Technical Report

報文

In-situ XRD 測定を活用した Li(Ni,Co,Al)O₂/ 黒鉛系全固体電池の 容量低下要因の解析

Analysis of the factors contributing to capacity fading in an all-solid-state Li(Ni,Co,Al)O₂/graphite cell by means of in-situ XRD

池田祐一*山口望美*福原智人*
青木卓*山手茂樹*

Yuichi Ikeda Nozomi Yamaguchi Norihito Fukuhara Takashi Aoki Shigeki Yamate

Abstract

The factors of capacity fade in an all-solid-state Li(Ni,Co,Al)O₂/graphite cell using sulfide solid electrolyte were analyzed by using in-situ transmission XRD, and the amount of electrochemically inactive positive active material and that of side reaction on the positive and negative active materials in this cell were evaluated. As a result, after charge and discharge cycling life test at 50 °C, it was found that the amount of electrochemically inactive positive active material was increased, and that the amount of the side reaction on the positive electrode was relatively increased compared to that on the negative electrode. These results suggest that electrochemically active Ni³⁺ in positive active material is partially changed to inactive Ni ion, and that the amount of oxidation reaction of the sulfide solid electrolyte on the positive electrode is increased through the cycling life test at 50 °C, resulting in internal resistance increase. This XRD technique is effective to quantitatively analyze deterioration causes of positive active material, and the amount of side reaction on the positive electrodes of an all-solid-state cell without disassembling the cell.

Key words : all-solid-state battery, sulfide solid electrolyte, XRD, deterioration analysis

1 はじめに

2050年のカーボンニュートラルの実現に向け、内

*株式会社 GS ユアサ 研究開発センター 分析技術部

燃機関を用いた自動車から電気自動車などの電動車に シフトする動きが世界中で加速している.その中で電 気自動車には,高いエネルギー密度と高い安全性の両 方を兼ね備えた電池が必要不可欠である.現在は有機 電解液を用いたリチウムイオン電池が主流であるが,

© 2023 GS Yuasa International Ltd., All rights reserved.

硫化物固体電解質を用いた全固体電池は、高いエネル ギー密度1と高い安全性2を両立できると期待されて おり、実用化に向けて非常に多くの研究開発がおこな われている.全固体電池の課題の一つが,現行の有機 電解液を用いたリチウムイオン電池と同程度の寿命性 能とすることである. そのために、全固体電池の容量 低下や内部抵抗増加を引き起こす要因を解明すること は極めて重要である. 有機電解液を用いたリチウムイ オン電池の場合,電池を解体して正極板と負極板をそ れぞれ取り出して,対極に金属リチウムを使用した二 電極式半電池を容易に作製できる. これらの半電池の 電気化学特性評価によって,充放電に寄与できる電気 化学的に活性な正極および負極活物質の減少や、正極 と負極ではどちらの電極の副反応が相対的に大きいか など,電池の劣化現象を調査できる.一方,全固体電 池は、正極板と負極板がセパレータの役割となる固体 電解質の層と密着しているため、それぞれの極板を分 離して取り出すことが困難であることから、上述と同 様の半電池を用いた電気化学特性評価を通じた劣化要 因の解析は難しい. したがって, 全固体電池を解体す ることなく、電池の劣化現象を解析する代替手法を確 立できれば、長寿命な全固体電池の開発に貢献できる と考えられる.現状として,全固体電池では,充放電 サイクルにともなう正極活物質の劣化3や,固体電解 質と正極および固体電解質と負極との界面での副反応 が大きいこと4が知られている.本報告では,硫化物 固体電解質を用いた Li(Ni.Co.Al)O₂/黒鉛系全固体電池 を対象に、透過法による in-situ XRD 測定を活用して、 電気化学的に活性な正極活物質の減少量や、正極と負 極ではどちらの電極の副反応が相対的に大きいかな ど,全固体電池の容量低下を引き起こす要因を解析し た.

2 実験方法

2.1 全固体電池の作製

全固体電池の作製は, 露点-70 ℃以下のアルゴン 雰囲気のグローブボックス内にて実施した. 正極活物 質には,活物質表面を LiNbO₃ で被覆した Li(Ni,Co,Al) O₂(以後, NCA と呼称する)正極活物質を用いた. NCA 正極活物質粉末,硫化物固体電解質(以後,固 体電解質と呼称する),結着剤,炭素系導電助剤およ び集電体としてアルミニウム箔からなる正極板,結着 剤と固体電解質からなるセパレータ層,黒鉛活物質粉 末,結着剤,固体電解質および集電体として銅箔から なる負極板を積層した後,プレスをおこなって正・負 極単層の全固体電池を作製した.この電池の初回充放 電における放電容量は,正極の放電容量によって規定 される電池設計とした.この電池をステンレス製の板 で挟み,所定の圧力にて電池を圧迫した.

2.2 電池の電気化学特性評価

2.2.1 容量確認試験

周囲温度 25 ℃にて, 0.1 CmA (0.45 mA cm⁻²)の 電流で 4.25 V まで定電流充電した後, 0.025 CmA の 電流値に減衰するまで 4.25 V で定電圧充電を実施した. 10 分間の休止時間を設けた後, 0.1 CmA の電流 で 2.85 V まで定電流放電して放電容量を評価した.

