01.1

Импеданс тонкопленочного литий-ионного аккумулятора Si@O@AllLiPONILiCoO₂ в диапазоне температур от -20 до +50°C

© А.С. Рудый, С.В. Курбатов, А.А. Мироненко, В.В. Наумов, Ю.С. Егорова

Ярославский государственный университет им. П.Г. Демидова, Ярославль, Россия E-mail: rudy@uniyar.ac.ru

Поступило в Редакцию 16 ноября 2022 г. В окончательной редакции 17 января 2023 г. Принято к публикации 19 января 2023 г.

> Приведены результаты измерения импеданса твердотельного тонкопленочного литий-ионного аккумулятора электрохимической системы Si@O@Al-LiPON-LiCoO₂ в интервале температур от -20 до +50°C. Предложена структурная модель и рассчитаны параметры структурных элементов модели, при которых наилучшим образом аппроксимируются экспериментальные диаграммы Найквиста. Показано, что основной вклад во внутреннее сопротивление вносит граница LiPON-LiCoO₂. На основании температурной зависимости проводимости твердого электролита LiPON определена энергия активации проводимости ионов лития, которая находится в хорошем согласии с литературными данными.

> Ключевые слова: нанокомпозит, литий-ионный аккумулятор, импеданс-спектроскопия, структурная модель, ионная проводимость.

DOI: 10.21883/PJTF.2023.07.54916.19431

В последние годы широкое распространение получили твердотельные тонкопленочные литий-ионные аккумуляторы (ТТЛИА) для портативной и носимой электроники. Миниатюризация аккумуляторов стала возможной благодаря использованию тонкопленочных технологий и твердого электролита — фосфор-оксинитрида лития (LiPON). К сожалению, разрядная емкость ТТЛИА ниже, а диапазон рабочих температур уже, чем у аккумуляторов с жидким электролитом. Основная причина этих ограничений стала понятна еще в 2000 г., когда Бейтс с сотрудниками обнаружили, что внутреннее сопротивление ТТЛИА LilLiPON/LiCoO2 создается в основном переходами между функциональными слоями [1]. Эти исследования положили начало серии работ, направленных на снижение внутреннего сопротивления ТТЛИА, неотъемлемой частью которых стала разработка структурных моделей ТТЛИА. В основном объектами исследования были аккумуляторы с отрицательными электродами из лития и графита и положительным электродом из кобальтита лития. Аккумуляторы с кремниевыми электродами практически не исследовались из-за низкой стабильности кристаллического кремния. В этом контексте наибольший интерес представляет электрохимическая система Si@O@AllLiPON/LiCoO2, где отрицательный электрод выполнен из высокоемкого нанокомпозитного материала Si@O@Al. В настоящей работе приведены результаты анализа и интерпретации импеданс-спектров ТТЛИА Si@O@AllLiPON|LiCoO2.

Тестовые образцы ТТЛИА были изготовлены методом магнетронного распыления на установке SCR 561 Теtra (Alcatel, Франция). Аккумуляторы имели многослойную структуру Si@O@Al $(0.3 \mu m)$ |LiPON $(1 \mu m)$ |LiCoO₂ $(1 \mu m)$ |Ti(10 μ m), где Ti — нижний слой. Импеданс

образцов измерялся в диапазоне температур от -20 до $+50^{\circ}$ C на одноканальном потенциостате Elins P-40X по двухэлектродной схеме. Напряжение относительно нормально разомкнутой цепи составляло 0 mV, амплитуда колебаний была равна 5 mV, диапазон частот — от 500 kHz до 50 mHz. Измерения импеданса проводились в разряженном и заряженном состоянии аккумулятора. После заряда-разряда образец выдерживался при заданной температуре в течение 30 min, после чего проводилось измерение импеданса. Результаты импеданссе спектроскопии регистрировались в виде диаграмм Найквиста.

Диаграммы Найквиста для каждого состояния ТТЛИА в указанном диапазоне температур представляют собой набор подобных кривых. С повышением температуры изменяется только диапазон сопротивлений: Re(Z) — от 21 000 Ω при -20°С до 140 Ω при +50°С; Im(Z) от 2000 Ω при -20° С до 70 Ω при $+50^{\circ}$ С. Импедансспектры не содержат принципиальных отличий от спектров, приведенных в работах [2–5]. Для моделирования импеданс-спектров использовалась структурная модель, показанная на рис. 1. Модель состоит из последовательности параллельно соединенных активных сопротивлений *R* и элементов постоянной фазы (СРЕ). На рис. 1 твердый электролит LiPON представлен в виде элемента постоянной фазы, что является достаточно формальным приближением. Как было показано в работе [6], его можно представить при помощи эквивалентной схемы, содержащей только идеальные структурные элементы. В настоящей работе СРЕ используются исключительно для удобства сопоставления с результатами других информационных источников.



