最尤推定に基づく新しい粉末構造解析法

井田 隆

名古屋工業大学セラミックス基盤工学研究センター 〒 507-0071 岐阜県多治見市旭ヶ丘 10-6-29

New Method for Structure Analysis from Powder Diffraction Data Based on Maximum-Likelihood Estimation

Takashi Ida

Ceramics Research Laboratory, Nagoya Institute of Technology, 10-6-29 Asahigaoka, Tajimi, Gifu 507-0071, JAPAN

This article introduces a new method for structure analysis from powder diffraction data recently developed by the author. The method is based on maximum-likelihood estimation associated with optimization of a theoretical model for statistical errors in observed diffraction intensity data. The method has been applied to refinement of the crystal structures of $Ca_5(PO_4)_3F$, PbSO₄ and BaSO₄ from powder diffraction data. The structures optimized by the new method show significantly better coincidence with those obtained by single-crystal structure analyses than the Rietveld method.

1. はじめに

結晶性の物質にX線ビームを照射しながら写真を撮影 すると、物質によって異なる図形が写真の上に現れる。 その図形は原子がX線を回折(散乱)する現象に基づい ており、物質の中で原子がどのように並んでいるかによっ て決まる。特に微細な結晶性粉末を試料として用いた場 合に、同じ物質なら必ず共通の図形が現れる。この現象 を利用して物質中の原子の並び方を推定する方法(粉末 回折法)を、1915年にDebyeとScherrerが考案した。 現在では金属やセラミックスなどの実用材料の評価や、 天然の鉱物、医薬品を含む低分子量の有機化合物、腐食 生成物の分析などに広く応用されている。

1969年にRietveldが、原子炉から放射される中性子 をX線のかわりに利用して測定された粉末回折強度デー タに最小二乗法と呼ばれる解析手法を適用する方法を考 案した¹⁾。この方法(リートベルト法)によれば、かな り複雑な構造を持つ化合物中の原子配列を、粉末回折デー タから推定できる。リートベルト法は多くの研究者によ り改良が加えられ、中性子を使って測定された粉末回折 データだけでなく、X線を使って測定された粉末回折 データだけでなく、X線を使って測定された粉末回折 データを解析するためにも用いられるようになった。1980年 代に発見された高温超伝導体の多くはリートベルト法に より構造が推定され、コンピュータ技術の進歩と普及に 伴ってリートベルト法の利用は急速に拡大した。現在は X線あるいは中性子を使って測定された粉末回折データ の解析法として中心的な役割を担っている。

一方で、充分に再現性のある粉末回折強度データを得 るためには、典型的な測定条件では試料を5µm 程度以 下の微細な粉末にまで粉砕する必要のあることが、既に 1948年にAlexanderらにより指摘されていた²⁾。この条 件を満たさない場合には、観測される回折強度に寄与す る結晶粒の数が有限であることによる統計的な強度変動 が現れ、この強度変動は「粒子統計誤差」と呼ばれる。 再現性の高い粉末回折測定をするためには、多くの場合 に試料をかなり細かく粉砕しなければならないことは、 経験的にも良く知られている。しかし、物質によっては、 過度の粉砕により結晶構造が変化してしまったり、結晶 中に歪みが導入されることなどが深刻な問題になる。

また、金属やセラミックス、天然鉱物の多くは微細な 結晶粒の集合した多結晶体とよばれる組織構造を持ち、 原理的には平滑な表面が得られれば粉末回折法を適用す る事が可能なはずだが、多結晶体中の結晶粒が数μm以 上の大きさに発達している場合に再現性のある粉末回折 強度図形を得るためには、やはり試料を細かい粉末に粉 砕してから回折強度測定を行うことが必要になる。この ような粉砕処理を省略できれば、実用材料の評価法とし ての粉末X線回折測定の意義が飛躍的に向上する事が期 待される。

さらに、最近の先端的な粉末X線回折研究においては、 シンクロトロン軌道放射光など高輝度X線源の利用が拡 大するとともに、CCD や CMOS 素子などを用いた高感 度なX線検出器が実用化され、迅速に高精度な粉末回折 データを収集する事が可能になる一方で、要求される精 度を実現するために充分な品質の粉末回折強度データを 得るためには、従来より微細な粉末を試料として用いる 事が必要となる傾向がある。

