tetragonal 相では、Feの価電子密度分布が顕著に伸びていたことから、 Fe の軌道秩序がかろうじて確認できた。しかし、O サイトは球体でないことを 考慮すると、ドメインを含めた CDFS 解析はまだ不十分である。本来であれ ば、orthorhombic 相のドメイン解析を行うべきだが、この層においてもドメイ ンがそのまま残るため、解析は見送る。しかし、65K以下の最低温の tetragonal 相では、偶然ほぼシングルドメインのデータが得られた(図 7-1)。 これは、格子の推移を考えることで理解できる。高温 tetragonal 相では2つの ドメインが形成された。本来であれば、orthorhombic 相に構造相転移するとさ らにドメインが形成される。しかし、図 7-1 に示した実験データを見る限り、 新たなドメインは形成されていない。格子定数から、それぞれ図 7-2 の赤い矢 印方向に格子定数が小さくなっただけである。低温に向かうにつれて、格子定 数が小さくなり、やがて cubic→高温 tetragonal 転移で短くなった**c**軸と同じ長さ になることで、最低温の tetragonal となる。この時、2 つのドメインは偶然同じ 結晶方位となり、シングルドメインに戻ると考えられる。シングルドメインで あれば、CDFS 法は可能であることから、価電子密度を観測し、軌道の状態を 調査した。



図 7-1 ピーク位置の温度変化。



図 7-2 格子の温度変化の模式図。

7.1 CDFS 法による電子密度解析

2018 年 7 月 15 日に SPring-8 BL02B1 で測定したデータを解析した。入射 X 線のエネルギーは 40 keV ($\lambda = 0.3069$ Å) である。検出器として IP を用いた。 測定温度は 30 K である。30 K は N₂ 吹付け装置では到達できないため、温度制 御には He 吹付け装置を用いた。使用した試料は東京大学の有馬孝尚先生に提 供していただいた試料を加工したもので、サイズは40 × 30 × 10 μm^3 である。

3 セット測定し、 $\Delta \omega = 15.5^{\circ}$ 、露光時間10分で測定した。 ω, χ, ϕ を表 7.1-1 のように変更した 3 セットを測定した。

Set No.	ω (deg.)	χ (deg.)	φ (deg.)
1	0~180	0	0
2	0~90	45	180
3	0~90	45	90

表 7.1-1 測定のω, χ, φ条件

d > 0.25Åのデータを解析した。既報の結晶構造解析結果をもとに構造解析 を行った。観測された全反射本数は 41326 本である。SORTAV で強度の平均化 を行ったところ、独立反射本数は 2626 本であり、等価反射を 98.2 %測定でき た。この時の等価反射の平均測定回数は 15.7 回であった。また等価反射の一致 度は 6.50 %であった。格子定数はa = 5.9290(3)Å,c = 8.5352(3)Åであり、空 間群は $I4_1/amd$ であった。JANA2006 で構造解を行った結果、R = 1.98%であ った。構造のデータは表 7.1-2、7.1-3 のとおりである。この結果は既報の論文 の結果と一致している[34, 39, 41]。このデータをもとに cubic 相と同様に、高角 解析を行った。R値は 2.25 %であり、高角解析で得られた構造は表 7.1-4、7.1-5 のとおりである。温度が低いため、高温 tetragonal 相で見られた、異方性原子 変位パラメーターの異常はみられていない。

Atom	Wyckoff	r	17	7	
Atom	position	л	Y	2	
Fe	4 <i>b</i>	0	1/4	3/8	
V	8 <i>c</i>	0	0	0	
0	16h	0	0.98162(5)	0.23486(4)	

表 7.1-2 通常の構造解析で得られた最低温 tetragonal 相の構造パラメーター。

表 7.1-3 通常の構造解析で得られた最低温 tetragonal 相の異方性原子変位パラメーター。

Atom	$U_{11}({ m \AA}^2)$	$U_{22}({ m \AA}^2)$	U ₃₃ (Å ²)	$U_{12}({ m \AA}^2)$	$U_{13}({ m \AA}^2)$	$U_{23}({ m \AA}^2)$
Fe	0.00262(1)	0.00262(1)	0.00195(2)	0	0	0
V	0.00190(2)	0.00181(2)	0.00187(2)	0	0	-0.00017(1)
0	0.00405(6)	0.00292(5)	0.00317(6)	0	0	0.00037(4)

Atom	Wyckoff	r	7,	7
Atom	position	λ	Y	2
Fe	4 <i>b</i>	0	1/4	3/8
V	8 <i>c</i>	0	0	0
0	16h	0	0.98160(5)	0.23485(4)

表 7.1-4 高角解析で得られた最低温 tetragonal 相の構造パラメーター。

表 7.1-5 高角解析で得られた最低温 tetragonal 相の異方性原子変位パラメーター。

Atom	$U_{11}({ m \AA}^2)$	U_{22} (Å ²)	$U_{33}({ m \AA}^2)$	$U_{12}({ m \AA}^2)$	$U_{13}({ m \AA}^2)$	$U_{23}({ m \AA}^2)$
Fe	0.00255(1)	0.00255(1)	0.00190(2)	0	0	0
V	0.00186(2)	0.00176(2)	0.00182(2)	0	0	-0.00018(1)
0	0.00404(6)	0.00291(5)	0.00314(6)	0	0	0.00037(4)



図 7.1-1 (a)最低温 tetragonal 相の CDFS 法の結果。(b)O サイト周辺の価電子密度 分布。両方とも4.0 e/Å³以上の等電子密度面を表示している。

