

実験室系X線回折装置SmartLabを用いた リチウムイオン電池材料の評価

白又 勇士*, 紺谷 貴之**

1. はじめに

リチウムイオン電池は、他の2次電池と比較して重 量および体積当たりのエネルギー量であるエネルギー 密度が高いことから、小型化・軽量化しノートパソコ ンや携帯電話などの携帯機器の電源として急速に普及 した.需要は留まることなく、昨今では低炭素社会実 現のため、2次電池を用いた自動車の電動化は世界的 な流れとなっている.加えて電解質に有機溶媒を用い る従来の液体電池は可燃性であるため、電解質を固体 とした安全な全固体電池の開発が日本を含めて世界で 盛んに行われている.

リチウムイオン電池は長寿命・安全性を担保しつつ も性能の向上が求められ、その評価のための有効な分 析手法の1つとしてX線回折(X-Ray Diffraction, XRD) が挙げられる.

手軽に利用できる実験室系X線回折装置は、合成された電池材料の結晶性評価や定性分析等に頻繁に使用される.一方、高輝度のX線を利用できる放射光施設では、充放電過程における電池内の正極材や負極材の結晶構造変化をその場で観測するoperando(もしくはin-situ)測定が盛んに行われている⁽¹⁾⁻⁽³⁾.このような迅速分析ではX線強度が重要となるが、最近では、実験室系X線回折装置においてもX線源・光学素子・検出器の性能向上によりoperando測定が可能となってきた.本稿では、最新のX線回折装置SmartLabを用いたリチウムイオン電池材料の評価例を紹介する.

2. X線回折装置 SmartLab について

 ハードウェア(X線源・光学系・光学素子・ 検出器)

電池材料分析によく使用されるX線源は、Co・ Cu・Mo・Agである. それぞれ波長はCoKα (1.790 Å) >CuKα (1.541 Å)>MoKα (0.710 Å)>AgKα (0.560 Å) であり、*E=hv*/λの関係から波長が短いほどエネル

*株式会社リガク X線機器事業部 応用技術センター **Rigaku Europe SE ギーが大きくなるため物質への透過力が高くなる.

リガクでは、それぞれの波長に対応した封入式X線 管球を用いる装置に加えて、より高出力な回転対陰極 式X線管を利用可能な装置を提供している.特に後者 は、Co(40 kV-135 mA=5.4 kW)、Cu(45 kV-200 mA =9.0 kW)、Mo(60 kV-150 mA=9.0 kW)、Ag(60 kV-100 mA=6.0 kW)の出力を印加することにより、封 入式X線管球と比較して、3倍~5倍程度の強度を得 ることができる.例えば、充放電時の電流値を大きく した高速充放電中の分析においては、短い時間間隔で XRDデータを取得する時分割測定が要求される.そ の場合でも、高出力が可能な回転体陰極式X線菅の場 合、解析に十分な強度を得ることが可能である.

また,X線回折装置では測定目的に応じて反射法・ 透過法の光学系に切り替えることができるため,それ ぞれの光学系について紹介する.

2.1.1. 反射法

反射法は,発散ビームを利用したBragg-Brentanoの 集中法光学系が汎用的に使用される.容易に高強度・ 高分解能なXRDプロファイルを取得することができ るので,デスクトップ型から据え置き型のX線回折装 置まで幅広く利用される.電池材料に対しては,Co 線源,Cu線源,Mo線源がよく使用される.

リガクでは独自の電池セルアタッチメントを提供し ており、反射法で充放電中の反応を観察することがで きる. 正極材の回折線を取得しやすくするために、正 極材を塗布したアルミニウム集電体そのものをX線用 の窓として用いている点が特長である. 従来は、X線 の窓材に金属ベリリウムを使用していたため、ベリリ ウムと人体に有害な酸化ベリリウムの回折ピークが観 測されることや、窓材に不具合が生じた場合に交換費 用が高価であること等がデメリットとなっていた. 電 池セルアタッチメントの構成を図1に、また SmartLab に電池セルアタッチメントを載せた光学系を図2に示 す.

正極材においては、マンガン・鉄・コバルト・ニッ



図1. 電池セルアタッチメントの構成.



図2. SmartLabの反射配置(検出器 HyPix-3000).

ケルなどが含まれる遷移金属化合物が使用されること が多く、Cu線源を選択した場合、試料からの2次的な X線として蛍光X線が放射され、XRDプロファイルの バックグラウンドが上昇する. バックグラウンドが高 いデータの場合、P (ピーク)/B (バックグラウンド) 比が悪くなり誤差要因が増えることに加え、微小ピー クが見えづらくなることから、バックグラウンドを低 減させる必要がある.

