蓄電素子を複合化したポータブル電源の開発

Portable power supply by the composite of the storage devices

佐藤 宣夫	Nobuo SATOH		
機械電子創成工学科 教授	Department of Innovative Mechanical and Electronic		
	Engineering, Professor		
牛崎拓	Taku Ushizaki		
電気電子情報工学専攻 大学院生	Electrical, Electronics and Computer Engineering, Graduate		
	student		
•			
2016年9月16日受付	Received : 16 September 2016		

We have developed a portable power supply made up of multiple storage devices. A high-energy density lithium-ion battery (LIB) that includes both an electric double-layered capacitor (EDLC) and an aluminum electrolytic capacitor (AEC) that also has a high-power density is evaluated to determine its suitability as an energy storage device. We measured the frequency characteristics of an electric energy-storage device and discuss how they meet the performance requirements of our applications. Research has shown that the combined storage system delivers high performance in our applications since the unique characteristics of the LIB, EDLC, and AEC can be maintained while the disadvantageous features are compensated for. In summation, an equivalent circuit with capacitance-resistance and/ or nonlinear elements was designed and measurements revealed a change in the lapse of time of the discharge voltage of the rechargeable battery.

キーワード:リチウムイオン電池、電気二重層コンデンサ、等価回路

1. 緒 言

電気エネルギーは最も扱いやすいエネルギーとして現代 社会に受け入れられている[1].しかしながら,他のエネ ルギー形態と比較した際に「蓄えにくい」という特性があ る.そのため電力系統では,同時同量制御(時々刻々と 変動する需要電力に合わせた電力調整)が行われているが, 需要と供給のバランスが崩れた際,周波数偏移や電圧変動 が起こる.

需要家(個人宅)でのエネルギーの使い方としては突発 的な利用が大半であろう.また太陽光や風力などの自然エ ネルギーの有効利用が求められるが,絶えず変動するエネ ルギー源である.そのため自然エネルギーに基づく電力供 給,その供給量の増加は電力系統の不安定化を招くことが 知られている[2].

電力系統に充放電が可能な「蓄電」の機能を付加した電 力貯蔵技術の進展により「発電電力=消費電力」の構図を 変革できる[3].電力貯蔵技術は夜間電力貯蔵による負荷 平準化に限らず,太陽光発電や風力発電といった自然エネ ルギーとの組み合わせ,スマートハウス,スマートグリッ ドなどへの活用を含めて,電力品質向上に繋がると期待さ れる.このような電力貯蔵技術において,需要と供給の差 を埋め,高品質な電力系統を維持・管理するためには充放 電の際に損失が少なく,信頼性の高い蓄電装置や蓄電デバ イスが求められる. 電力変動の抑制に蓄電素子を用いる場合,その変動が1 秒,1分単位の場合から,1時間や1日という周期の長 い負荷平準化を対象とする場合もある.図1は,変動の 時間幅および用途別の実用例として,(a)瞬停補償,(b) 回生電力蓄電,(c)電力平準化,(d)負荷変動補償を示す. これらの要求性能に合わせた蓄電システムを設計し,運用 される必要がある.



図1. 蓄電素子の適用例(a) 瞬停補償,(b) 回生電力蓄電, (c) 電力平準化,(d) 負荷変動補償.【文献[3]を参 考に作図】 加えて, 蓄電システムの設計においては, エネルギー容 量(kWh)と設備容量(kW), これら2つの電気的な容 量を考える必要がある. エネルギー密度が優れる蓄電池, パワー密度に優れるキャパシタ, それらの併用効果を利用 する方法が提案されており, 2000年に太陽光発電システ ムへの適用例がある[4]. このシステムでは鉛蓄電池の負 荷依存率を20% 程度低減させることができ, 結果として 鉛蓄電池の劣化が抑制されたことが報告されている.

本研究の目的は、変動する入力エネルギー(例:日照条 件、風力・風向など)を想定し、リチウムイオン二次電池 (LIB; lithium ion battery),電気二重層キャパシタ(EDLC; electric double layer capacitor),そしてアルミ電解コン デンサ(AEC; Aluminum Electrolytic Capacitor)の3種 類の蓄電素子を複合化した電源システムの開発である.具 体的には、それぞれ蓄電素子の周波数応答特性を精査し、 それらの蓄電素子を接続した電源システムを構築、各部の 電圧/電流計測により性能評価を行う.さらに、電源シス テムの等価回路モデルを構築するため、回路シミュレータ による数値解析により、それぞれの放電時の特性比較から、 ポータブルな電源システムの設計指針を確立していく.

2.特 徴

一般的な蓄電システムでは、充放電を可能とする蓄電素 子とその制御回路から構成されることに留意する.また蓄 電素子は電荷を蓄える機能を有する素子(デバイス)の総 称であり、それらは二次電池(あるいは充電池)とコンデ ンサ(あるいはキャパシタ)に分類できる.図2に蓄電デ バイスの構成要素別による分類を示す[5].