リートベルト法に基づく解析では、観測強度値の平方 根を誤差とみなす場合が多かった。これは、検出器が個々 のX線光子を検出する事象は互いに独立であり、計数値 の統計的な分布がポアソン Poisson 統計に従うことを前 提としている。イメージングプレートのような積分型検 出器を用いる場合にこの前提が成立しない事は当然であ るが、シンチレーションカウンタなどの光子計数型検出 器を用いる場合であっても、観測される回折強度の統計 分布がポアソン統計に従う事を期待できない場合が少な くない。これは主に(1)検出器の反応時間が有限である ために、一定の割合で必ず計数の欠落(数え落とし)が 生じることと、(2)回折に寄与する粒子数が有限である ことによる統計的な強度変動(粒子統計誤差)が生じる ことによる。

筆者は、検出器の数え落としを無視できない場合に観 測されるX線強度の統計的な変動に関して理論/実験に よる詳細な研究を実施し、統計分散を含めた高精度な近 似モデルと、実用的な較正法を確立した³⁾⁻⁶⁾。しかし、強 度及び統計分散に関する較正を施すとしても、モデル化 が不完全であることによって生じうる誤差をどのように 扱うべきかという問題については最終的な解答を見出せ ずにいた。

筆者は、粉末回折測定における粒子統計に関しても一 般性の高い理論を独自に構築し、スピナー・スキャン法 という特殊な実験方法により粉末回折測定における粒子 統計の効果を定量的に評価しうる事を見出した⁷⁷⁻¹⁰。こ の方法では、試料をステップ回転させながら観測される 回折強度の統計的な変動を解析する。マイクロメートル・ オーダーの結晶粒径を評価できる方法として有用である ことは確実だが、観測される回折強度に対する寄与とし て評価しうるのは静止試料に関する粒子統計であり、回 転試料に関する粒子統計を評価する事ができない。一方 で、粉末回折装置に試料を回転させる機構が附属してい れば、試料を連続回転させながら強度測定を行う方が、 統計精度の観点から常に有利である。したがって、スピ ナー・スキャン法は、粉末回折データに基づく構造精密 化が目的の場合、実用的にはまったく無意味である。

粉末X線回折測定における粒子統計の効果は回折に寄 与する結晶粒の数(有効回折粒子数)で決まる。有効回 折粒子数は、主に結晶粒径と反射多重度、試料のX線に 対する透過性に依存するが、粉末回折装置による「ぼや け」の影響も受ける。先験的な方法で粒子統計誤差を評 価することは、現実には非常に困難であるということは、 1958 年に de Wolff が指摘した通りである¹¹⁾。

リートベルト解析は、検出システムの数え落としと粒 子統計誤差とを無視できる特殊な条件でしか妥当性を保 証できず、現実に広く使われているにも関わらず、事実 上その正当性を評価することができないという根本的な 問題をかかえていた。

筆者は、リートベルト法による構造推定を論理的に正 当化することが困難であるという問題について長い間悩 まされていたが、2011年に、最小二乗法に基づくリー トベルト法を捨てることにして、その上位概念にあた る「最尤推定」(さいゆうすいてい;maximum likelihood estimation)という方法を採用すれば、この問題を解決し うるという着想を得た¹²⁾。以下、この新しい解析方法の 概念と理論的な基盤、具体的な計算法、解析例について 紹介する。

2. 理論

2.1 最尤推定法と最小二乗法

最尤推定とは、実験で観測されるデータを確率的な事 象とみなし、「実験データが観測される確率」が最大にな るように統計モデルを最適化する推定方法である。1912 年から 1922 年にかけて英国の生物統計学者 Fisher によ り提唱された。