このデータをもとに CDFS 解析を行った。その結果は図 7.1-1(a)のとおりである。

まず、Oサイトを見る。分率座標で(0.26839 1/4 0.51517)のOサイト周辺 を拡大すると、図 7.1-1(b)のような価電子密度となる。完全な球体とは言えな いが、ドメイン解析を行った高温 tetragonal 相に比べれば、球体に近い。

次に Fe サイトに注目する。Fe サイトは高温 tetragonal 相ですでに秩序化して いる。しかし、高温 tetragonal 相から考えると、相転移を 2 度していることか ら秩序化している電子状態が変化している。最低温 tetragonal 相では FeO₄ 四面 体はc軸方向に伸びている。四面体が一軸方向に伸びる場合は、一般的に $|x^2 - y^2\rangle$ が選ばれることから、最低温 tetragonal 相では $|x^2 - y^2\rangle$ の形をしている と予想される。このことを念頭に置いて、(1/2 1/4 1/8)の Fe サイトの価電 子密度を見ると、確かに蝶々型になっているといえる(図 7.1-2)。cubic 相で定 義した量子化軸を考慮すると、 $|y^2 - z^2\rangle$ が選ばれている。これに関しては、勝 藤氏[32]や新居氏[34]、中村氏[36]も同じ軌道状態を報告しており、整合性があ る。Fe サイトは価電子密度から軌道状態を決定した。



図 7.1-2 最低温 tetragonal 相における Fe サイト周りの価電子密度分布。 5.0 $e/Å^3$ 以上の等電子密度面を表示している。(a)は量子化軸のy方向、(b)はx方 向から見ている。緑色の部分は $|y^2 - z^2\rangle$ の電子密度を意味している。



図 7.1-3 最低温 tetragonal 相における V サイト周りの価電子密度分布。黄色部 分が3.7 $e/Å^3$ 以上、赤色部分が4.7 $e/Å^3$ 以上の等電子密度面を表示している。(a) は量子化軸のx - y方向、(b)は-x - y方向から見ている。(a)の中心の楕円は 2 回回転軸、(b)の黒線はミラーを表している。

次に V サイトに注目する。V サイトでは図 7.1-3 に示す価電子密度分布が観 測された。量子化軸を重ねると、cubic 相で安定化していた φ_1 軌道に似た、<1 1 1>方向の成分がある。cubic 相における φ_1 はそのまま残ると考えてよい。この 相は基底状態であると考えると、高温 cubic 相における V の軌道縮退は解消さ れるため 2 つの 3d 電子は 2 つの軌道で表現できると考えられる。その 1 つが φ_1 であると考えれば、残りの 1 軌道を決める問題である。 t_{2g} 軌道であることか ら波動関数は

 $\varphi_2^{LT} = C_1^{LT} |yz\rangle + C_2^{LT} |zx\rangle + C_3^{LT} |xy\rangle$ (7.1-1) であり、この $C_1^{LT}, C_2^{LT}, C_3^{LT}$ を決めればよい。これらをフリーパラメータとし て、実験結果に fitting してもよいが、制約条件があるためパラメーターを制限 していく方が物理的に不自然な解を回避できるため、条件を課していく。まず は、サイトシンメトリーである。CDFS 法で得られる価電子密度はサイトシン メトリーを必ず満たす。V サイトのサイトシンメトリーは.2/*m*.である。量子 化軸を考慮し、例えばミラーを考えると、

$$\begin{array}{l} x \rightarrow x \\ y \rightarrow z \\ z \rightarrow y \end{array}$$
 (7.1 - 2)

の量子化軸の変換に対して、価電子密度は同じものにならなければならない

(図 7.1-3)。これは

 $|C_1^{LT}|yz\rangle + C_2^{LT}|zx\rangle + C_3^{LT}|xy\rangle|^2 = |C_1^{LT}|yz\rangle + C_2^{LT}|xy\rangle + C_3^{LT}|xz\rangle|^2$ (7.1-3) である。ここから $C_2^{LT} = \pm C_3^{LT}$ であるべきである。次に規格化条件である。これ を適用すれば、

$$\sqrt{C_1^{\text{LT}^2} + C_2^{\text{LT}^2} + C_2^{\text{LT}^2}} = 1$$

$$C_2^{\text{LT}} = \pm \sqrt{\frac{1 - C_1^{\text{LT}^2}}{2}}$$
(7.1 - 4)

であるため、 C_1^{LT} だけを考える。さらに直交性も考慮する必要がある。 φ_1 の成 分が残ると仮定すれば、 φ_2^{LT} は φ_1 と直交する必要がある。その場合、

$$\frac{1}{\sqrt{3}}C_1^{LT} + \frac{1}{\sqrt{3}}C_2^{LT} \pm \frac{1}{\sqrt{3}}C_2^{LT} = 0$$
 (7.1 - 5)

である。これは解を一意に求めることができ、

$$C_{1}^{\text{LT}} = \begin{cases} \frac{2}{\sqrt{6}} & (C_{2}^{\text{LT}} = C_{3}^{\text{LT}}) \\ 0 & (C_{2}^{\text{LT}} = -C_{3}^{\text{LT}}) \end{cases}$$
(7.1 - 6)

の2軌道しか取りえないといえる。したがって、 φ_2^{LT} は

$$\varphi_2^{\text{LT}} = \begin{cases} \frac{1}{\sqrt{6}} (2|yz\rangle - |zx\rangle - |xy\rangle) \\ \frac{1}{\sqrt{2}} (|zx\rangle - |xy\rangle) \end{cases}$$
(7.1-7)

のどちらかである。この2軌道それぞれの場合において、実空間に電子密度を 描き、実験結果と比較する(図7.1-4)。その結果、 $C_1^{LT} = 0$ の場合は似た形状を 持つ。この結果は、Vが軌道秩序していることを示す。