図2. 蓄電素子の種別.

二次電池は、その材料開発の歴史から、鉛系、アルカリ 系、リチウム系、などに分類される。コンデンサについて は、誘電体としてフィルム(ポリマー材料が主流)あるい はセラミックを用いたもの、電極に酸化皮膜を形成させた 電解コンデンサ、さらに電解液(液体)と電極(固体)界 面に形成される電気二重層を利用したコンデンサ等がある。 加えて電解液にリチウム塩を使用し、負極がリチウムを吸 蔵するカーボン,正極は電気二重層を形成することでエネ ルギー密度を向上させたリチウムイオンキャパシタ(LIC; lithium ion capacitor)も実用化されている.

2.1 リチウムイオン電池

リチウムイオン電池 (LIB) は, 鉛蓄電池やニッケル水 素充電池 (Ni-MH; Nickel - Metal hydride) などの二次電 池の中において,最も高いエネルギー密度を有しており, 利用用途が拡大している.しかしながら,二次電池の原理 としては,化学反応によって電荷の充放電が行われる[6], [7].そのため,急速な充放電には適していない.つまり, 単位時間当たりの出力エネルギー量が大きくないために, 変動抑制の観点からは,理想的な蓄電素子とは言い難い.

このような問題に対する試みの一つとして,LIB に電気 二重層キャパシタ(EDLC)が併用されるシステムも考案 されている[4],[8],[9].EDLCでは,電荷は物理吸着され ることで蓄積される.つまり化学反応を伴わないため,急 速な充放電に適している.

2.2 電気二重層キャパシタ

電気二重層キャパシタ(EDLC)では、電解液が電気分 解しないように、その電圧性能として 3V 程度を定格電圧 としているものが多い、実際の用途では直列接続により 100~800V 程度で用いられる.しかしながら、EDLC 端 子間において静電容量に差異があると、充電時に各 EDLC の電圧上昇速度が異なり、電圧差を生じる.この直列接続 された EDLC の分担電圧のうち、1つでも最大定格を超え た場合はシステムの破壊が誘引されるため、静電容量の差 が少ない EDLC を組み合わせる必要がある。各 EDLC の 分担電圧が決まる要因は、静電容量、内部抵抗、そして自 己放電の原因ともなる漏れ電流である。分担電圧の均等化 については、漏れ抵抗のばらつきを低減させる必要があり、 EDLC の構成材料の均質化、さらに有機系電解液の分解 に影響する水分の除去のために、外部から水分を侵入させ ないことが重要となっている。

EDLC では残存電荷量を均一にするバランス回路(バ ランサ)のほか,定電圧源ではなく,定電流源による充電 が望ましく,スイッチングコンバータ回路を用いた定電 流回路による高効率充電が提案,実用化されている.また EDLC を長時間使用すると,不純物起因の分解ガスが発生 し容器が膨張するため,セパレータや電極に剥離が生じて 内部抵抗が上昇,最終的にはオープン状態となり充放電で きなくなる.

2.3 アルミ電解コンデンサ

電気・電子工学分野において、受動部品に分類されるコ ンデンサは、用いる回路内において、エネルギー平滑、電 位レベルの安定化、ノイズ除去、そしてエネルギー蓄電の 機能を担っている.このような多種多様な機能性から、情 報通信機器だけではなく、あらゆる電気・電子機器に欠く ことのできない素子である.また実際に使用するコンデン サについては,静電容量,周波数応答特性によって考慮す る必要がある.図3および図4に,それぞれコンデンサの 公称静電容量と使用可能な周波数を示す.



図3. 各種コンデンサの静電容量における比較.



図4. 各種コンデンサの適用周波数における比較.

本研究で用いる3つの蓄電素子を、それぞれパワー密度とエネルギー密度の相関を表すとされる Ragone プロットを図5に示す[10].



3. 実験方法

3.1 使用した蓄電素子

エネルギー密度が優れているリチウムイオン電 池 (LIB),パワー密度に優れる電気二重層キャパシタ (EDLC),そしてEDLCよりも良好な応答特性を示すと 期待されるアルミ電解コンデンサ(AEC)に着目し,そ れらをうまく併用することで,優れた応答速度を有する電 源システムを提案する.図6に,本研究で使用した3種類 の蓄電素子の外観を示し,表1に蓄電素子の性能をまとめ る.