観測される粉末回折強度データが、各回折角 $\{2\Theta_j\}$ (j=1,...,N)に対する観測強度値 $\{Y_j\}(j=1,...,N)$ の組と して表されるとする。さらに、構造モデルおよびピーク 形状モデルから計算される計算回折強度が回折角の関数 として

$$y_j = f\left(2\Theta_j\right) \tag{1}$$

と表され、各測定点で観測される強度の確率分布が統計 分散 σ_j^2 の正規分布に従うとすると、観測されたデータ セットが出現する確率Pは、

$$P = \prod_{j=1}^{N} \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma_j} \exp\left(-\frac{\Delta_j^2}{2\sigma_j^2}\right)$$
(2)

$$\Delta_j \equiv Y_j - y_j \tag{3}$$

という式で表される。この確率*P*の値を、統計モデルの 尤もらしさを表す「尤度関数」とみなすことができる。 最尤推定法は尤度関数を最大化する推定法であるが、こ れは以下の値:

$$S \equiv -2\ln P - N\ln\left(2\pi\right) = \sum_{j=1}^{N} \left(\ln\sigma_j^2 + \frac{\Delta_j^2}{\sigma_j^2}\right)$$
(4)

を最小化することとまったく等価である。また、かりに 分散 σ_j^2 の値が既知であれば、式(4)中、分散の対数の 項 $\ln \sigma_j^2$ を無視する事ができるので、最尤推定は、残差 二乗和: (5)

$$S' = \sum_{j=1}^{N} rac{\Delta_j^2}{\sigma_j^2}$$

を最小化する最小二乗法に帰着する。しかし、最小二乗 法による推定が正当化されるのは、分散あるいは統計誤 差が既知である場合に限定されるのに対して、最尤推定 法では実験データから分散を推定する事も可能であると いう決定的な違いがある。

リートベルト法は粉末回折データに対する最小二乗法 の適用に他ならず、この方法が正当化されるためには、 誤差が既知である事が前提となっていることをあらため て強調しておきたい。

2.2 統計誤差モデル

実験室で一般的に用いられているブラッグ・ブレン ターノ型の粉末X線回折計で観測される回折強度の統計 分散 σ_j^2 は、計数統計分散 $(\sigma_c)_j^2$ と粒子統計分散 $(\sigma_p)_j^2$ の 和で良くモデル化できることは、既に筆者らにより実験 的に証明されている⁷⁷。つまり、モデル化の第一段階と して、

$$\sigma_i^2 \approx (\sigma_c)_i^2 + (\sigma_p)_i^2$$

$$(\sigma_c)_j^2 = y_j \tag{6}$$

$$(\sigma_p)_j^2 = C_p \frac{\sin \Theta_j}{(m_{eff})_j} \left(y_j - b_j \right)^2 \tag{8}$$

と表される統計誤差モデルを想定した。なお、式 (8) で は静止試料に対する対称反射法で測定が行われた場合の 形式を示しており、 b_j はバックグラウンド強度を意味す る。 $(m_{ef})_j$ は有効反射多重度であり、測定点jにおいて複 数の反射に由来する強度 $(I_1)_j, \dots, (I_M)_j$ が重畳して観測さ れる場合、つまり、

$$y_{i} = b_{i} + (I_{1})_{i} + \dots + (I_{M})_{i}$$
(9)

と表される場合に、

$$(m_{eff})_{j} = \frac{\left[(I_{1})_{j} + \dots + (I_{M})_{j}\right]^{2}}{(I_{1})_{j}^{2} + \dots + (I_{M})_{j}^{2}}$$
(10)

で定義される値である。式(8)中の*C_p*は装置および試料 の透過性に依存する比例定数であり、構造およびピーク 形状に関するモデルを固定すれば、このパラメータが式 (6)-(8)の中で、唯一の未知数である。式(4)で定義され る*S*の値は、*C_p*を変数とする一変数関数になる。

関数 $S(C_p)$ を C_p で微分した形式は容易に導かれるので、 当初はバイセクション (二分割)法による極の位置の探索、 さらに微分形式を用いない黄金分割法による最小化も試 みた。しかし、関数 $S(C_p)$ は定義域内に複数の極を持つ 場合があり、この方法で最小値を求めることは困難であっ た。