2.2.2 電気化学インピーダンス測定

容量確認試験後に,周囲温度 25 °Cにて,0.1 CmA の電流で 4.25 V まで定電流充電した後,0.025 CmA の電流値に減衰するまで 4.25 V で定電圧充電を実施 して満充電状態とした.この状態の電池を周波数応答 解析装置に接続して,電圧振幅 5 mV,周波数領域 $10^6 \sim 10^{-2}$ Hz の範囲で電気化学インピーダンス測定 を実施した.電池の内部抵抗の評価として,測定した 最小周波数 10^{-2} Hz でのインピーダンスの実数部(以 後,交流抵抗値と呼称する)を採用した.測定後, 0.1 CmA の電流で 2.85 V まで定電流放電した.

2.2.3 充放電サイクル寿命試験

周囲温度 25 または 50 ℃にて,0.5 CmA の電流で 4.25 V まで定電流充電した後,0.025 CmA の電流値 に減衰するまで 4.25 V で定電圧充電を実施した.10 分間の休止時間を設けて,1 CmA の電流で 2.85 V ま で定電流放電した.そのあと,10 分間の休止時間を 設けた.これらの操作を1サイクルとして,25 ℃で の試験では 100 サイクル,50 ℃での試験では,100 および 240 サイクルの充放電サイクル寿命試験をそ れぞれ実施した.所定のサイクル数の終了後,2.2.1 項および 2.2.2 項に示す条件にて容量確認試験および 電気化学インピーダンス測定をそれぞれ実施した.以 後,作製直後の電池,容量確認試験と電気化学イン ピーダンス測定のみを実施した電池,充放電サイクル 寿命試験後の電池をそれぞれ未充電品,初期品,試験 品と呼称する.

2.3 電池の劣化要因の解析方法

2.3.1 完全放電状態での電極電位変化の概念

一正極上での副反応および電気化学的に不活性な正極 活物質の増加一

充電時における NCA 正極上での副反応や電気化学 的に不活性な NCA 正極活物質の増加などによる劣化

GS Yuasa Technical Report

現象の有無にかかわらず、分極の影響を無視できる低 電流での充電では、満充電状態の電池における黒鉛負 極の電位はほぼ一定とみなす. この仮定のもとでは, 電池の充電カット電圧を一定とすると、正極の劣化現 象の有無に関わらず満充電状態の正極電位はほぼ一定 である.

NCA 正極上での副反応(主に固体電解質の酸化反 応4)によって、放電状態における黒鉛負極の電位が 卑側にシフトする模式図を Fig. 1 (a) に示す. 正極上 でのみ副反応が生じる場合, NCA 正極活物質の充電 反応(Li⁺脱離反応)に使われる電気量(Q_{pos,redox})は, 充電電気量 (Qcha) から副反応に消費された電気量 (Q_{pos,side}) を差し引いた値 (= Q_{cha}-Q_{pos,side}) となる. -方で, 充電電気量 (Q_{cha}) は全て黒鉛負極活物質の充電 反応(Li+挿入反応)の電気量(Qneg.redox)に使われる. この場合,満充電状態では Qpos,redox < Qneg,redox となる. この電池の放電容量 (Qdis) は、活物質の充電反応に使 われた電気量が小さい正極によって制限される. すな わち,NCA 正極上で副反応が生じる場合,完全放電 状態の電池では、黒鉛負極に Li+が挿入された状態で ある.この状態での負極の電位は、NCA 正極上で副 反応が生じていない場合における完全放電状態の負極 の電位よりも卑になるため、その電位に相当する分だ け正極の電位も卑になる.この電池は、卑になった正 極の電位に相当する電気量δの分だけ電池を多く放電 できる.したがって,NCA 正極上で副反応が生じる 場合,この電池の放電容量 (Qdis) は、Qcha-Qpos.side + δ となり、(Q_{pos,side} $-\delta$)に相当する電気量の分だけ完



δ An amount of electricity due to potential change of end of discharge

Fig. 1 Schematic images of shift in end of discharge potential of negative electrode caused by (a) side reaction on the positive electrode, and (b) decrease in the ratio of electrochemically effective positive active material contributing to charge and discharge reaction.

全放電状態の負極の電位が卑になる.

次に、電気化学的に不活性な NCA 正極活物質(以 後、不活性な正極活物質と呼称する)の増加によっ て, 放電状態における黒鉛負極の電位が卑側にシフト する模式図を Fig. 1 (b) に示す. 電気化学的に活性な 正極活物質の一部が、充電反応後に、活物質粒子のク ラック形成などによって不活性な正極活物質となった 場合,NCA 正極活物質の充電反応に使われる電気量 (Q_{pos,redox})は, 充電電気量 (Q_{cha}) と一致する. 満充電状 態において電気化学的に活性な正極活物質の割合を α_{pos} ($\alpha_{\text{pos}} < 1$)とすると、NCA 正極の放電プロファ イルは x 軸方向に縮小し、放電可能な NCA 正極活物 質の容量は α_{pos}・Q_{cha}となる.一方で,黒鉛負極活物 質の充電反応に使われる電気量 (Qneg.redox) は充電電気 量 (Q_{cha}) と一致し, 放電可能な黒鉛負極活物質の容量 は Q_{cha} となる. この電池の放電容量 (Q_{dis}) は, 活物質 の放電容量が小さい正極によって制限される. すなわ ち,不活性な正極活物質が増加する場合,完全放電状 態の電池では,黒鉛負極に Li+が挿入された状態であ る. この状態での負極の電位は、不活性な正極活物質 が生じていない場合における完全放電状態の負極の電 位よりも卑になるため、その電位に相当する分だけ正 極の電位も卑になる.この電池は、卑になった正極の 電位に相当する電気量δの分だけ電池を多く放電でき る. したがって,不活性な正極活物質が増加する場合 において, この電池の放電容量 (Q_{dis}) は, α_{pos}・Q_{cha} + δ となり、((1- α pos)・Q_{cha}- δ)に相当する電気量 の分だけ完全放電状態の負極の電位が卑になる.