Рис. 1. Структурная модель и эквивалентная схема ТТЛИА. Для обозначения структурных элементов использованы следующие индексы: NE — отрицательный электрод, *Elt* — электролит, PE — положительный электрод, *Elt*—*Eld* — интерфейс электролит–электрод.

На рис. 1 элемент $R_{\rm NE}$ моделирует дрейфовый перенос заряда в отрицательном электроде Si@O@Al, а CPE_{NE} — его диффузионно-емкостную проводимость. Аналогично R_{Elt} — это активное сопротивление электролита, CPE_{Elt} — его диффузионно-емкостная проводимость; $R_{\rm PE}$ — активное сопротивление LiCoO₂, CPE_{PE} — диффузионно-емкостная проводимость LiCoO₂; и наконец, $R_{Elt-Eld}$ моделирует дрейфовый перенос заряда через границу LiPON|LiCoO₂, a CPE_{Elt-Eld} — диффузионно-емкостную проводимость интерфейса. Емкостная составляющая проводимость интерфейса создается плотной частью двойного электрического слоя (ДЭС), или слоя Штерна (рис. 1). За емкостную составляющую объема в структурной модели отвечает диффузиая часть ДЭС.

Похожие схемы использовались при моделировании импеданса ТТЛИА электрохимической системы Li|LiPON|LiCoO₂ [2-5] и кобальтита лития [7]. Но есть и отличия. Так, в работе [3] отсутствует структурный элемент, моделирующий импеданс интерфейса LiPON|LiCoO₂. При этом в цепь LiPON введен элемент Варбурга, хотя достаточно присутствующего там СРЕ. В работе [4] в структурной модели уже учитывается и импеданс интерфейсов твердого электролита и электродов. Характерно, что диффузионные свойства электролита моделируются отдельным элементом Варбурга, включенным последовательно структурным элементам всех функциональных слоев. Для моделирования так называемой электрохимической емкости в структурную модель включен конденсатор, который моделирует ток в аккумуляторе при постоянном напряжении. В модели на

рис. 1 эта емкость не учитывается ввиду ограниченности частотного диапазона.

Вещественная и мнимая части импеданса структурной модели имеют вид

$$\operatorname{Re}(\hat{Z}) = \sum_{n=1}^{4} R_n \frac{R_n A_n \omega^{\alpha_n} \cos\left(\alpha_n \frac{\pi}{2}\right) + A_n^2}{R_n^2 \omega^{2\alpha_n} + 2R_n A_n \cos\left(\alpha_n \frac{\pi}{2}\right) \omega^{\alpha_n} + A_n^2}, \quad (1)$$
$$\operatorname{Im}(\hat{Z}) = -j \sum_{n=1}^{4} \frac{R_n^2 A_n \omega^{-\alpha_n} \sin\left(\alpha_n \frac{\pi}{2}\right)}{R_n^2 + 2R_n A_n \omega^{-\alpha_n} \cos\left(\alpha_n \frac{\pi}{2}\right) + A_n^2 \omega^{-2\alpha_n}}, \quad (2)$$

где n — порядковый номер цепочки R—СРЕ на рис. 1, ω — круговая частота, α — фактор неидеальности, A амплитуда СРЕ. Для иллюстрации точности аппроксимации экспериментальных кривых на рис. 2 представлены диаграммы Найквиста для импеданса ТТЛИА в заряженном и разряженном состоянии при температуре +20°С. Там же приведена аппроксимация с помощью предложенной модели (формулы (1), (2)). Наилучшее соответствие аппроксимирующей зависимости экспериментальным данным имеет место при значениях параметров, приведенных в таблице.

Значения подгоночных параметров позволяют судить об изменениях в функциональных слоях ТТЛИА, связанных с их литированием или делитированием. В частности, активное сопротивление литированного Si@O@Al несколько ниже активного сопротивления нелитированного, так как в первом случае он является электронным полупроводником. Его ионная проводимость имеет диффузионно-емкостную природу, на что указывает фактор неидеальности 0.77-0.78. Уменьшение концен-



Рис. 2. Результаты подгонки параметров импеданса ТТЛИА. *а* — для заряженного аккумулятора, *b* — для разряженного аккумулятора.