また、回折強度プロファイルのフィッティング残差に

は、(1) ピーク形状モデルの不完全さ、(2) 数え落とし補 正の不完全さ、(3) 光源強度の統計的な変動、(4) 検出器 感度の統計的な変動などの寄与が含まれると考えられ、 これらはいずれも回折強度に比例する残差の要因になり うる。虎谷は回折強度に比例する誤差項を導入すること により、リートベルト解析の結果が改善された例につい て報告している¹³⁾⁻¹⁵⁾。虎谷による解析は、検出器の数え 落としをまったく補正していない極端な例であるが、数 え落とし補正が不完全な場合に、観測強度に比例する誤 差項を導入することが効果的であることを間接的には裏 付ける結果となっている。

そこで、統計誤差に関するモデル化の第二段階として、 式(6)に対して、観測強度に比例する誤差項を付け加え たモデル:

$$\sigma_j^2 \approx (\sigma_c)_j^2 + (\sigma_p)_j^2 + (\sigma_r)_j^2 \tag{11}$$

$$(\sigma_r)_j^2 = C_r y_j^2 \tag{12}$$

を試みることにした。ここで、強度に比例する誤差に関 する比例定数 C_r は未知のパラメータであり、関数 $S(C_p, C_r)$ は二変数関数となる。

3. 計算法

最尤推定解を導くためには、式(4)について大域的な 最適化を施すのが論理的には明快だが、リートベルト法 による精密化と、その結果に基づいた統計誤差モデルの 最適化を繰り返す方法をとることにした。このようにす れば、新しくコーディングする必要があるのは、統計誤 差モデルを最適化する手続きだけになるので、ソフトウェ ア開発が効率的である。また、少なくとも開発の初期段 階においては、リートベルト解析の結果から出発して、 新しいコンセプトに基づく最適化の結果が逐次的にどの ように変化するかを確認しながら解析例を積み重ねて行 くことが好ましいと考えた。さらに、特に統計誤差モデ ルの最適化過程で偽の極小に陥る事がないか、あるとす ればどのような条件でそのような状況になるかを明確に するために、最適化の過程を可視化した状態で計算を進 行しうるアプリケーションプログラムの開発に集中する ことにした。

3.1 リートベルト解析

リートベルト解析の結果から式 (10) で定義される有効 反射多重度を計算するためには、各標本点*j*で回折強度 に寄与する成分反射の強度(*I*₁)*_j*,…,(*I*_{*M*})*_j*に関する情報が 必要である。幸いな事に、物質・材料研究機構の泉・門 馬が開発したリートベルト解析プログラム*RIETAN-FP*¹⁶ には、成分反射強度プロファイルを個別に出力しうる機 能(INDREF=1 指定)が従来から備わっており、比較的 最近のバージョンでは、各標本点での統計誤差をユーザ が数値で指定する入力形式(NINT=11 指定)が実装され た。この時点で*RIETAN-FP*には最尤推定法による誤差 評価を可能にする機能が既に備わっていたが、最尤推定 法に基づく粉末構造解析アプリケーションの開発をさら に効率化するために、筆者の要望に応じて、INDREF=1 指定の際に、成分反射の多重度を出力する機能も追加さ れることになった。

3.2 最尤推定プログラム

最尤推定に基づく統計誤差推定のアプリケーション は、最適化関数の二次元等高線図を描画できること、最 適化のプロセスをアニメーション表示できること、グラ フィカル・ユーザ・インターフェス (GUI) とキャラクタ・ ユーザ・インターフェス (CUI) の両方を装備し、いずれ のインターフェスを利用しても必要な操作を完遂できる 事、Mac OS と MS-Windows で共通のコードを使える事 を前提とした。これらの要求を比較的容易に実現しうる 環境として、Wavemetrics 社のグラフ描画ソフトウェア Igor Pro を選択し、マクロ言語によるコーディングを行っ た。

最適化アルゴリズムとしては、滑降型シンプレックス 法を採用した。この方法を二次元の最適化に適用した場 合、平面上の三角形が反転、拡大、縮小、収縮により移 動と変形を繰り返しながら最適解に収束するが、このプ ロセスをアニメーション表示することを重視した。Fig.1 に収束後のシンプレックスの描画例を示す。



Fig. 1. Contour map and the minimum position of the function S.