2.3.2 完全放電状態での電極電位変化の概念

一負極上での副反応および電気化学的に不活性な負極 活物質の増加一

充電時における黒鉛負極上での副反応や電気化学的 に不活性な黒鉛負極活物質の増加などによる劣化現象 の有無にかかわらず,分極の影響を無視できる低電流 での充電では,満充電状態の電池における黒鉛負極の 電位はほぼ一定とみなす.2.3.1項に述べた通り,こ の仮定のもとでは,電池の充電カット電圧を一定とす ると,負極の劣化現象の有無に関わらず満充電状態の 正極電位はほぼ一定である.

黒鉛負極上での副反応(主に固体電解質の還元反応 4)によって,放電状態における NCA 正極の電位が貴 側にシフトする模式図を Fig. 2 (a)に示す.負極上で のみ副反応が生じる場合,黒鉛負極活物質の充電反応 (Li+挿入反応)に使われる電気量(Qnegredox)は,充電 電気量(Qcha)から副反応に消費された電気量(Qnegside) を差し引いたものとなる.一方で、充電電気量 (Ocha) は全て NCA 正極活物質の充電反応(Li⁺脱離反応)の 電気量(Qpos,redox)に使われる.この場合、満充電状態 では Qpos,redox > Qneg,redox となる. この電池の放電容量 (Qdis)は、活物質の充電反応に使われた電気量が小さ い負極によって制限される. すなわち, 黒鉛負極上で 副反応が生じる場合,完全放電状態の電池では,NCA 正極中のLi+が脱離した状態である.この状態での正 極の電位は、黒鉛負極上で副反応が生じていない場合 における完全放電状態の正極の電位よりも貴になるた め、その電位に相当する分だけ負極の電位も貴にな る.この電池は、貴になった負極の電位に相当する電 気量δの分だけ電池を多く放電できる.したがって, 黒鉛負極上でのみ副反応が生じる場合、この電池の放 電容量 (Q_{dis}) は、Q_{cha}-Q_{neg,side}+ δ となり、(Q_{neg,side}δ)に相当する電気量の分だけ完全放電状態の正極の 電位が貴になる.

次に、電気化学的に不活性な黒鉛負極活物質(以 後、不活性な負極活物質と呼称する)の増加によっ て、放電状態における NCA 正極の電位が貴側にシフ トする模式図を Fig. 2 (b) に示す. 電気化学的に活性 な負極活物質の一部が、充電反応後に不活性な負極活 物質となった場合、黒鉛負極活物質の充電反応に使わ れる電気量 (Qneg.redox) は、充電電気量 (Qcha) と一致す る. 満充電状態において電気化学的に活性な負極活物 質の割合を α_{neg} ($\alpha_{neg} < 1$)とすると、黒鉛負極の放 電プロファイルは x 軸方向に縮小し、放電可能な黒鉛 負極活物質の容量は α neg · Qcha となる. 一方で, NCA 正極活物質の充電反応に使われる電気量 (Qpos.redox) は 充電電気量 (Qcha) と一致し、放電可能な NCA 正極活 物質の容量は Qcha となる. この電池の放電容量 (Qdis) は,活物質の放電容量が小さい負極によって制限され る. すなわち,不活性な負極活物質が増加する場合, 完全放電状態の電池では,NCA 正極中の Li+が脱離 した状態である.この状態での正極の電位は、不活性 な負極活物質が生じていない場合における完全放電状 態の正極の電位よりも貴になるため、その電位に相当 する分だけ負極の電位も貴になる.この電池は、貴に なった負極の電位に相当する電気量δの分だけ電池を 多く放電できる.したがって、不活性な負極活物質が 増加する場合において、この電池の放電容量 (Qdis) は、 $\alpha_{\text{neg}} \cdot Q_{\text{cha}} + \delta となり, ((1 - \alpha_{\text{neg}}) \cdot Q_{\text{cha}} - \delta) に相当$ する電気量の分だけ完全放電状態の正極の電位が貴に なる.



An amount of electricity due to potential change of end of discharge

Fig. 2 Schematic images of shift in end of discharge potential of positive electrode caused by (a) side reaction on the negative electrode, and (b) decrease in the ratio of electrochemically effective negative active material contributing to charge and discharge reaction.

2.3.3 正極および負極における残存放電容量の定量の必要性

δ

2.3.1 項および 2.3.2 項では,正極および負極の劣 化現象が生じていない完全放電状態の電池における正 極および負極電位を基準として,完全放電状態の負極 電位が卑となった場合,正極上での副反応または不活 性な正極活物質の増加が考えられること,および完全 放電状態の正極電位が貴となった場合,負極上での副 反応または不活性な負極活物質の増加が考えられるこ とを示した.電池を解体できる場合には,正極および 負極板を取り出して,正極/金属リチウム系二電極式 半電池および負極/金属リチウム系二電極式半電池を 作製できる.これらの半電池の放電によって,正極お よび負極の放電容量(以後,残存放電容量と呼称す る)を評価できる.劣化後の電池において正極の残存 放電容量が増加する場合,完全放電状態の正極電位が 貴となったと解釈できるのに対して,負極の残存放電 容量が増加する場合,完全放電状態の負極電位が卑と なったと解釈できる.劣化後の電池の正極および負極 の残存放電容量の増加量をそれぞれΔQpos,ΔQnegと する.負極の残存放電容量の増加量から正極のそれを 差し引いた(ΔQneg-ΔQpos)値が正である場合,相対 的に負極の残存放電容量が増加している,すなわち電 池の劣化の主要因は正極上での副反応または不活性な 正極活物質の増加であると解釈できる.しかしなが ら,解体による正・負極の分離が困難である全固体電 池では,完全放電状態の電池の正極および負極電位の 測定は困難である.そのため,全固体電池において, 劣化前後の電池の正極および負極の残存放電容量の増加量ΔQposおよびΔQnegを電池の解体以外の間接的な 手法により評価できるのであれば,正極および負極で 生じた劣化現象を捉えることができる.