最後に、この軌道状態の妥当性を考える。これまでの議論はあくまでも結晶 構造から得られる情報、いわゆる電子相関のみを考慮したものである。しか し、最低温 tetragonal への相転移は純粋な構造相転移だけではなく、スピン構 造が変わる磁気相転移もある。中性子粉末回折実験から、V サイトのスピン構 造はパイロクロア格子における 2-in 2-out 構造であるといわれている[33] (図 3.1-3)。スピンが大きく傾くため、磁気的な効果も効いていると考えるべきで ある。このことを念頭に置くと、シミュレーションと実験結果には差があるよ うに見える。



図 7.1-4 価電子密度分布のシミュレーション。(a) $C_1^{LT} = 2/\sqrt{6}$ の場合。(b) $C_1^{LT} = 0$ の場合。(c)CDFS 法で得られた価電子密度分布。黄色部分が3.7 $e/Å^3$ 以上、赤色部分が4.7 $e/Å^3$ 以上の等電子密度面を表示している。

7.2 第一原理計算との比較

私が取り扱っているモデルに磁気的な効果を取り入れることは単純ではないため、理論計算を行った。計算は理研 CEMS の野村悠祐氏に行っていただいた。結晶構造は今回の解析結果を用いた。単純に LDA 法で計算すると、金属となってしまうため、オンサイトクーロンU = 5 eVを用いた LDA+U 法で計算した。さらに、磁気構造として、2-in 2-out 構造を含めて計算した。



図 7.2-1 (a)最低温 tetragonal 相におけるバンド構造。(b)計算で得られた磁気構 造。



図 7.2-2 (a)第一原理計算で得られる V の価電子密度分布。(b)CDFS 法で得られ た価電子密度分布。黄色部分が3.7 e/Å³以上、赤色部分が4.7 e/Å³以上の等電子 密度面を表示している。

図 7.2-1 (a)に計算で得られたバンド構造を示す。フェルミエネルギーにギャ ップがあり、絶縁化している。また、この時のスピン構造は図 7.2-1 (b)のとお りであり、V のスピンが 2-in 2-out 構造である。このバンド構造をワニエ関数 で再現し、価電子密度を実空間に描画すると、図 7.2-2 に示す V サイトの価電 子密度が得られる。CDFS 法で得られた価電子密度とよく似た異方性の価電子 密度が得られた。

この時の、各軌道の状態密度を見る(図 7.2-3)。電子軌道の波動関数をそれ ぞれ、

$$\begin{cases} \varphi_1^{\text{LT}} = \frac{1}{\sqrt{3}} (|yz\rangle + |zx\rangle + |xy\rangle) \\ \varphi_2^{\text{LT}} = \frac{1}{\sqrt{2}} (|zx\rangle - |xy\rangle) \\ \varphi_3^{\text{LT}} = \frac{1}{\sqrt{6}} (2|yz\rangle - |zx\rangle - |xy\rangle) \end{cases}$$
(7.2 - 1)

としており、赤線が φ_1^{LT} 、緑線が φ_2^{LT} 、青線が φ_3^{LT} である。結晶内において、Fe のスピンをupと定義しているため、Vはdownスピンが支配的となることに注 意が必要である。まず注目すべきは赤線であり、大きな状態密度を持ってい る。これは、 φ_1^{LT} が選ばれていることを意味している。次に注目すべきは、青 線と緑線である。両方とも似た量の状態密度を持っている。前節の解析結果が 正しい場合、青線は状態密度を持たない。しかし、磁気の効果を含めた形で計 算した結果は、 φ_3^{LT} も電子が占有することを示している。各軌道の占有率は、 φ_1^{LT} が 1.04、 φ_2^{LT} が 0.69、 φ_3^{LT} が 0.51 であった。これは

$$\rho_{\nu}(\mathbf{r}) = 1.04 \left| \varphi_1^{\text{LT}} \right|^2 + 0.69 \left| \varphi_2^{\text{LT}} \right|^2 + 0.51 \left| \varphi_3^{\text{LT}} \right|^2$$
(7.2 - 2)

を意味する。これまでの理解では、1.04 電子が φ_1^{LT} を、0.69 電子が φ_2^{LT} を、0.51 電子が φ_3^{LT} を占有すると解釈できる。しかし、磁気の効果が入った場合はこの ようには解釈しない。これは、 $\varphi_1^{LT} \ge r_2 \varphi_2^{LT} + ir_3 \varphi_3^{LT}$ の2軌道が占有されている 状態である。 $r_2 = \sqrt{0.69}, r_3 = \sqrt{0.51}$ である。この複素軌道こそ磁気転移を反映 したものである。ちなみに、磁気の効果を抜いた計算を行うと $|\varphi_1^{LT}|^2 + |\varphi_3^{LT}|^2$ が選ばれ、実験結果を再現しないことがわかっており、磁気の効果を取り入れ るべきであるといえる。

Fe サイトの結果にも触れておくと、1 つのダウンスピンの状態密度は図 7.2-4 に示す通りであり、赤線が $|y^2 - z^2\rangle$ であり、青線が $|3x^2 - r^2\rangle$ である。CDFS 法の結果と同じ結果が得られた。