遺伝的アルゴリズムもコーディングが容易であり、最 適化にともなう世代毎の個体の分布の変化をアニメー ション表示することに関心が持たれる。遺伝的アルゴリ ズムでは最適解に至る関数評価の回数が多くなりがちで あり、個体数や初期集団の配置、突然変異の頻度、選択ルー ルの指定など選択肢も多いのでユーザインターフェスが 煩雑になるが、並列計算による高速化が容易だと思われ、 将来はこのような最適化アルゴリズムを搭載することも 検討する価値があるだろう。

4. 解析例

4.1 フッ素アパタイト Ca₅(PO₄)₃F

はじめに、*RIETAN-FP*¹⁶⁾ プログラムパッケージのテ ストデータとして附属する $Ca_5(PO_4)_3F$ の粉末回折強度 データの解析を試みた。このデータは Young らにより開 発されたリートベルト解析プログラム *DBWS*¹⁷⁾ に附属し ていたデータが *RIETAN-FP* 用のテストデータとして転 載されたものである。空間群は

*P6*₃/*mmc*(No.176) であり、独立な原子座標パラメータ数は 12 である。

この物質については、Sudarsanan らによる単結晶構造 解析の結果¹⁸⁾が報告されている。粉末回折データから精 密化された原子の分率座標が単結晶構造解析による原子 位置からどれだけずれているかを Fig. 2 に示す。



Fig. 2. Deviation of the fractional coordinates optimized by the Rietveld and new methods, respectively marked by triangles and circles, from those optained by the single-crystal X-ray analysis by Sudarsanan et al.¹⁸⁾ for Ca₅(PO₄)₃F.

リートベルト法により精密化された原子位置と比較す ると、新しい解析法により精密化された原子位置の方が 明らかに単結晶構造解析の結果に近づいているだけでな く、新しい解析法の結果はリートベルト解析の結果より、 むしろ単結晶構造解析の結果に近いことがわかる。

リートベルト解析で測定に用いる試料は微細な粉末で あるのに対して、単結晶構造解析で用いられる試料は比 較的大きく発達した単結晶一粒なので、二つの方法で最 適化された原子位置が誤差範囲を超えてずれていたとし

Table 1. Crude estimation of likelihood estimators for the Rietveld (P_{Rietveld}) and new ($P_{\text{Ida-Izumi}}$) methods applied to the data of Ca₅(PO₄)₃F, PbSO₄ and BaSO₄.

	P_{Rietveld}	$P_{ m Ida-Izumi}$	$P_{ m Ida-Izumi}$ / $P_{ m Rietveld}$
Ca ₅ (PO ₄) ₃ F	10^{-14698}	10^{-13654}	10 ¹⁰⁴⁴
PbSO ₄	10^{-17386}	10 ⁻¹⁵³⁰⁵	10 ²⁰⁸¹
$BaSO_4$	10 ⁻⁹⁵⁶⁷	10 ⁻⁸⁶⁸²	10885

ても、実際に結晶構造がわずかに異なっている可能性を 否定できなかった。しかし、新しい解析法ではリートベ ルト法で用いているのとまったく同じ実験データを用い ているにも関わらず、リートベルト解析より単結晶構造 解析の結果に近い結果が得られているのであるから、リー トベルト解析の結果が間違っているとしか解釈できない。

リートベルト解析と新しい解析法で仮定した統計モ デルに基づく尤度関数の概算値、P_{Rietveld}とP_{Ida-Izumi}を Table 1 に記載する。リートベルト法の統計モデルを仮定 すると、観測されたデータが偶然出現する確率は、新し い解析法の統計モデルに対して「10¹⁰⁴⁴分の1」である。 ベイズ推定理論を形式的に適用すれば、リートベルト法 と比較して新しい解析法で用いた統計モデルは「10¹⁰⁴⁴ 倍もっともらしい」と解釈しうる。

4.2 アングルサイト PbSO₄

次に、Rodriguez-Carvajal により開発された *FullProf* パッケージ¹⁹⁾のテストデータとして公開されているアン グルサイト PbSO₄の粉末回折データを解析した。この データは 1992 年 Hill によりリートベルト精密化ラウン ドロビン (RRRR)²⁰⁾用のデータとして提供されたもので ある。空間群は *Pnma* (No.62) であり、独立な原子座標 パラメータ数は 11 である。



Fig. 3. Deviation of the fractional coordinates optimized by the Rietveld and new methods, respectively marked by triangles and circles, from those optained by the single-crystal X-ray analysis by Miyake et al.²¹⁾ for PbSO₄.