2.3.4 XRD 測定を用いた正極および負極における残存放電容量の変化量の定量方法

初期品における正極および負極を基準として,試験 品における正極および負極の残存放電容量(正極活物 質の質量換算での容量)の増加量をそれぞれ $\Delta\beta$ pos お よび $\Delta\beta$ neg と表す.XRD データを用いて $\Delta\beta$ pos を求 める方法の模式図を Fig.3 (a)に示す.まず未充電品 を用いて充電過程の XRD 測定を実施し,充電電気量 と NCA 正極活物質(空間群 R-3m)における c 軸長 と a 軸長の比率(= c/a 比)との関係を求める.次に 初期品および試験品において,0.01 CmA での放電に よる完全放電状態での XRD 測定をおこなって両者の c/a 比を求める.未充電品における充電電気量と XRD 測定で求めた c/a 比との関係を利用して,初期品およ び試験品の c/a 比に相当する充電電気量を算出し,試 験品の充電電気量から初期品のそれを差し引いた値を $\Delta\beta$ pos とする.

次に、 $\Delta\beta_{neg}$ を求める方法を述べる. 黒鉛負極活物 質(空間群 P6₃/mmc) は充電反応により Li⁺を挿入 させると黒鉛層間化合物を形成する. 黒鉛の 002 面 に起因する回折ピークは、ステージ2 構造 (LiC₁₂) の 黒鉛層間化合物が現れる充電電気量に到達するまで、 充電電気量の増加にともなってピークが単調に低角度 側へシフトすることが知られている⁵. この範囲にお いて,ピーク角度から充電電気量を推定できると考え られる. XRD データを用いてΔβnegを求める方法の 模式図を Fig. 3 (b) に示す.まず未充電品を用いた充 電過程の XRD 測定によって,充電電気量と黒鉛また は黒鉛層間化合物のピーク角度との関係を求める.次 に初期品および試験品において,0.01 CmA での放電 による完全放電状態での XRD 測定をおこなって両者 のピーク角度を求める.未充電品における充電電気量 と XRD 測定で求めたピーク角度との関係を利用して, 初期品および試験品のピーク角度に相当する充電電気 量を算出し,試験品の充電電気量から初期品のそれを 差し引いた値をΔβnegとする.

負極の残存放電容量の増加量 ($\Delta\beta_{neg}$)から正極のそれ ($\Delta\beta_{pos}$)を差し引いた ($\Delta\beta_{neg} - \Delta\beta_{pos}$)値から初期 品の ($\Delta\beta_{neg} - \Delta\beta_{pos}$)値を差し引いた値が正である場 合,相対的に負極の残存放電容量が増加している,す なわち試験品では正極上での副反応または不活性な正 極活物質が増加していると解釈できる.

2.3.5 XRD 測定による電気化学的に活性な正極活物 質の定量方法

XRD 測定によって, 試験品における電気化学的に 活性な正極活物質の割合 *a* pos (*a* pos < 1, 初期品の値 を 1)を求める方法の模式図を Fig. 4 に示す. 完全放 電状態の初期品および試験品において, 充電過程の



Fig. 3 Schematic images of quantification method for (a) increment of residual discharge capacity in Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA) electrode ($\Delta \beta_{pos}$), and (b) increment of residual discharge capacity in graphite (Gr) ($\Delta \beta_{neg}$) by charge and discharge cycling life test using in-situ XRD measurement. Both $\Delta \beta_{pos}$ and $\Delta \beta_{neg}$ were normalized by mass of NCA active material. Solid lines corresponding to change in c/a ratio of NCA (Fig. 3 (a)) and in 002 peak angle of Gr (Fig. 3 (b)) were obtained by in-situ XRD measurement of pristine NCA/Gr typed all-solid-state cell in charging process.

XRD 測定を実施し,充電電気量とそれぞれの c/a 比 との関係を求める. この充電電気量と c/a 比との関係 が,電気化学的に活性な NCA 正極活物質の割合に対 応しているとみなせる. 初期品および試験品における c/a 比のプロファイルをそれぞれ f(x),g(x) として, f(x) を x 軸方向に $-\Delta\beta$ pos 平行移動した後に α pos を乗 じたプロファイルが g(x) と一致するように,最小二 乗法によって残差が最も小さくなる α pos を求めた. $\Delta\beta$ pos は, 2.3.4 項にて述べた方法で求めた値である. 2.4 In-situ XRD 測定および解析

2.4.1 電池の取付け位置による偏心誤差の影響の検証

In-situ XRD 測定は, Mo K a 線源(管電圧 45 kV, 管電流 200 mA)を備えた X 線回折装置を用いて,集 光ビームでの透過法により実施した.検出器には一次 元半導体検出器を使用し,検出器と電池との距離(カ メラ長)を300 mm とした. この条件における検出器 の回折角の検出分解能は 0.0075°となる. ステンレス 板で圧迫した未充電品について、ステンレス板を取り 外して透過測定用アタッチメントに取付けた. 電池の 取付け位置は、負極の集電体である銅の311面のピー クが 37.98°(ICSD カード番号 43493)となるように 合わせた.次に、このピークが、最大 0.030°低角度側 にシフトするように電池の取付け位置を 40 µm ずつ 最大 200 µm まで検出器側に近づけながら XRD 測定 を実施した. この 0.030°のシフトは、半導体検出器の 回折角の検出分解能 0.0075°よりも十分大きいシフト であり, 電池の取付け位置を大きくずらした状態に相 当する. この偏心誤差による正極および負極活物質の