そのため、SmartLabにおいては、エネルギー弁別を 行うことができる半導体1次元検出器D/teX Ultra 250⁽⁴⁾ や半導体2次元検出器HyPix-3000⁽⁵⁾を使用することに 加え、多層膜平板ミラー(CBO-a)⁽⁶⁾を用いることで、 低バックグラウンド化を実現している。特にCBO-a は、単色化された発散X線ビームによる集中法が適用 できるため、高分解能で低バックグラウンドの良質な XRDプロファイルが得られる。図3に酸化ニッケル粉 末を測定した際のCBO-aの効果を示す。CBO-aを用い た場合、入射側のX線を単色化しているためニッケル からの蛍光X線が低減され、P/B比が劇的に向上して いることがわかる。

2.1.2. 透過法

実際の製品に近いラミネートセル(ラミネート箔・



図3. CBO-αを用いた際の酸化ニッケル粉末 (NiO)のXRDプロ ファイル.

正極材・負極材・電解質・集電体・セパレーターで構成)型電池を測定する際には透過法を用いる.そのことにより,正極材・負極材を一度に評価することができる. 試料を透過させるためには,物質透過力の高い Mo線源やAg線源を用いる必要がある.

リガクではセルのサイズに合わせたラミネートセル アタッチメントを提供している.ラミネート箔をア タッチメントに装着し,各線源で透過した際の透過率 とXRDプロファイルを図4に,透過配置でのSmart-Labの構成を図5に示す.Mo線源では十分なX線強度 を得られているが,Cu線源では試料からの回折X線 が観測されていないことがわかる.

透過法は従来, 放物面多層膜ミラー (CBO) を用 い平行化させたビームを使用していたが, そのままだ と検出器上でのビーム幅が広く, 分解能が悪いデータ となってしまうため, 入射側のスリット幅を絞る必要 があり, X線強度をロスしていた.

このような透過法の測定においては、楕円面多層膜 ミラー(CBO-E)を用い検出器上で集光するビームを 利用することにより、高強度・高分解能のXRDプロ ファイルが得られる。平行ビーム光学系と集光ビーム 光学系の比較結果を図6に示す。

更に,高エネルギーX線に対応するためセンサーを 3倍程度厚くした半導体検出器 D/teX Ultra 250 HE を用 意しており,通常の D/teX Ultra 250 よりも感度が 2倍 程度向上している.

2.2. ソフトウェア

リガクの統合X線解析ソフトウェアSmartLab Studio II⁽⁷⁾では市販の充放電装置とX線回折装置をI/Oケー ブルで接続し,充放電の時間とXRDの測定時間をリン クさせることが可能である.SmartLabとHZ-7000(北 斗電工株式会社製)を組み合わせたシステムの概要図を 図7に示す.またSmartLab Studio IIのData Visualization プラグインを使用することで,充放電プロファイルと XRDプロファイルをドッキングすることも可能であ る.解析の一例を図8に示す.充放電プロファイル中 の黒丸で示される点における XRD プロファイルが表



図4. Cu線源とMo線源を用いた時のラミネートセルへの透過 率およびXRDプロファイル (横軸は $Q=4\pi\sin\theta/\lambda$).



図5. SmartLabの透過配置(検出器:D/teX Ultra 250 HE).



Optics	Intensity(cps)	FWHM(deg)
平行ビーム 光学系	408172	0.0653
集光ビーム 光学系	1107569	0.0457

図6. Mo線源を用いた平行ビーム光学系(CBO)と集光ビーム 光学系(CBO-E)のSill1のプロファイル比較.

示される.

またPowder XRDプラグインやData Managerプラグ インを使用することにより,横軸を20,縦軸を強度と した多数のXRDプロファイルにオフセットを掛けた 従来の多重書きに加えて,横軸に20,縦軸には温度や 時間を適用し,強度を色で表現したプロファイルマッ プを作成することができる.この機能により,ピーク の位置や強度の経時変化を見やすく表示することが可 能となった.図9に温調測定によって得られたXRD プロファイルの多重書き表示と,プロファイルマップ 表示の例を示す.プロファイルマップではピークの変 化が非常に理解しやすい.