図 6. 本研究で使用した蓄電素子の外観. (左:EDLC,中央:LIB,右:AEC)

表1	. 蓄電	素子と	その	電圧お	よ	び容量
----	------	-----	----	-----	---	-----

芸雪表子夕	端子電圧	静電容量		
田屯示「勹	(耐電圧)	(電流容量)		
LIB(18650型)	4 V	2350 mAh		
EDLC	2.7 V	1 F		
AEC	25 V	220 µF		

3.2 蓄電素子単体の周波数応答特性

本研究で用いる LIB, EDLC 及び AEC の素子単体の周 波数応答特性を評価する.本測定には周波数応答アナライ ザ (PSM1735, 岩通計測製)を使用した.測定電圧 Vin は 正弦波交流 4[V],測定範囲は 1[Hz]~1[MHz] として, それぞれの素子の応答特性をまとめて図7に示す.



図7. 本報告で使用した蓄電素子の周波数特性

まず図7において,LIBは測定周波数に対してまったく 応答を示しておらず,本研究では,その周波数特性につい ては考慮しないこととした.

続いて、EDLC および AEC の応答速度として、その充 放電現象を律速するのは、電解液中の各イオン・物質の移 動速度であり、ワールブルク(Warburg)インピーダン スとも呼ばれる[6]. ここで EDLC は 10 Hz を超える程度 から Gain の低下により容量低下(インピーダンスの増大) が確認される[11]. 一方、AEC も 1 kHz 帯までは良好な 応答性能を有するが、その後、急激なインピーダンスの増 加が確認される.

EDLC および AEC を LIB と組み合わせた併用効果にお ける,自然現象を想定した入力エネルギー変動の抑制効果 を期待した場合,それに相当する時間(ミリ秒オーダ)を 超えるような応答速度は想定されず,さらに充電も放電も できる部分充放電状態(Partial State of Charge: PSOC) [12]を仮定しても,これらの蓄電素子が充分に利用できる と判断した.

3.3 ポータブル電源システム

本研究で作製したポータブル電源システムの回路模式図 を図8に、その外観を図9にそれぞれ示す.LIB、EDLC およびAECの3種類の蓄電素子を並列接続しているが、 EDLC及びAECは、トグルスイッチによって、それぞれ を使用する/使用しないという切り替えができる仕様と なっている.そのため「LIB単体」、「LIBとEDLCの併用」、 「LIBとEDLC + AECの併用」の三種類の実験評価を可 能としている.

また左上にあるスイッチは,パワー MOSFET を使用す ることにより、5 秒間隔で ON/OFF の切り替えを行うこ とで充放電特性を計測している.



図8. ポータブル蓄電システムの回路模式図.



図9. ポータブル電源システムの外観図.

図 10 に、本研究で製作したポータブル電源の充放電特性 を示す. ここで LIB は事前に「空」状態にして実験して いる.本研究では、「LIB 単体」、「LIB と EDLC の併用」、 「LIB と EDLC + AEC の併用」と3 種類の実験を行って おり、それぞれの結果について述べる.



図 10. 各種蓄電素子の利用に応じた時間応答波形.

(a) LIB 単体の場合.

LIB 単体の動作では、まず充電時には、直ちに充電電圧 を 3.8 [V]に到達している。今回、電流センサによる電流 値の同時観測には至っていないため、本報告では言及でき ないが、大きな突入電流が流れていることも予測され、過 電流による LIB の劣化が懸念される。また放電時の電圧 の挙動が不安定な点が確認される。しかしながら、当該現 象については再現性が乏しく、未だに解明ができていない。

(b) LIB と EDLC の併用の場合.

LIB と EDLC の併用では、充電時では充電設定電圧で ある 3.8 [V]には到達していないことが確認できる. スイッ チング毎の到達電圧に差異があることから、MOSFET に よるスイッチング制御に課題があると考える. また放電時 には、EDLC の静電容量と抵抗値から、*RC* 時定数(0.5 [F] × 4.7 [Ω] = 2.35 [s])での放電現象が観測されている.

(c) LIB と EDLC + AEC の三種併用の場合.

LIB と EDLC および AEC の併用では,充電時におい て充電設定電圧 3.8 [V] に到達していることが確認された. これは EDLC 及び AEC が有する良好な周波数応答特性 に基づいて,電圧変動が抑制されたことに起因する可能性 がある.さらに,システム内に EDLC と AEC が並列接 続されていることにより,僅かながらも静電容量の増加や 互いの電位レベルが保たれるように電荷の授受が行われる バランス作用が働くことで,蓄電システムの応答特性の向 上に寄与していることが示唆される.

4. 考察

4.1 実測波形とシミュレーション波形との比較

ポータブル電源システムの実測波形(図10)をシミュ レーション波形と比較検証を行うことで、その充放電現象 を理解した上で,設計指針を確立するための等価回路モデ ルを構築した.今回,提案する等価回路モデルを図11 に 示す. 左部は AEC 素子,中央部は EDLC,右部は LIB を 模擬しており,それらが並列接続されている *RLC* 素子に よる等価回路モデルである.