Amount of charge electricity / mAh g-1

Fig. 4 Schematic image of quantification method for the ratio of electrochemically effective Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA) active material by means of in-situ XRD. $\Delta\beta_{pos}$ defined by the method showed in Fig. 3 (a) shows the increment of residual discharge capacity in NCA electrode normalized by mass of NCA active material. ピーク角度への影響を確認した. XRD 測定は, 20 範 囲 5 ~ 40°, ステップ幅 0.01°, 走査速度 2° min⁻¹ に て実施した. NCA 正極活物質の 003 面および 101 面, 黒鉛負極活物質の 002 面, 銅の 311 面の回折ピーク 角度の変化をそれぞれ確認した.

2.4.2 未充電品の XRD 測定および解析

ステンレス板を取り外した未充電品を, 負極の集電 体である銅の 311 面のピークが 37.98°となるように透 過測定用アタッチメントに取付けた. XRD 測定は, 20 範囲:5~30°, ステップ幅 0.01°, 走査速度 2° min⁻¹ にて実施した. 測定後, 電池をステンレス板で圧迫 し, 0.1 CmA の電流で 1 時間定電流充電した. その 後, 電池のステンレス板を取り外して, 電池の XRD 測定を再度実施した. この XRD 測定と定電流充電を 繰り返し, 定電流充電にて 4.25 V に到達した場合, 定電圧充電時の電流が 0.025 CmA まで減少した状態 を満充電状態として XRD 測定を実施した.

XRD データの解析には、X 線回折装置に内蔵され たソフトウェアを用いた. 正極(NCA 正極活物質の 空間群 R-3m) に関して,格子定数の算出に使用可能 な回折ピークを用いて各充電電気量での c 軸長および a 軸長を算出した. これらの値は、銅箔と正極層との 極間距離に由来する偏心誤差の影響を含むものの、各 充電状態の XRD データにおける偏心誤差の影響は同 程度となる. このことから, 算出した c 軸長および a 軸長の変化は、実質的に NCA 正極活物質の格子定数 の変化を反映していると考えられる. そこで, 充電電 気量と NCA 正極における c 軸長および a 軸長の比率 である c/a 比との関係を求めた.また,負極(黒鉛負 極活物質の空間群 P6₃/mmc) においても、各充電状 態の回折ピーク角度は, 銅箔と負極層との極間距離に 由来する偏心誤差の影響を含むものの, 各充電状態の XRD データにおける偏心誤差の影響は同程度となる. このことから、ピーク角度の変化は、実質的に黒鉛負 極のLi+挿入量を反映していると考えられる. そこで, 充電電気量と黒鉛負極または黒鉛層間化合物のピーク 角度との関係を求めた.

2.4.3 初期品および試験品の XRD 測定および解析

容量確認試験および電気化学インピーダンス測定後の初期品および試験品において,さらに 0.01 CmA の 電流で 2.85 Vまで定電流放電して完全放電状態とし た後,ステンレス板から取り外した.その後 2.4.2 項 に示した XRD 測定方法と同様に,所定の充電電気量 ごとに初期品および試験品の XRD 測定を実施した.

まず, 2.4.2 項に示した XRD 解析方法と同様に, 完

全放電状態における初期品および試験品の c/a 比をそ れぞれ求めた. これらの値と、未充電品における充電 電気量と c/a 比との関係を用いて,正極の残存放電容 量(正極活物質の質量で換算された容量)の増加量で あるΔβposを求めた.次に,完全放電状態における初 期品および試験品の黒鉛負極または黒鉛層間化合物の ピーク角度をそれぞれ求めた. これらの値と、未充電 品における充電電気量と黒鉛負極または黒鉛層間化合 物のピーク角度との関係を用いて、負極の残存放電容 量(正極活物質の質量で換算された容量)の増加量で ある $\Delta\beta$ _{neg}を求めた. 最後に, 電気化学的に活性な NCA 正極活物質の量 a pos を定量するために、初期品 および試験品における c/a 比(y 軸)と充電電気量(x 軸)との関係を求め、次の1式および2式に示す6 次多項式関数 f(x) および g(x) でそれぞれ近似した. C_{0~6}および D_{0~6}の各係数は定数である.

初期品:
$$f(x) = C_0 + C_1 \cdot x + C_2 \cdot x_2 + C_3 \cdot x^3 + C_4 \cdot x^4 + C_5 \cdot x^5 + C_6 \cdot x^6$$
 …1 式

試験品:
$$g(x) = D_0 + D_1 \cdot x + D_2 \cdot x_2 + D_3 \cdot x^3 + D_4 \cdot x^4 + D_5 \cdot x^5 + D_6 \cdot x^6 \quad \dots 2$$
式

2.3.5 項に記載した通り, $f(x) & x 軸方向に - \Delta \beta_{pos}$ 平行移動した後に $\alpha_{pos} & を乗じたプロファイルが g(x)$ と一致するように,最小二乗法によって残差が最も小 $さくなる <math>\alpha_{pos} & x & b & c.$

3 結果と考察

3.1 電池の電気化学特性評価

初期品および試験品の 0.1 CmA 放電曲線を Fig. 5 に示す.また、各電池における 0.1 CmA 放電容量お よび内部抵抗として周波数 10⁻² Hz での交流抵抗値を Table 1 に示す.25 ℃、100 サイクル後の電池の 0.1 CmA 放電容量は、初期品のそれとほぼ同等であった. また、この電池の内部抵抗は、初期品のそれと同等の オーダーであった.一方、50 ℃での充放電サイクル 後(100、240 サイクル)の電池では、0.1 CmA 放電 容量が減少するとともに、放電時のセル電圧が顕著に 低下した.この電圧の低下は、内部抵抗の増加による ものと考えられる.したがって、本解析に用いた全固 体電池は、50 ℃での充放電サイクルによって、主に 内部抵抗の増加による放電容量の低下を引き起こすと 考えられる.