図 7.2-3 V サイトにおける状態密度。



図 7.2-4 Fe サイトの1つのダウンスピンの状態密度。

第一原理計算と CDFS 法を組み合わせることで、V の軌道状態の解明に成功した。磁気秩序を伴う系では、理論計算とタイアップしたアプローチがよいといえる。

第8章低温における非弾性散乱実験

最低温 tetragonal 相の解析結果より、最低温 tetragonal 相では Fe も V も軌道 秩序していることが分かった。高温 tetragonal 相ではまだ V が軌道秩序してい なかったことから、最低温 tetragonal 相に向かう過程で軌道秩序が起きると考 えられる。一般的には最後の orthorhombic 相から最低温 tetragonal 相への相転 移で V が軌道秩序すると予想されているが、orthorhombic 相にドメインが入っ ていることもあり、本当にどこで軌道秩序が起きたかは本研究の結果からはま だ断定できない。非弾性散乱実験では Fe の軌道秩序によるソフトニングがは っきりと観測されたため、最低温 tetragonal 相まで非弾性散乱実験を行うこと で、V の軌道秩序がどこで起こるか確認した。

本系において、空間群の変化は $Fd\overline{3}m \rightarrow I4_1/amd \rightarrow Fddd \rightarrow I4_1/amd$ である。この空間群の変化は、 FeO_4 四面体のEモードの変形だけで関連づけることができる。Eモードの変形は、 Q_2 歪みと Q_3 歪みがある(図 8-1)。四面体のまま考えるとわかりづらいため、配位子の中間に疑似的に配位子を定義し、6 配位としてとらえる。こうすることでQモード解析[25]に従い、行列を用いて

$$Q_{2} = q_{2} \begin{pmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & 0\\ 0 & -\frac{1}{\sqrt{2}} & 0\\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$Q_{3} = q_{3} \begin{pmatrix} -\frac{1}{\sqrt{6}} & 0 & 0\\ 0 & -\frac{1}{\sqrt{6}} & 0\\ 0 & 0 & \frac{2}{\sqrt{6}} \end{pmatrix}$$

$$(8-1)$$

$$(8-2)$$

と表現でき、数式的に考えられる。 q_2, q_3 は歪みの変位量である。簡単に言って しまえば、 Q_2 歪みがあると、四面体はz軸方向には変化せず、y軸方向につぶれ ると同時にx軸方向に伸びる。これは orthorhombic 的な変形である。 Q_3 歪み は、四面体はz軸方向に伸び、x, y軸方向につぶれる。これは tetragonal 的な変 形である。それぞれの変形を 2 軸にとり平面図を考えるとする。原点は変形し ていないことを示すため、FeO4 は正四面体であり空間群は $Fd\bar{3}m$ である。ここ に正の Q_3 歪みを加えると、四面体がz軸方向に伸び、FeV2O4 はc軸方向に伸びる ため、tetragonal となる。この時の空間群は $I4_1/amd$ である。負の Q_3 歪みの場合 も同じである。正負の違いはそのまま格子定数に反映されるため、 Q_3 軸上では



図 8-1 四面体におけるQ2歪みとQ3歪み。

c軸長が元の長さと異なる $I4_1/amd$ である。次に Q_2 モードが加わる場合を考える。 Q_2 モードの変形は2軸方向の長さを変えるため、orthorhombicとなる。この時の空間群はFdddである。こう考えると、FeV₂O₄の空間群の変化はすべてFeO₄四面体の変形で説明がつく。ただし、もう少し踏み込む必要がある。今の説明であれば、 Q_3 軸上以外は Q_2 歪みが必ず入るため空間群がFdddとなる。しかし、例外がある。それは Q_3 軸から120°変化した場合である。この場合

$$Q_2 \sin 120^\circ + Q_3 \cos 120^\circ = \begin{pmatrix} \frac{2}{\sqrt{6}} & 0 & 0\\ 0 & -\frac{1}{\sqrt{6}} & 0\\ 0 & 0 & -\frac{1}{\sqrt{6}} \end{pmatrix}$$
(8-3)

である。これは、**x**軸方向に伸びる**Q**₃モードの変位を示す行列である。同様に -120°変化した場合には、**y**軸方向に伸びる**Q**₃モードの変位を示す行列とな る。それぞれの変位の方向は、正方向の変形である。これらは、軸方向の変わ った tetragonal 変形である。つまり、図 8-2 のような空間群の関係が得られるこ とがわかる。この平面内は FeO₄ の変形だけで議論が可能である。これは、 FeV₂O₄ の構造相転移は FeO₄ に注目することで議論可能であることを示す。こ の関係を利用すると、FeO₄ のEモードのフォノンの温度変化を追えば、たとえ V の軌道秩序であっても、フォノンには異常がみられるはずである。



図 8-2 空間群ダイヤグラム。*I4₁/amd*の後ろのカッコ内は変形の方向を示す。 特に表記のない任意の部分では空間群は*Fddd*である。

実験は SPring-8 BL43LXU で行った。実験条件や試料は高温 cubic 相の測定と同じである。すでに cubic→高温 tetragonal で異常がみられている E_g TA モードの温度変化を測定した。

最もГ点に近いQ = (7.98.10.0)での、フォノンピークのエネルギーの温度依存性を図 8-3 に示す。まず cubic→高温 tetragonal 転移で Fe の軌道秩序によるソフトニングがみられる。その後、高温 tetragonal→orthorhombic 転移では特徴的な変化を示さず、単調にハードニングするだけであった。そして最後のorthorhombic→最低温 tetragonal 転移でまた大きくソフトニングした。



図 8-3 Q = (7.98.10.0)でのフォノンピークエネルギーの温度依存性。青破線は 軌道秩序が起こる相転移温度(140K、65K)、紫破線は軌道秩序が起きない相 転移温度(110K)。