3. XRD 測定例

3.1. 反射法を用いたリチウムイオン電池中の様々 な正極材のoperando測定

リチウムイオン電池の正極材料としては、層状岩塩型LiM(M=Ni,Mn,Co)O₂、オリビン型LiFePO₄、スピネル型LiMn₂O₄が有名である。どの材料もリチウムを使用しているものの、結晶構造の違いによりリチウムイオンの導電経路が異なっており、電池設計のためには結晶構造を把握することが重要なポイントとなる。

それぞれの電池に対して充放電に伴う結晶構造変化



図7. X線回折装置SmartLabと充放電装置HZ-7000の電池評価 システム.



図8. 充放電プロファイルとXRDプロファイルのドッキング例.



図9. 温調測定時の重ね書きXRDプロファイルとプロファイルマップ.



図10. 充電プロファイルとプロファイルマップ. (負極がLiのハーフセル)

を確認するために、電池セルを作製しoperando測定を 実施した.セルは、電解液にLiPF₆/EC-DMCを用いて、 負極材に金属リチウムを使用したハーフセルとした. それぞれの充電プロファイルとXRDプロファイル マップを図10に示す.

使用した正極材と充放電の条件は、層状岩塩型 Li (Ni,Mn,Co)_{0.33}O₂ (NMC) [1 C=180 mA/g, 上限4.3 V 下限2.5 V],オリビン型LiFePO₄ (LFP) [1 C=170 mA/g, 上限4.2 V下限2.0 V], スピネル型LiNi_{0.5}Mn_{1.5}O₂(LNM) [1 C=150 mA/g, 上限4.9 V下限3.5 V] とした.

それぞれの充電プロファイルは,正極材毎によって 異なっており,これらは正極材の結晶構造変化と酸 化・還元される遷移金属イオンの電子状態に関係して いる.

NMCの場合,ピーク位置が連続的に変化している ことから反応式(1)のようにLiの脱離による格子定 数の変化のみで反応が進行する固溶体反応(1相反応) であることが伺える.

$$Li (Ni,Mn,Co)_{0.33}O_{2} \rightleftharpoons Li_{(1-x)} (Ni,Mn,Co)_{0.33}O_{2} + xLi^{+} + xe^{-}$$
(1)

LFPの場合, ピーク位置が連続的に変化しておらず, 新たなピークが観測されることから結晶相の相転移が 確認されており,反応式(2)のように2相共存反応で あることがわかる.

$$\text{LiFePO}_4 \rightleftharpoons \text{FePO}_4 + x \text{Li}^+ + x e^-$$
(2)

LNMの場合,同じくピーク位置の変化から結晶相の 相転移が2回観測されており,反応式(3)のように2 つの2相共存反応が生じている.

 $Li_{1,0}Ni_{0,5}^{2+}Mn_{1,5}^{1+}O_4 \rightleftharpoons Li_{0,5}^{+}Ni_{0,5}^{3+}Mn_{1,5}^{4+}O_4 + Li_{0,5}^{+} + 0.5e^{-} \rightleftharpoons Li_{0,0}Ni_{0,5}^{1+}Mn_{1,5}^{1+}O_4 + Li^{+} + xe^{-}$

このように充放電プロファイルと正極材の変化は関連 しており、operando測定によるXRDプロファイルを 解析することで、充放電中に生じている結晶構造変化 を明らかにすることができる⁽⁸⁾.

(3)

 3.2. 透過法を用いたリチウムイオン電池中の正極 材Li(Ni_{0.5}Mn_{0.3}Co_{0.2})O₂と負極材グラファイト のoperando測定

ラミネートセルはMo線源やAg線源を用いて透過測 定することで、製品に近い状態で正極材・負極材を同 時に測定できるメリットがある。Ni:Mn:Co=5:3:2 の比率に調製された正極材NMCと負極材グラファイト のフルセルを使用し幾つかの評価を行った例を示す. またラミネートセル内の構成要素とそれぞれの厚み は、外装(100 μ m)/Al集電材(15 μ m), 正極:NMC (70 μ m)/セパレーター(25 μ m)/負極:グラファイト (100 μ m)/Cu集電材(10 μ m)/外装(100 μ m)であり, 電解液はLiPF₆/EC-DMCを用いた.

3.2.1. 充放電による結晶構造変化の確認

0.1 C=7 mA, 上限4.3 V下限3.2 Vとし, 充放電およ びXRD測定した結果を図11, 図12に示す. 正極材の リチウムイオンの脱離に伴う格子定数変化と負極材グ ラファイトのステージ構造の変化を確認することがで きた⁽⁹⁾. またステージ構造のモデルを図13に示す⁽¹⁰⁾.