この物質については、Miyake らによる単結晶構造解 析の結果²¹⁾が報告されている。粉末回折データから精密 化された原子の分率座標が、単結晶構造解析による原子 位置からどれだけずれているかを Fig. 3 に示す。

4.1 節の結果とは対照的に、このデータについてはリー トベルト解析と新しい解析法の結果に顕著な差が認めら れなかった。RRRR に用いられたデータであることから も、粉末回折測定に用いられた粉末試料が、充分に微細 であったと想像される。

一見、新しい解析法によって結果が改善されていない

ようにも見えるが、PbSO₄の単結晶構造解析には 0.17 × 0.03 mm³の薄片状の結晶について測定された データが用いられており、単結晶回折測定で用いられる MoK α 線に対する Pb の吸収係数が高いこともあり、必 ずしも単結晶構造解析の結果の方がより信頼しうるとは 限らない面がある。

また、かりに誤差モデルが不適切であれば、新しい解 析法を適用する事で、リートベルト解析よりも結果が悪 化する可能性もあるのに対して、少なくともそのような 傾向は認められていない。この解析結果は、むしろ新し い解析法が好ましい性格を持つことを示しているように 思われる。つまり、リートベルト解析の結果と比較して 新解析法の結果に顕著な差が認められない場合、粉末回 折測定が好条件で実施されたものであり、信頼性の高い 結果が得られていることを期待できる。

このような場合には、新解析法の結果ではなく、リー トベルト解析の結果を採用することにしても深刻な問題 は生じないように思われる。ただし、Table 1 に記載した ように、PbSO₄の粉末回折データの解析に関して $P_{\text{Ida-Izumi}}$ の値は P_{Rietveld} の10²⁰⁸¹倍であり、統計モデルとしては、 新解析法で用いたモデルの方が、リートベルト法で用い たモデルよりも圧倒的にもっともらしいことを意味する 結果となった。

4.3 バライト BaSO₄

RIETAN-FP プログラムパッケージ¹⁶のテストデー タとして附属するバライト BaSO₄の粉末回折強度デー タの解析を行った。このデータは*RIETAN-2000* プログ ラム²²⁾を泉と共同開発した池田が収集したものであり、 入射側モノクロメータを設置した回折計を用いて Cu-Ka₁線源による測定が実施された。BaSO₄の空間群は *Pnma*(No.62)であり、前節の PbSO₄と同形構造である。 この物質についても Miyake らによる単結晶構造解析の 結果²¹⁾が報告されているが、BaSO₄の単結晶回折測定 には直径 0.15 mmの球形に整形された結晶試料が用いら れており、単結晶構造解析の結果は PbSO₄の場合より信 頼性が高いと判断しうる。

粉末回折データから精密化された BaSO₄ の原子の分率 座標が、単結晶構造解析による原子位置からどれだけず れているかを Fig. 4 に示す。この結果にはリートベルト 解析と新しい解析法の違いが極めて顕著に現れている。 リートベルト解析の結果は、単結晶構造解析の結果から 明らかに誤差範囲を超えてずれているのに対して、リー トベルト解析とまったく同一のデータを使用しているの にも関わらず、新解析法で精密化された結果は、O1 原 子の z 座標を除くすべての原子座標が誤差範囲で単結晶 構造解析の結果に一致している。

このように特に顕著な結果が得られた理由として、(1) 単結晶構造解析の信頼性が高いこと、(2) 粉末回折測定



Fig. 4. Deviation of the fractional coordinates optimized by the Rietveld and new methods, respectively marked by triangles and circles, from those optained by the singlecrystal X-ray analysis by Miyake et al.²¹⁾ for BaSO₄.