これまでの解析結果を含めて、このふるまいを解釈する。まず、140Kの相 転移を考える。CDFS 法の結果では、140 K 以上で Fe と V の軌道が揺らいでお り、140 K 以下で Fe の軌道揺らぎだけが止まることがわかっている。これとフ オノンの対応を考えると、140 K 以上では FeO4 も VO6 も振動しており、140 K 以下で FeO4の振動が止まるといえる。しかし、ユニットセル内の構造を見る と、FeO4と VO6 は頂点の O を共有している (図 8-4)。つまり、FeO4の振動が 単独で停止し、VO6が振動し続ける状態は実現しない。140K以下では、VO6 八面体の振動につられて FeO4 も無理やり振動させられると考えるべきであ る。Feの軌道が秩序化したことを考えると、FeO4が振動すると少しエネルギ ーを損する。このエネルギー損が、140Kの相転移後のハードニングに対応す ると考えられる。次に、110Kの相転移について考える。ここではハードニン グが起きるだけであった。本系の140Kの相転移はFeサイトの磁気秩序であ ることが予想されており、構造に対して大きな影響を及ぼしていないと考えら れる。また、Vの軌道秩序も起きていないと考えられる。つまり、中間相では Vがまだ軌道秩序していないと考えられる。最後に、最低温 tetragonal 相への ソフトニングについて考える。CDFS 法の結果より、最低温 tetragonal 相では FeもVも軌道秩序しており、基底状態であることがわかっている。中間相で Vが軌道秩序していないことから、このソフトニングはまさに Vの軌道秩序に 対応すると考えられる。また、この軌道秩序によって、それまで VO6の振動に つられて無理やり振動させられていた FeO₄ も含めた、系全体が安定な状態へ 向かうと考えられるため、このソフトニングは急激に起きたと考えられる。ま た、このことを念頭に置くと、最初の cubic→高温 tetragonal 転移は VO₆が揺ら いだ中途半端な状態へ向かうと考えられるため、だらだらとしたソフトニング になっていると考えられる。そう考えれば、300 K のフォノン分散にもソフト ニングの兆候が見られていることも理解できる。



図 8-4 VO₆ と FeO₄の頂点共有の様子。

第9章総括

本研究では、逐次相転移を示す FeV₂O₄を対象物質として、軌道自由度に注目し、研究した。

研究に先立ち、典型的な軌道秩序を示す YTiO₃ を用いて、結晶構造から軌道 状態を求める計算手法の有効性を検証した。その結果、YTiO₃ では結晶場を正 しく見積もることが重要であることが分かった。この際に Ewald の方法を用い て結晶場を計算すれば、計算を早く収束させることができると分かった。

FeV₂O₄の高温 cubic 相では、放射光 X 線を用いた CDFS 法で得られた価電子 密度の異方性から、FeとVはともに2 重縮退上に1 電子持つことが確認され た。これは軌道自由度に対する一般的な理解と一致する結果である。しかし、 この電子がどのような状態にあるのかはまともに考えられてこなかった。その 状況に対して、本研究では放射光 X 線を用いた非弾性散乱実験を行うことで、 この電子の振る舞いを調査した。その結果、この電子が持つ電子軌道が、時 間・空間的に揺らいでいることが明らかとなった。これは、電子が様々な電子 軌道を時間・空間的に揺らぎながら占有しているが、選択する電子軌道によら ず、系全体のエネルギーが変わらないことを意味している。これは電子が占有 する複数の電子軌道が同じエネルギーを持っているためであり、これはまさに 軌道縮退の概念と一致する。つまり、軌道自由度とは、軌道縮退上に電子が存 在し、その電子の占有する電子軌道が時間・空間的に揺らいでいる状態を指す といえる。ここまで説明されれば、当たり前な気がするが、ここまでの理解が なされていなかった。この最大の原因は縮退した電子軌道状態の直接観測が困 難であったことにある。1.3節では電子軌道の直接観測手法をいくつ紹介した が、いずれも基底状態の電子軌道しか観測していない。そのような状況に対し て、本研究では CDFS 法を用いて軌道自由度を持つ電子軌道状態を直接観測 し、軌道自由度の本質的理解にたどり着いた。この点で本研究の価値は高いと 考える。また、CDFS 法は縮退した電子軌道まで含めて、直接観測ができる強 力な手法であるといえる。しかし、CDFS 法単独では軌道の揺らぎまで観測で きないため、非弾性散乱実験などを組み合わせる必要がある。

高温 cubic 相の状態が分かったため、140 K の相転移後の高温 tetragonal 相に 対して CDFS 法を適用した。この相では、非メロヘドラルドメインが形成され るため、暫定的ではあるが非メロヘドラルドメインを含めた CDFS 法に取り組 んだ。非メロヘドラルドメインのデータを疑似的にメロヘドラルドメインデー タに加工し、メロヘドラル解析を利用して CDFS 法を行った。その結果、Fe サ イトで観測される価電子密度の異方性が特徴的に変化していることから、相転 移によって Fe の軌道秩序が起きていると確認された。また価電子密度の異方 性より、Vの縮退は残ったままであると考えられる。次に orthorhombic 相に取り組むべきではあるが、非メロヘドラルドメインを含めた CDFS 法が未だ暫定的であるため、本研究ではこの相を見送った。

しかし、最低温の tetragonal 相では、偶然シングルドメインのX線回折デー タを取得できたため、最低温 tetragonal 相で CDFS 法を行った。この結果、V サイトで観測される価電子密度の異方性が変化したことから、V の軌道縮退も 解消されており、最低温 tetragonal 相が基底状態であると確認された。しか し、単純な電子相関のみでは V サイトの価電子密度の異方性を再現することは できなかった。これは最低温 tetragonal 相への相転移が単純な構造相転移だけ ではなく、磁気転移を伴うことに起因していると考えられる。磁気的な効果を 取り入れたモデルの構築は簡単でないため、第一原理計算とタイアップした。 その結果、磁気的な効果によって、複素軌道を選択し、軌道秩序が起きたこと が確認された。YTiO₃の場合[20]もそうであったが、第一原理計算とのタイア ップも CDFS 法で得られた結果を理解するために強力である。