また三方晶系NMCの格子定数*a*(Å)を101面から, *c*(Å)を003面から計算しプロットした結果を図14に 示す.充電に伴い遷移金属イオンの価数変化により *a*軸は収縮しており,*c*軸はリチウムイオンの脱離に より酸化物イオン間のクーロン反発が強くなったため 膨張している.また*c*軸に関しては,満充電する間際 に収縮している.この収縮は,リチウムイオンがある 域値以上で脱離すると,遷移金属イオンと酸化物イオ ンの共有結合性が増大し,酸化物イオン同士のクーロン反発が弱くなることが原因であると報告されている⁽¹¹⁾.

3.2.2. 各充放電レートにおける安定性の確認

0.2 C=14 mA, 0.5 C=35 mA, 1.0 C=70 mA で測定した結果,正極材および負極材は可逆的な反応を示し, それぞれのレートで安定して電池が作動していることがわかった.図15にプロファイルマップを示す.

次に, 高速充放電の4 C=280 mA で測定を行った. 高レートの充放電のため, XRD 測定を素早く行う必 要があり, 2次元検出器 HyPix-3000を用いて10秒間隔 で露光測定した. HyPix-3000を縦置きに配置すること で, 検出器の中心から±15°の2θ範囲を測定可能とな り,素早く解析に必要な角度領域を十分に観測するこ とができる (図16).

実際に高レートで測定した結果を図17に示す.4C ではNMC 003 面のピーク位置変化(結晶構造変化)が ほぼ見られておらず,理論容量が出ない結果となっ た.このように充放電レートに対する結晶相変化を確 認することにより,電池の性能確認や設計に役立つこ とが考えられる.

3.2.3. 容量劣化に伴う格子定数観測

電池はサイクル充放電に伴い容量が劣化する.要因 は様々であるものの,特に負極にグラファイトを使っ たリチウムイオン電池においては,負極表面での還元 分解を伴った副反応が顕著であり,この副反応によっ て正極から供給されたリチウムイオンを消費してしま うため,可動のリチウムイオンがサイクルと共に減少 し,理論容量がサイクル数を追って低下する.1C= 70 mAで35サイクル充放電を行い,NMCの003面か ら算出した各サイクルにおける放電後の格子定数 c(Å)と容量(mAh)をプロットした結果を図18に示 す.容量の低下に伴って,リチウムイオンが完全に正 極材に戻らないため格子定数が経時的に膨張してい る.経時的な容量の低下は,格子定数を調べることで 簡易的に評価することができる.

3.3. 透過法を用いた全固体リチウムイオン電池中の 正極材Li(Ni,Mn,Co)_{0.33}O₂(NMC)のoperando 測定

全固体電池は、電解質に固体硫化物や固体酸化物を 使用し、集電材には重元素の金属が使用されることが あるため、必然的にX線の透過率が低くなる. ラミ ネートセルの構成と厚みを外装(150 μ m)/Au集電材 (40 nm),正極:NMC-Li₃PS₄の複合体(75 μ m)/固 体電解質:Li₃PS₄(600 μ m)/負極:Li-In(100 μ m)/ Cu集電材(10 μ m)/外装(150 μ m)とした全固体電池 に対して、Mo線源とAg線源での透過率とそのときの XRDプロファイルを図19に示す. 波長が短いAg線源 の方がより高い強度を得られていることがわかる.こ



図11. 重ね書きXRDプロファイルとプロファイルマップ.



図12. 充放電プロファイル (0.1 C=7 mA) に伴う NMC とグラファイトのプロファイルマップ.

Graphite	Stage 4	Stage 3	Stage 2	Stage 1
C ₆	LiC ₇₂	LiC ₃₆	LiC ₁₂	LiC ₆
	50 50 50 50 50 50 50 50 50 50			

図13. グラファイトのステージ構造⁽¹⁰⁾.

のように構成材料によってはAg線源を選択すると、 より高強度のXRDプロファイルを得ることができる. 充放電の条件を0.05 C=85 mA/g, 上限電圧3.8 V, 下限電圧1.9 Vで行い, Ag線源を用いてXRD測定を

リガクジャーナル 50(2) 2019

行った結果,図20に示す通り十分にNMC 003 面の ピーク位置変化を観測することができた.