Fig. 5 Discharge curves at 0.1 CmA of Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA)/graphite typed all-solid-state cells. Discharge capacity is normalized by mass of NCA active material. Charge: 0.1 CmA to 4.25 V followed by the constant potential with a cut-off current of 0.025 CmA; Discharge: 0.1 CmA to 2.85 V; Temperature: 25 $^{\circ}$ C.

Table 1 Discharge capacity and internal resistance (ACR) in Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA)/graphite typed all-solidstate cells before and after charge and discharge cycling life test. Discharge capacity is normalized by mass of NCA active material.

Test condition	Discharge capacity at 0.1 CmA / mAh g⁻¹	ACR at 10 ⁻² Hz / Ω	
Initial	182.7	3.6	
25 ℃ , 100 cycle	178.6	6.1	
50 ℃ , 100 cycle	147.5	56.2	
50 ℃ , 240 cycle	117.7	209.8	

3.2 電池の取付け位置による偏心誤差の影響の確認

基準となる電池の取付け位置から、検出器側に0 ~ 200 µm 電池を移動させた場合の XRD パターンの 変化を Fig. 6 に示す. 銅の 311 面のピークは、低角 度側に 0.03°程度シフトした.一方, NCA の 003 面 および 101 面,黒鉛の 002 面のピークは、電池の取 付け位置によらず同等であった.本 XRD 測定では、 回折角の検出分解能 0.0075°となるように半導体検出 器を設置していることから、0.03°のピーク角度の差 は有意差として識別できる.すなわち、銅の 311 面 のピークを 37.98°となるように電池を取付ける際、 ピーク角度のシフトは常に 0.03°未満とすることがで きる.したがって,NCA の 003 面および 101 面,黒 鉛の 002 面のピークが現れる角度範囲において、本 測定における電池の取付け位置のわずかな変化による 偏心誤差の影響は無視できると考えられる.



Fig. 6 Change in XRD patterns of pristine of Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA)/graphite typed all-solid-state cell at different position from 0 to 200 μm; (a) NCA 003, (b) Gr 002, (c) NCA 101, and (d) Cu 311.

3.3 未充電品の XRD パターン

未充電品を用いた充電前の XRD パターンおよび各 ピークの起因となる物質の帰属結果を Fig. 7 に示す. NCA のピークは,003 面および 101 面,107 面を除 き,固体電解質やアルミニウムに起因するピークと重 複した.NCA の 107 面のピークは高角度に現れるた





めに偏心誤差の影響が大きくなる.そのため,NCA の c 軸長および a 軸長の算出には,003 面および 101 面のピークのみを用いた.また,黒鉛の002 面 に起因するピークは,固体電解質のピークと重複しな いことを確認した.

未充電品を用いた 19 mAh g⁻¹ ごとの充電過程にお ける XRD パターンおよび各ピークの起因となる物質 の帰属結果を Fig. 8 に示す. NCA の 003 面に起因す るピーク(Fig. 8 (a))は、充電にともなって低角度側 にシフトし、満充電状態付近では高角度側にシフトし た. NCA の 101 面に起因するピーク(Fig. 8 (c))は、 充電にともなって高角度側にシフトした. 003 面お よび 101 面のピークの変化は、Zhang らによって報 告されている有機電解液を用いた NCA 正極系コイン 型電池での挙動と同等であった⁶. 未充電品における 黒鉛の 002 面に起因するピーク(Fig. 8 (b))は、19 mAh g⁻¹充電すると黒鉛層間化合物となることから低 角度側にシフトした. この黒鉛層間化合物に起因する



Fig. 8 Change in XRD patterns of pristine of Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA)/graphite typed all-solid-state cell in charging from 0 to 209 mAh g^{-1} at intervals of 19 mAh g^{-1} ; (a) NCA 003, (b) graphite (Gr) 002, (c) NCA 101. The amount of charge electricity is normalized by mass of NCA active material.

ピークは 38 mAh g⁻¹充電すると消失したものの, こ の結晶構造に起因する回折情報は, 固体電解質のピー クの高角度側においてショルダーとして現れた. さら に充電すると, LiC₁₂の 002 面に起因するピークは, 固体電解質のピークと重複し, 両者を見分けることが できなかった. また, 満充電状態付近では, LiC₆ 由 来の回折ピークがわずかに認められたのみであった. これらの結果から, 硫化物固体電解質を用いた黒鉛負 極系全固体電池の XRD 測定では, 満充電状態におけ る黒鉛層間化合物の Li⁺挿入量の推定につながる LiC₁₂ 相と LiC₆ 相の比率算出などの詳細な解析および 電気化学的に活性な負極活物質の割合 α_{neg} の定量は 困難であると考えられる.