最後に相転移全体を見渡す形で、放射光 X 線を用いた非弾性散乱実験を行った。その結果、140 K と 65 K の相転移でソフトニングが確認され、それぞれ Fe の軌道秩序と V の軌道秩序で説明がつくと分かった。

FeV₂O₄は電子軌道の情報を正しく追っていくことで、相転移を理解すること ができた。電子軌道から得られる情報は多いと思うが、電子軌道に対する一般 的な理解はまだまだあいまいだと感じている。CDFS 法が十分確立されてきた からこそ、この手法を多くの系に適用し、電子軌道の理解が進んでいくことを 望んでいる。その際、CDFS 法単独ではなく、第一原理計算や非弾性散乱実験 などを組み合わせることで、理解が進むことを本研究では提案できたと考え る。

参考文献

- 1. Y. Tokura, and N. Nagaosa, Science, 288, 462–468 (2000).
- 2. K. I. Kugel', and D. I. Khomskii, Sov. Phys. Usp., 25, 231-256 (1982).
- 3. A. J. Millis, *Nature*, **392**, 147–150 (1998).
- 4. E. Dagotto, *Science*, **309**, 257–262 (2005).
- 5. A. Georges, L. de'Medici, and J. Mravlje, *Annu. Rev. Condens. Matter Phys.*, 4, 137–178 (2013).
- 6. A. Okazaki, Y. Suemune, T. Fuchikami, J. Phys. Soc. Jpn. 14, 1823-1824 (1959).
- 7. J. E. Greedan, J. Less-Common Met. 111, 335 (1985).
- 8. M. Mochizuki, and M. Imada, New J. Phys. 6, 154 (2004).
- 9. J. Akimitsu, H. Ichikawa, N. Eguchi, T. Miyano, M. Nishi, and K. Kakurai, *J. Phys. Soc. Jpn.* **70**, 3475-3478 (2001).
- B. Keimer, D. Casa, A. Ivanov, J. W. Lynn, M. v. Zimmermann, J. P. Hill, D. Gibbs, Y. Taguchi, and Y. Tokura, *Phys. Rev. Lett.* 85, 18 (1998).
- Y. Tokura, A. Urushibara, Y. Moritomo, T. Arima, A. Asamitsu, G. Kido, and N. Furukawa, J. Phys. Soc. Jpn. 63, 3931-3935 (1994).
- 12. A. Urushibara, Y. Moritomo, T. Arima, G. Kido, and Y. Tokura, *Phys. Rev. B* **51**, 14103 (1995).
- Y. Murakami, H. Kawada, H. Kawata, M. Tanaka, T. Arima, Y. Moritomo, and Y. Tokura, *Phys. Rev. Lett.* 80, 1932 (1998).
- 14. T. Jin-no, Y. Shimizu, M. Ito, S. Niitaka, and H. Takagi, *Phys. Rev. B* **87**, 075135 (2013).
- S. -H. Baek, N. J. Curro, K. -Y. choi, A. P. Reyes, P. L. Kuhns, H. D. Zhou, and C.R. Weibe, *Phys. Rev. B* 80, 140406(R) (2009).
- 16. Y. Ito, and J. Akimitsu, J. Phys. Soc. Jpn. 40, 1333-1338 (1976).
- 17. M. Fabrizio, M. Altarelli, and M. Benfatto, Phys. Rev. Lett. 80, 3400 (1998).
- H. Nakao, Y. Wakabayashi, T. Kiyama, Y. Myrakami, M. v. Zimmermann, J. P. Hill, D. Gibbs, S. Ishihara, Y. Taguchi, and Y. Tokura, *Phys. Rev. B* 66, 184419 (2002).
- H. Yavas, M. Sundermann, K. Chen, A. Amorese, A. Severing, H. Gretarsson, M. W. Haverkort, and L. H. Tjeng, *Nat. Phys.*, 15, 599 (2019).
- S. Kitou, T. Manjo, N. Katayama, T. Shishidou, T. Arima, Y. Taguchi, Y. Tokura, T. Nakamura, T. Yokoyama, K. Sugimoto, H. Sawa, *Phys. Rev. Research.*, 2, 033503 (2020).
- 21. S. Kitou, Y, Hosogi, R. Kitaura, T. Naito, T. Nakamura, H. Sawa, *Crystals*, **10**, 998 (2020).