3.4. 固体電解質 Li₇La₃Zr₂O₁₂の結晶系評価

Li₇La₃Zr₂O₁₂ (LLZ) は酸化物系固体電解質の1種で, 室温で高いリチウムイオン伝導度を示し,金属リチウ ムに対して安定であることから実用化が期待されてい る材料である.ただし,結晶系によってイオン伝導率 が異なり,10⁻³S cm⁻¹の高いイオン伝導率を示す立 方晶系LLZと,10⁻⁶S cm⁻¹以下の低いイオン伝導率 を示す正方晶系LLZが存在する.そのため,電解質と しての性能を引き出すためには,結晶系のコントロー ルが必要となる.LLZの結晶系は,Alなどの金属イオ ンを固溶させることで,室温でも立方晶系を保つこと が報告されている⁽¹²⁾.

固溶における結晶構造の評価を行うために、LLZ単



図14. NMCの格子定数変化.



図15. 各充放電レートにおけるプロファイルマップ.



図16. HyPix-3000の縦置き配置および2次元プロファイル.

体とLLZにAlを固溶させたLi_{7-x}Al_xLa₃Zr₂O₁₂ (LALZ) に対して試料高温装置を用いて,窒素雰囲気下でRT ~900℃まで100~200℃ステップにてin-situ測定を 行った結果を図21,22に示す.

LLZ単体では、600~700℃で正方晶系から立方晶系 に転移しており、降温後の室温においては、正方晶に 戻っていることがわかる.

一方,報告されている通り,LALZでは昇温前後お よび昇温中の全温度領域で立方晶系を保持している.

4. まとめ

リチウムイオン電池中の正極材・負極材・固体電解 質の構造学的研究は性能向上には欠かせず,その点で XRDを用いた分析は非常に重要である.SmartLabは 基礎的な物性や合成状態を確認するためのツールに加 えて,operando測定を実現するために,反射用の電池 セルおよび光学系,ラミネートセルを用いた電池の透 過光学系を用意している.また電池充放電とXRD データ取得を同期させて測定・解析することも可能と しており,SmartLabの電池評価システムが未来の電 池発展に貢献できることを期待したい.



図17. 充放電プロファイル (4.0 C=280 mA) とプロファイル マップ.



図18. サイクル充放電におけるNMCの格子定数cと容量の変化.



図19. Mo線源とAg線源を用いた時の全固体電池への透過率及 びXRDプロファイル(横軸Q).

謝辞

兵庫県立大学大学院工学研究科中村龍哉教授,大阪 府立大学大学院工学研究科辰巳砂・林研究室,株式会 社東レリサーチセンター辻洋悦氏には,サンプルの提 供および測定のアドバイスを賜り,深謝いたします.



図20. 全固体電池の充放電プロファイル (0.05 C=85 mA/g) と重ね書き XRD プロファイル.



図21. 各温度におけるLLZの重ね書きXRDプロファイル.



図22. 各温度におけるLALZの重ね書きXRDプロファイル.

参考文献

- J. B. Leriche, S. Hamlet, J. Shu, M. Morcrette, C. Masquelier, G. Ouvrard, M. Zerrouki, P. Soudan, S. Belin, E. Elkaim and F. Baudelet: *J. Electrochem. Soc.*, **157** (2010), A606–610.
- (2) W. S. Yoon, K. W. Nam, D. Jang, K. Y. Chunge, J.Hanson, J. M. Chen and X. Q. Yang: *J. Power Sources*, 217 (2012), 128–134.
- (3) Y. H. Cho, D. Jang, J. Yoon, H. Kim, T. K. Ahn, K. W. Nam, Y. E. Sung, W. S. Kim, Y. S. Lee, X. Q. Yang and W. S. Yoon: *J. Alloys and Compounds*, 562 (2013), 219–223.

- (4) リガクジャーナル, 44 (2013), No. 2, 47-50.
- (5) リガクジャーナル, 45 (2014), No. 1, 26-28.
- (6) 刑部 剛:リガクジャーナル, 47 (2016), No. 2, 1-11.
- (7) リガクジャーナル, **48** (2017), No. 1, 35–37.
- (8) T. Konya, Y. Shiramata and T. Nakamura: *Powder Diffraction*, 1–6, doi: 10.1017/S0885715619000083
- (9) T. Ohzuku, Y. Iwakoshi and K. Sawai: J. Electro-

chem. Soc., 140 (1993), 2490-2498.

- (10) D. Allart, M. Montaru and H. Gualous: J. Electrochem. Soc., 165 (2018), A380–387.
- (11) K. Ishidzu, Y. Oka and T. Nakamura: *Solid State Ionics*, **288** (2016), 176–179.
- (12) 松田泰明,松井雅樹,今西誠之:熱測定,42(2015),62-68.