充電電気量と NCA 正極における c/a 比との関係を Fig. 9 (a) に示す. c/a 比は充電電気量 171 mAh g⁻¹以 下の範囲において単調に増加した. そのため, 初期品 および試験品の完全放電状態における c/a 比をそれぞ れ求めることで, これらの値に対応する正極活物質の 質量換算の充電電気量を内挿計算によって算出できる と判断した. 充電電気量と負極である黒鉛および黒鉛 層間化合物のピーク角度との関係を Fig. 9 (b) に示す. なお, 充電電気量 38 mAh g⁻¹の XRD パターンでは, 固体電解質のピークの高角度側に黒鉛層間化合物の回 折情報がショルダーとして現れたため、この角度領域 のピーク分離処理をおこなって黒鉛層間化合物のピー ク角度を求めた. また, 充電電気量 38 mAh g⁻¹ を超 える XRD パターンでは、LiC12 等の黒鉛層間化合物の ピークが固体電解質のピークと重複するため、ピーク 角度のプロットから除外した. Fig. 9 (b) において, 負極のピーク角度は充電電気量 38 mAh g⁻¹ 以下の範 囲において単調に減少したため、完全放電状態の初期 品および試験品におけるピーク角度をそれぞれ求める ことで、これらの角度に対応する正極活物質の質量換 算の充電電気量を内挿計算によって算出できると判断 した.

3.4 初期品および試験品の XRD 結果

完全放電状態での初期品および試験品の XRD パ ターンを Fig. 10 に示す. NCA の 003 面および 101 面のピーク角度は、初期品と試験品とでわずかな変化 にとどまった.一方で、黒鉛または黒鉛層間化合物の ピーク角度は、50 ℃での試験品において初期品およ び25℃での試験品よりも低角度側にシフトした.す なわち、50℃での試験品の負極は、完全放電状態の 電池であるにもかかわらず, 初期品および 25 ℃での 試験品の負極よりも Li+挿入量が多い状態であること を示唆する. これらの結果を用いて, 2.4.3 項に記載 した方法にて各充放電サイクル寿命試験後の正極およ び負極の残存放電容量(正極活物質の質量換算の容 量)の増加量 $\Delta\beta$ pos および $\Delta\beta$ neg をそれぞれ算出した. 試験条件ごとのΔβpos およびΔβneg, この差分である (Δβ_{neg} − Δβ_{pos})の算出結果を Table 2 に示す. 25 ℃ での試験では、 $\Delta\beta_{\text{pos}}$ および $\Delta\beta_{\text{neg}}$, ($\Delta\beta_{\text{neg}} - \Delta\beta_{\text{pos}}$) がいずれも小さかった. 一方, 50 ℃での試験では, $\Delta\beta_{\text{pos}}$ および $\Delta\beta_{\text{neg}}$ がいずれも大きくなり、特に $\Delta\beta_{\text{neg}}$ が大きく増加した. これにともなって ($\Delta\beta_{\text{neg}} - \Delta\beta_{\text{pos}}$) が大きくなった. 0.01 CmA での放電後においても, $\Delta\beta_{\text{pos}}$ および $\Delta\beta_{\text{neg}}$ の両方が大きくなっていることか ら, 0.01 CmA での放電レートにおいても完全に放電 できていない状態, すなわち, 内部抵抗が著しく増加 した状態であると考えられる.また、 $(\Delta \beta_{\text{neg}} - \Delta \beta_{\text{pos}})$ が大きくなったことから、2.3.4 項で述べた通り、負 極上での副反応または不活性な負極活物質が増加する



Fig. 9 Relation between the amount of charge electricity normalized by mass of Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA) active material and (a) c/a ratio of NCA electrode, and (b) 002 peak angle of graphite (Gr) using XRD data of pristine of NCA/graphite typed all-solid-state cell in charging.



Fig. 10 XRD patterns of Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA)/graphite typed all-solid-state cells at fully discharged state before and after charge and discharge cycling life test; (a) NCA 003, (b) graphite (Gr) 002, and (c) NCA 101.

よりも,正極上での副反応または不活性な正極活物質 が増加したと考えられる.

初期品および試験品における充電電気量と c/a 比と の関係を Fig. 11 に示す. なお, Fig. 11 における満充 電状態の充電電気量と Table 1 における放電容量とが 一致していない理由は、前者において、2.4.3 項に記 載したように, XRD 測定前に 0.01 CmA での放電を実 施したためである. 初期品と 25 ℃での試験品は、お およそ同等のプロファイルであった.一方で、50 ℃ での試験品のプロファイルは,初期品と比較して x 軸 方向に縮小した形状であった. また, 50 ℃, 240 サ イクル後では、満充電状態での c/a 比が、他の試験品 と大きく異なっていた. したがって, 50 ℃で充放電 サイクルによって電気化学的に活性な NCA 正極活物 質が減少したこと、および240 サイクル後では、著 しい抵抗増加によって満充電状態においても NCA 正 極活物質の充電深度が浅くなったと考えられる. 最小 二乗法による最適化計算よって電気化学的に活性な NCA 正極活物質の量 a pos を算出した結果を Table 2 に示す. また, 充電電気量と 2.4.3 項に記載した 1 式, 2式に基づいた最適化計算結果および実測結果の c/a 比との関係をFig. 12に示す. 最適化計算後のプロ ファイルと実測プロファイルはおおよそ一致したこと



Fig. 11 Relation between the amount of charge electricity normalized by mass of NCA active material and c/a ratio of Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA) electrode (\bigcirc) before and after charge and discharge cycling life test; (\bigcirc) 25 °C , 100 cycle, (\bigcirc) 50 °C , 100 cycle, and (\bigcirc) 50 °C , 240 cycle.