の結果が粒子統計効果の影響を強く受けていると推定されることがあげられる。BaSO₄の結晶が比較的大きく成長しやすいことと、粉末回折測定で単色化されたX線が用いられており、装置によるぼやけが少ないと考えられることは、いずれも粒子統計の影響が強くなる原因となりうる。

BaSO₄の粉末回折データの解析に関しては、 $P_{\text{Ida-Izumi}}$ の値が P_{Rietveld} の10⁸⁸⁵倍となった (Table1)。この値が Ca₅(PO₄)₃FやPbSO₄の場合に比べてやや小さい値をとっていることは、単色化されたX線が用いられているために回折強度が比較的低くなっていることや、新しくレスポンスの速い検出システムが用いられているために、数え落としの影響が弱くなっていることによる可能性がある。

5. 結論

リートベルト法は広く使われている方法であるが、論 理的な整合性に破綻が生じている場合が少なくない。新 しく開発された解析法の論理的な正当性は、初心者には 理解しにくい面があることも想像できるが、リートベル ト解析プログラムのテストデータとして公開されている 粉末回折強度データが解析され、リートベルト解析より 新しい解析法の方が信頼性の高い結果が得られたという 事実から、新しい解析法の妥当性を主張するためにデー タが恣意的に選ばれたものでないということは想像しう るであろう。

リートベルト法で推定された結晶構造の報告例は多い が、そのうちかなりの部分は本質的な過誤に陥っている 可能性がある。しかし、粉末回折データさえ残されてい れば、新しい解析法を利用することにより妥当性を検証 し、結果を改善できる場合が多いと思われる。

References

- 1) H. M. Rietveld, J. Appl. Cryst. 2, 65-71 (1969).
- L. Alexander, H. P. Klug, E. Kummer, J. Appl. Phys., 19, 742-753 (1948).
- 3) T. Ida & Y. Iwata, J. Appl. Cryst. 38, 426-432 (2005).
- 4) T. Ida, J. Appl. Cryst. 40, 964-965 (2007).
- 5) 井田隆・大矢哲久・日比野寿、名古屋工業大学セラミッ クス基盤工学研究センター年報7,1-15 (2008).
- 6) T. Ida, J. Appl. Cryst. 41, 1019-1023 (2008).
- T. Ida, T. Goto & H. Hibino, J. Appl. Cryst. 42, 597-606 (2009).
- 8) 井田隆·後藤大士・日比野寿、名古屋工業大学セラミッ クス基盤工学研究センター年報9,1-7 (2010).
- T. Ida, T. Goto, H. Hibino, *IOP Conf. Ser.: Mater. Sci. Eng.* 18, 02202 (2011).
- 10) T. Ida, J. Appl. Cryst. 44, 911-920 (2011).
- 11) P. M. de Wolff, Appl. Sci. Res., 7, 102-112 (1958).
- 12) T. Ida & F. Izumi, J. Appl. Cryst. 44, 921-927 (2011).
- 13) H. Toraya, J. Appl. Cryst. 23, 485-491 (1990).
- 14) H. Toraya, J. Appl. Cryst. 31, 333-343 (1998).
- 15) H. Toraya, J. Appl. Cryst. 33, 95-102 (2000).
- F. Izumi & K. Momma, Solid State Phenom. 130, 15-20 (2007).
- 17) R. A. Young, A. Sakthivel, T. S. Moss, C. O. Paiva-Santos, J. Appl. Cryst. 28, 366-367 (1995).
- K. Sudarsanan, P. E. Mackie , R. A. Young, *Mater. Res. Bull.* 7, 1331-1338 (1972).
- 19) J. Rodriguez-Carvajal, Physica B 192, 55-69 (1993).
- 20) R. J. Hill, J. Appl. Cryst. 25, 589-610 (1992).
- M. Miyake, I. Minato, H. Morikawa , S. Iwai, *Am. Mineral.* 63, 506-510 (1978).
- F. Izumi , T. Ikeda, *Mater. Sci. Forum* **321-324**, 198-203 (2000).