Параметры аппроксимирующих зависимостей (1) и (2) при +20°С

R_{Elt}, Ω	$A_{Elt}, \ \Omega/{ m s}^{1/2}$	α_{Elt}	$R_{\rm NE}, \ \Omega$	$A_{ m NE},\ \Omega/{ m s}^{lpha_{ m NE}}$	$\alpha_{\rm NE}$	$R_{\mathrm{PE}},\ \Omega$	$A_{ m PE},\ \Omega/{ m s}^{lpha_{ m PE}}$	$lpha_{ ext{PE}}$	$R_{Elt-Eld}, \ \Omega$	$A_{Elt-Eld}, \ \Omega/\mathrm{s}^{lpha_{Elt-Eld}}$	$\alpha_{Elt-Eld}$
Заряженный аккумулятор											
15	$2.2\cdot 10^4$	0.5	230	$2.2\cdot 10^5$	0.77	670	$2\cdot 10^4$	0.79	10 ⁵	570	0.67
Разряженный аккумулятор											
20	$2.2\cdot 10^4$	0.5	270	$6.5\cdot 10^5$	0.78	1170	$2.2\cdot 10^4$	0.66	10 ⁵	4500	0.77

трации лития при делитировании приводит к росту диффузионно-емкостного сопротивления *A*_{NE} в 3 раза.

В работе [8] показано, что сопротивление кобальтита лития Li_{1-x}CoO₂ сильно зависит от дефицита лития x. В [9,10] увеличение проводимости связывается с образованием дырок в 3*d*-зоне. Изменение проводимости служит основным критерием для отнесения сопротивлений 670 и 1170 Ω (см. таблицу) к кобальтиту лития. Характерно, что при делитировании величина диффузионно-емкостной проводимости кобальтита лития $A_{\rm PE} \sim 2 \cdot 10^4 \Omega/s^{\alpha_{\rm PE}}$ существенно не изменяется, но изменяется тип ионной проводимости. В LiCoO₂ он преимущественно диффузионный ($\alpha_{\rm PE} = 0.66$), тогда как в Li_{1-x}CoO₂ он преимущественно емкостной ($\alpha_{\rm PE} = 0.79$).

Сопротивление $R_{Elt-Eld}$, составляющее ~ $10^5 \Omega$, это сопротивление границы LiCoO₂-LiPON, обусловленное двумя причинами. Во-первых, образованием широкой области пространственного заряда при выравнивании электрохимических потенциалов электрода и электролита [11]. Во-вторых, пассивирующим слоем, который образуется при контакте LiCoO₂ с атмосферой в процессе смены маски. Характерно, что в разряженном состоянии существенно возрастает амплитуда диффузионно-емкостного сопротивления интерфейса (с 570 до 4500 W/s^{α_{Elt}-Eld}), тогда как сам характер проводимости становится более емкостным. Результаты подгонки параметров ТТЛИА позволяют найти температурную зависимость проводимости электролита $\sigma_{Elt}(T)$. На рис. З представлены графики экспериментальной зависимости $\ln(\sigma_{Elt}T) = f(1/T)$ и уравнения Аррениуса $\ln(\sigma_{Elt}T) = \ln \sigma_0 - E_a/k_BT$, где E_a энергия активации проводимости Li, k_B — постоянная Больцмана, T — абсолютная температура, σ_0 постоянная. Наилучшее согласие между этими зависимостями имеет место при $E_a = 0.55 \text{ eV}$ в заряженном состоянии ТТЛИА и $E_a = 0.51 \text{ eV}$ в разряженном состоянии. Согласно литературным данным, энергия активации проводимости лития в LiPON лежит в диапазоне 0.40–0.57 eV [5,12,13], что согласуется с полученными результатами.

Таким образом, предложенная структурная модель адекватно описывает импеданс-спектры ТТЛИА электрохимической системы Si@O@Al-LiPON-LiCoO₂ во всем температурном диапазоне измерений и может рассматриваться как эквивалентная схема аккумулятора. Достоинством модели является структурное подобие моделей отдельных слоев ТТЛИА, позволяющее сопоставлять их параметры. Значения сопротивления LiPON и соответствующая им энергия активации проводимости ионов лития находятся в хорошем согласии с литературными данными. Проводимость нанокомпозита Si@O@Al и LiCoO₂ соответствует результатам измерений тесто-



Рис. 3. Экспериментальная (точки) и аппроксимирующие (сплошная линия — для заряда, штриховая — для разряда) зависимости проводимости твердого электролита LiPON.