- 22. P. A. Doyle, and P. S. Turner, Acta Cryst. A24, 390-397 (1968).
- 23. V. Petříček, M. Dušek, L. Palatinus, Z. Kristallogr. -Cryst. Mater., 229, 345–352 (2014).
- S. Kitou, T. Fujii, T. Kawamoto, N. Katayama, S. Maki, E. Nishibori, K. Sugimoto, M. Tanaka, T. Nakamura, and H. sawa, *Phys. Rev. Lett.* **119**, 065701 (2017).
- 25. K. Siratori, and K. Kohn, J. Phys. Soc. Jpn., 79, 114720 (2010).
- 26. P. P. Ewald, Ann. Phys., 369, 253-287 (1921).
- M. Ito, M. Tsuchiya, H. Tanaka, and K. Motoya, J. Phys. Soc. Jpn., 68, 2786-2789 (1999).
- 28. T. Mizokawa, and A. Fujimori, Phys. Rev. B, 54, 5386 (1996).
- 29. H. Sawada, N. Hamada, and K. Terakura, Physica B, 237, 46-47 (1997).
- 30. M. Mochizuki, and M. Imada, Phys. Rev. Lett. 91, 167203 (2003).
- 31. S. H. Lee, H. Takagi, D. Louca, M. Matsuda, S. Ji, H. Ueda, Y. Ueda, T. Katsufuji, J. H. Chung, S. Park, S. W. Cheong, and C. Broholm, *J. Phys. Soc. Jpn.*, **79**, 011004 (2010).
- 32. T. Katsufuji, T. Suzuki, H. Takei, M. Shingu, K. Kato, K. Osaka, M. Tanaka, H. Sagayama, and T. Arima, *J. Phys. Soc. Jpn.*, **77**, 053708 (2008).
- 33. G. J. MacDougall, V. O. Garlea, A. A. Aczel, H. D. Zhou, and E, Nagler, *Phys. Rev. B*, **86**, 060414(R) (2012).
- 34. Y. Nii, H. Sagayama, A. Aoyagi, R. Sakai, S. Maki, E. Nishibori, H. Sawa, K. Sugimoto, H. Ohsumi, and M. Takata, *Phys. Rev. B*, **86**, 125142 (2012).
- 35. A. Kismarahardja, J. S. Brooks, H. D Zhou, E. S. Choi, K. Matsubayashi, and Y. Uwatoko, *Phys. Rev. B*, **87**, 054432 (2013).
- 36. S. Nakamura, and A. Fuwa, J. Phys. Soc. Jpn., 85, 014702 (2016).
- 37. B. R. Myoung, S. J. Kim, J. T. Lim, T. Kouh, and C. S. Kim, *AIP Adv.*, **7**, 055828 (2017).
- 38. Q. Zhang, M. Ramazanoglu, S. Chi, Y. Liu, T. A. Lograsso, and D. Vaknin, *Phys. Rev. B*, **89**, 224416 (2014).
- 39. S. Kawaguchi, H. Ishibashi, and Y. Kubota, J. Phys. Soc. Jpn. 83, 074601 (2014).
- 40. K. Matsuura, H. Sagayama, Y. Nii, N. D. Khanh, N. Abe, and T. Arima, *Phys. Rev. B*, **92**, 035133 (2015).
- S. Kawaguchi, H. Ishibashi, S. Nishihara, S. Mori, J. Campo, F. Porcher, O. Fabelo, K. Sugimoto, J. Kim, K. Kato, M. Tanaka, H. Nakao, and Y. Kubota, *Phys. Rev. B*. 93, 024108 (2016).
- 42. D. Dey, T. Maitra, and A. Taraphder, Phys. Rev. B, 93, 195133 (2016).
- 43. M. J. Harris, S. T. Bramwell, T. Zeiske, D. F. McMorrow, and P. J. C. King, J.

Magn. Magn. Matter, 177-181, 757-762 (1998).

- 44. S. T. Bramwell and M. J. P. Gingras, Science, 294, 1495–1501 (2001).
- 45. S. Ohtani, Y. Watanabe, M. Saito, N. Abe, K. Taniguchi, H. Sagayama, T. Arima, M. Watanabe, and Y. Noda, *J. Phys.: Condens. Matter* **22**, 176003 (2010).
- 46. H. Mamiya, M. Onoda, T. Furubayashi. J. Tang, and I. Nakatani, *J. Appl. Phys.* 81, 5289 (1997).
- 47. S. Niitaka, S. Lee, Y. Oshima, K. Kato, D. Hashizume, M. Takata, and H. Takagi, *J. Solid State Chem.* **215**, 184 188 (2014).
- 48. Y. Ueda, N. Fujiwara, and H. Yasuoka, J. Phys. Soc. Jpn. 66, 778 (1997).
- 49. M. Reehuis, A. Krimmel, N. Büttgen, A. Loidl, and A. Prokofiev, *Eur. Phys. J. B* **35**, 311-316 (2003).
- 50. N. Nishiguchi, and M. Onoda, J. Phys. Condens. Matter 14, L551-L557 (2002).
- 51. M. Onoda and J. Hasegawa, J. Phys. Condens. Matter 15, L95 (2003).
- 52. L. Wang, D. Sun, R. Wang, Y. Zhu, Z. Lu, R. Xiong, Y. Liu, and J. Shi, *J. Appl. Phys.* **119**, 093905 (2016).
- 53. R. Plumier and M. Sougi, Solid State Commn. 64, 53 (1987).
- 54. T. Suzuki, M. Katsumura, T. Taniguchi, T. Arima, and T. Katsufuji, *Phys. Rev. Lett.* **98**, 127203 (2007).
- 55. V. O. Garlea, R. Jin, D. Mandrus, B. Roessli, Q. Huang, M. Miller, A. J. Schultz, and S. E. Nagler, *Phys. Rev. Lett.* **100**, 066404 (2008).
- 56. A. Kismarahardja, J. S. Brooks, A. Kiswandhi, K. Matsubayashi, R. Yamanaka, Y. Uwatoko, J. Whalen, T. Siegrist, and H. D. Zhou, *Phys. Rev. Lett.* **106** 056602 (2011).
- 57. H. Ishibashi, S. Shimono, K. Tomiyasu, S. Lee, S. Kawaguchi, H. Iwane, H. Nakao, S. Torii, T. Kamiyama, and Y. Kubota, *Phys. Rev. B*, **96**, 144424 (2017).
- 58. K. Sugimoto, H. Ohsumi, S. Aoyagi, E. Nishibori, C. Moriyaoshi, Y. Kuroiwa, H. Sawa, and M. Tanaka, *AIP conf. Proc.* **1234**, 887 (2010).
- 59. A. Q. R. Baron, arXiv:1504.01098.
- 60. Agilent. CrysAlis PRO. Agilent Technologies Ltd, Yarnton, Oxfordshire, England (2014).
- 61. R. H. Blessing, Crystallogr. Rev. 1, 3 (1987).
- 62. X. Gonze, B. Amadon, G. Antonius, F. Arnardi, L. Baguet, J. M. Beuken, J. Bieder, F. Bottin, J. Bouchet, E. Bousquet, N. Brouwer, F. Bruneval, G. Brunin, T. Cavignac, J. B. Charraud, W. Chen, M. Côté, S. Cottenier, J. Denier, G. Geneste, P. Ghosez, M. Giantomassi, Y. Gillet, O. Gingras, D. R. Hamann, G. Hautier, X. He, N. Helbig, N. Holzwarth, Y. Jia, F. Jollet, W. Lafargue-Dit-Hauret, K. Lejaeghere, M.