から,最適化計算を適切に実施できたと判断した. 25 ℃での試験品では,電気化学的に活性な NCA 正極 活物質の量はほとんど減少しなかった.一方で,50 ℃での試験品では,電気化学的に活性な NCA 正極活 物質の量が大きく減少していた.

以上の結果より、50 ℃での充放電サイクル寿命試験

Table 2 Calculated result of increment of residual discharge capacity in Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA) electrode ($\Delta\beta_{pos}$) and in graphite electrode ($\Delta\beta_{neg}$), $\Delta\beta_{neg} - \Delta\beta_{pos}$ and the ratio of electrochemically effective NCA active material (α_{pos}) in NCA/graphite typed all-solid-state cells after charge and discharge cycling life test. $\Delta\beta_{pos}$ and $\Delta\beta_{neg}$ are normalized by mass of NCA active material.

Test condition	$\Delta \beta_{\rm pos}$ / mAh g ⁻¹	$\Delta\beta_{\text{neg}}$ / mAh g ⁻¹	$\Delta\beta_{\rm neg} - \Delta\beta_{\rm pos}$ / mAh g ⁻¹	0 pos / -	
Initial	0.0	0.0	0.0	1.00	
25 ℃ , 100 cycle	-0.6	1.3	1.9	0.99	
50 °C , 100 cycle	4.1	11.4	7.3	0.93	
50 °C , 240 cycle	5.2	11.5	6.3	0.88	



Fig. 12 Calculated result of between the amount of electricity normalized by mass of Li(Ni,Co,Al)O₂ (NCA) active material c/a ratio of NCA electrode after charge and discharge cycling life test; (a) 25 °C , 100 cycle, (b) 50 °C , 100 cycle, and (c) 50 °C , 240 cycle.

後の NCA/ 黒鉛系全固体電池における 0.1 CmA での放 電容量の低下を引き起こした要因は, 主に正極にあり, 電気化学的に活性な NCA 正極活物質の減少および正極 上での副反応(固体電解質の酸化反応4)の増加による 抵抗増加であると考えられる.特に,240 サイクル後 では,顕著な抵抗増加によって正極活物質の充電深度 が浅くなり、放電容量の顕著な低下を引き起こしたと 考えられる. 電気化学的に活性な NCA 正極活物質の減 少を引き起こす原因として、活物質表面における NiO の形成7や,活物質粒子のクラック形成8などによって, NCA 正極活物質の大部分の電気化学的に活性な Ni³⁺ の一部が電気化学的に不活性になったことが考えられ る. また, 正極上での固体電解質の酸化反応によって 内部抵抗を増加する原因として, 正極上での硫化物固 体電解質の酸化反応による活物質 / 固体電解質界面で の高抵抗層の形成⁹が考えられる. 50 ℃での充放電サ イクル寿命性能を改善するためには、特に正極側の改 善が必要であると考えられる.具体的には,正極活物 質と固体電解質との反応をさらに低減するために,正 極活物質表面へのコート層の改善などが挙げられる.

4 おわりに

本報告では,硫化物固体電解質を用いた NCA/ 黒鉛 系全固体電池を対象に,透過法による in-situ XRD 測 定によって,電気化学的に活性な正極活物質の量や, 正極と負極ではどちらの電極の副反応が相対的に大き いかを調査した.その結果,50 ℃での充放電サイク ル寿命試験後の電池において,放電容量の低下を引き 起こした要因は,主に正極にあり,電気化学的に活性 な正極活物質の減少および正極上での硫化物固体電解 質の副反応(酸化分解)であることを定量的に示し た.本 XRD 手法は,全固体電池を解体することなく, 非破壊で電池の劣化要因の解析が可能となり,全固体 電池の開発に有用である.今後,全固体電池の寿命性 能の向上を期待できる種々の方策の効果検証にも活用 し,長寿命の全固体電池の実用化につなげる.

参考文献

- 1. K. Takada, J. Power Sources, 394, 74 (2018).
- T. Inoue, and K. Mukai, *ACS Appl. Mater. Interfaces*, 9, 1507 (2017).
- N. Ohta, K. Takada, I. Sakaguchi, L. Zhang, R. Ma, K. Fukuda, M. Osada, and T. Sasaki, *Electrochem. Commun.*, 9, 1486 (2007).
- T. K. Schwietert, V. A. Arszelewska, C. Wang, C. Yu, A. Vasileiadis, N. J. J. de Klerk, J. Hageman, T. Hupfer, I. Kerkamm, Y. Xu, E. van der Maas, E. M. Kelder, S. Ganapathy, and M. Wagemaker, *Nature Materials*, **19**, 428 (2020).
- H. Fujimoto, H. Kiuchi, S. Takagi, K. Shimoda, K. Okazaki, Z. Ogumi, T. Abe, *J. Electrochem. Soc.*, **168**, 40509 (2021).
- N. Zhang, X. Zhang, E. Shi, S. Zhao, K. Jiang, D. Wang, P. Wang, S. Guo, P. He, and H. Zhou, *Journal of Energy Chemistry*, **27**, 1655 (2018).
- D. P. Abraham, R. D. Twesten, M. Balasubramanian, J. Kropf, D. Fischer, J. McBreen, I. Petrov, and K. Amine, *J. Electrochem. Soc.*, **150**, A1450 (2003).
- 8. H. Yoshida, N. Imamura, T. Inoue, and K. Komada, *Electrochemistry*, **71**, 1018 (2003).
- Y. Morino, and S. Kanada, *J. Power Souces*, **509**, 230376 (2021).