вых структур Ti|Si@O@Al|Ti и Ti|LiCoO₂|Ti. При этом имеется расхождение в значениях удельного сопротивления LiCoO₂ в зависимости от дефицита лития с данными работы [8]. Результаты анализа импеданс-спектров позволяют утверждать, что внутреннее сопротивление ТТЛИА ограничено в первую очередь межслоевым сопротивлением LiPON|LiCoO₂. Для уменьшения внутреннего сопротивления ТТЛИА необходимо исключить контакт функциональных слоев с атмосферой в процессе смены масок. Необходимо также исследовать природу и структуру ДЭС в области контактa LiPON|LiCoO₂.

Финансирование работы

Работа выполнена при финансовой поддержке Министерства науки и высшего образования РФ в рамках государственного задания Ярославского государственного университета им. П.Г. Демидова № 0856-2020-0006.

Конфликт интересов

Авторы заявляют, что у них нет конфликта интересов.

Список литературы

- J.B. Bates, N.J. Dudney, B.J. Neudecker, F.X. Hart, H.P. Jun, S.A. Hackney, J. Electrochem. Soc., 147 (1), 59 (2000). DOI: 10.1149/1.1393157
- Y. Iriyama, T. Kako, C. Yada, T. Abe, Z. Ogumi, J. Power Sources, 146 (1-2), 745 (2005).
 DOI: 10.1016/j.jpowsour.2005.03.073

- [3] Y. Iriyama, T. Kako, C. Yada, T. Abe, Z. Ogumi, Solid State Ionics, **176** (31-34), 2371 (2005). DOI: 10.1016/j.ssi.2005.02.025
- [4] S.D. Fabre, D. Guy-Bouyssou, P. Bouillon, F. Le Cras, C. Delacourta, J. Electrochem. Soc., 159 (2), A104 (2012). DOI: 10.1149/2.041202jes
- [5] S. Larfaillou, D. Guy-Bouyssou, F. Le Cras, S. Franger, ECS Trans., 61 (27), 165 (2014). DOI: 10.1149/06127.0165ecst
- [6] A. Rudy, A. Mironenko, V. Naumov, A. Novozhilova, A. Skundin, I. Fedorov, Batteries, 7 (2), 21 (2021). DOI: 10.3390/batteries7020021
- [7] D. Aurbach, M.D. Levi, E. Levi, H. Teller, B. Markovsky,
 G. Salitra, U. Heider, L. Heider, J. Electrochem. Soc., 145 (9),
 3024 (1998). DOI: 10.1149/1.1838758
- [8] Д.Г. Келлерман, В.Р. Галахов, А.С. Семенова, Я.Н. Блиновсков, О.Н. Леонидова, ФТТ, 48 (3), 510 (2006). https://journals.ioffe.ru/articles/viewPDF/3349
 [D.G. Kellerman, V.R. Galakhov, A.S. Semenova, Ya.N. Blinovskov, O.N. Leonidova, Phys. Solid State, 48 (3), 548 (2006). DOI: 10.1134/S106378340603022X].
- [9] E. Pichta, M. Solomon, S. Slane, M. Uchiyama, D. Chua,
 W.B. Ebner, H.W. Lin, J. Power Sources, 21 (1), 25 (1987).
 DOI: 10.1016/0378-7753(87)80074-5
- [10] K. Wang, J. Wan, Y. Xiang, J. Zhu, Q. Leng, M. Wang, L. Xu, Y. Yang, J. Power Sources, 460, 228062 (2020).
 DOI: 10.1016/j.jpowsour.2020.228062
- [11] R. Hausbrand, Surface science of intercalation materials and solid electrolytes. Ser. SpringerBriefs in Physics (Springer, Cham, 2020). DOI: 10.1007/978-3-030-52826-3
- [12] Y. Su, J. Falgenhauer, A. Polity, T. Leichtweiß, A. Kronenberger, J. Obel, S. Zhou, D. Schlettwein, J. Janek, B.K. Meyer, Solid State Ionics, 282, 63 (2015). DOI: 10.1016/j.ssi.2015.09.022
- [13] C.-L. Li, Z.-W. Fu, J. Electrochem. Soc., 154 (8), A784 (2007).
 DOI: 10.1149/1.2746550