A. L. Marques, A. Martin, C. Martins, H. P. C. Miranda, F. Naccarato, K. Persson,
G. Petretto, V. Planes, Y. Pouillon, S. Prokhorenko, F. Ricci, G. M. Rignanese, A. H.
Romero, M. M. Schmitt, M. Torrent, M. J. van Setten, B. V. Troeye, M. J. Verstraete,
G. Zérah, and J. W. Zwanziger, *Comput. Phys. Commun.* 248, 107042 (2020).

63. A. I. Liechtenstein, V. I. Anisimov, and J. Zaanen, Phys. Rev. B, 52, R5467 (1995).

- K. Wakiya, T. Onimaru, S. Tsutsui, T. Hasegawa, K. T. Matsumoto, N. Nagasawa, A. Q. R. Baron, N. Ogita, M. Udagawa, and T. Takabatake, *Phys. Rev. B* 93, 064105 (2016).
- 65. A. E. Load, and D. N. Beshers, J. Appl. Phys. 36, 1620 (1965).
- 66. Y. Luan, Ph.D. thesis, University of Tennessee (2011).
- 67. A. M. Merritt, F. Weber, J. P. Castellan, Th. Wolf, D. Ishikawa, A. H. Said, A. Alatas, R. M. Fernandes, A. R. R. Baron, and D. Reznik, *Phys. Rev. Lett.*, **124**, 157001 (2020).

謝辞

研究室配属以来6年間にわたり、多くの方々のご指導・ご協力をいただきま した。お世話になった皆様に深く御礼申し上げます。

本研究を行うにあたり、熱心なご指導をしてくださいました名古屋大学大学 院工学研究科 澤博教授に深く感謝申し上げます。澤教授には学部生時代から の6年間で約50回にものぼる放射光施設での実験機会を与えていただき感謝 しております。解析用の実験だけでなく、装置の立ち上げや検証などを行う機 会も与えていただき、得られた経験や知識・技術は今後の私の人生で必ず役に 立つと思っております。また、学会での発表機会も与えていただき、資料作成 や発表のテクニックをご教授いただきました。6年間にわたり、私が成長でき る機会を与えていただき、適切な指導をいただいたことに深く感謝いたしま す。

本研究のみならず、研究室に在籍した6年間で様々なご指導、ご助言をいた だきました名古屋大学大学院工学研究科 片山尚幸准教授に深く感謝申し上げ ます。

本研究を始めるきっかけを作っていただきました、白鳥紀一先生、東北大学 金属材料研究所 新居陽一助教に感謝申し上げます。

FeV₂O₄の試料を提供していただきました、東京大学大学院新領域創成科学研 究科 有馬孝尚教授、早稲田大学先進理工学部 勝藤拓郎教授、帝京大学理工 学部 中村真一准教授に感謝申し上げます。

放射光施設 SPring-8 での実験に関して様々なサポートをしていただいた、 JASRI 杉本邦久博士、JASRI 中村唯我博士、理研 SPring-8 Alfred Q. R. Baron 博士、JASRI 石川大介博士に感謝申し上げます。

フォノンの第一原理計算を行っていただきました、広島大学大学院先進理工 系科学研究科 長谷川巧准教授に感謝申し上げます。

最低温 tetragonal 相における第一原理計算を行っていただきました、理研 CEMS 野村悠祐博士、東京大学大学院工学系研究科物理工学専攻 有田亮太 郎教授に感謝申し上げます。

また、本研究を行うにあたり、ご議論・ご助言をいただきました、理研 CEMS 鬼頭俊介博士、東北大学大学院理学研究科 那須譲治准教授、高エネ ルギー加速器研究機構物質構造科学研究所 佐賀山基准教授、JASRI 福井宏 之博士に感謝申し上げます。

今回の博士論文に関しましてご審査頂きました澤博教授、名古屋大学大学院 工学研究科 張紹良教授、東北大学大学院理学研究科 若林裕助教授、名古屋 大学大学院工学研究科 岡本佳比古准教授、片山尚幸准教授に深く感謝申し上 げます。

名古屋大学大学院工学研究科応用物理学専攻澤研究室の皆様、並びに卒業された先輩方、6年間大変お世話になりました。皆様のおかげで楽しい日々を送ることができ、研究に励むことができました。感謝申し上げます。皆様の益々のご活躍を期待しております。

博士課程では、日本学生支援機構、名古屋大学ホシザキ奨学金、ウシオ財 団、東海国立大学機構融合フロンティア次世代リサーチャー制度による経済的 援助により、研究に打ち込むことができました。深く感謝申し上げます。

最後に、私の学生生活で仲良くしてくれた友人たち、岐阜から応援してくだ さった両親に深く感謝いたします。