図11. 各種蓄電素子を並列接続した等価回路モデル.

等価回路モデルを回路シミュレータ (LT spice, Linear Technology 社製) により数値計算し,得られた電圧波形 を図 12 に示す.ここで「LIB 単体」、「LIB と EDLC の併 用」、「LIB と EDLC + AEC の併用」を比較検証するた めに、それぞれの結果を合わせて示している.



図 12. 各種蓄電素子の等価回路での模擬応答波形.

放電時に観測された指数関数的に電位が減少するカーブ の形状,またその電圧変動の抑制について模擬すること ができた.しかしながら,LIBとEDLCの併用時にのみ 観測された充電電圧に到達していない現象は模擬できて いない.さらに充放電の切換えにおいては,1/100の時 間スケール表記であり,全く模擬ができていない.EDLC とAEC に関しては,データシートなどを参考に寄生イン ピーダンス成分をパラメータ値として,LIB は参考文献 [13]に基いているが,特に等価回路モデルのLIBを模擬 している部分について再考する必要がある. 4.2 LIB の等価回路モデル

実測データ取得のために,円筒スパイラル型(18650 セ ル,公称値:4200 mAh)のLIB を別途用意し,複数回の 充放電試験後,電子負荷装置(LW151-151D; TEXIO 社製) により定抵抗(4 [Ω])放電を実施した.その結果を図14 (a) に示す.

LIB の急激な電圧低下を模擬するために,今回,ツェ ナーダイオード(非線形性)ならびにトランジスタ(電流 路切換え)を有する等価回路モデルを図13の通りに考案 した.

実測データと等価回路で得られる放電曲線を比較し,考 案した等価回路モデルの妥当性を検証した.



図 13. リチウムイオン電池の特性を模擬する等価回路 モデル(非線形素子利用).

図 14 にリチウムイオン二次電池の放電時間に対する端 子電圧の変化の様子を示す. それぞれ (a) 実測値, (b) キャ パシタンスを変化させた場合のシミュレーション結果, (c) インダクタンスを変化させた場合のシミュレーション結果 を示す.

図14(a)の実測値について,放電開始後の550[sec] 付近で急激な電圧降下が確認されている(以下,変位点). これはイオンの拡散に基づくとされるワールブルグイン ピーダンス成分による影響であると考える.

続いて図14(b)は、提案しているLIBの等価回路モ デルにおいて、電池内部の静電容量*Cを、それぞれ*2200, 2300,2400[F]と変化させた場合の放電カーブの様子で ある.ここで容量の大きさに応じた放電カーブの相違なら びに変位点の移動が確認できる.しかしながら、放電電圧 が1[V]程度に至った場合に、放電電圧値の鈍化現象が 模擬できていない.

続いて,電池内部に寄生インダクタンス成分が存在する と仮定した.具体的には,それぞれ3.5,4.0,4.5 [H] と比 較的大きな寄生成分を有する場合の数値解析では,放電電 圧がすぐには零にはならず,言い換えれば,RC 放電カー ブとの相違が模擬できた.

今後,このLIBの等価回路モデルを,ポータブル電源 システムのモデルとして利用した上で,充放電特性を精査 していく予定である.ただし,二次電池における数秒間隔 での充放電現象と満充電状態から空状態への状態遷移を模 擬は容易ではないことを付記する.



図 14. リチウムイオン二次電池の放電曲線(a)実測結果(b)等価回路での容量変化(c)等価回路でのインダクタンス変化.

5. 結 言

ポータブル電源システムとして, 蓄電素子を単体ではな く, LIB と EDLC および AEC の並列接続により, 応答特 性の違いを組み合わせた蓄電システムを考案・作製し評価 した. またシステム全体の等価回路モデルから,LIB の等 価回路モデルの再構築を行い, ワールブルグインピーダン ス成分を半導体素子(ダイオード,トランジスタ)の組み 合わせによって表現する手法を提案した.今後, 充放電現 象と満充電状態から空状態への状態遷移を正しく模擬する モデルを提案.評価していく.

最後に、LIB と EDLC & AEC における、エネルギー密 度、パワー密度、端子電圧、環境動作温度、充放電サイク ル特性、安全性能の指標を図 15 に示す. これら異なる特 徴をうまく複合化し、さらには回路による安全性能の向上、 電圧調整、環境温度制御を行うことで、汎用性の高いポー タブル電源システムの実現へと繋げていく.



図15. 蓄電素子の特徴と複合利用.

謝辞

本研の一部は,,私立大学戦略的研究基盤形成支援事業および学技 術振興機構先端計測分析技術・機器開発プログラムの研究支援を受 けたことを記し,ここに謝辞を表します.

参考文献

- [1] 柏木孝夫,他:「スマートエネルギーネットワーク最前線」,エヌ・ ティー・エス (2013).
- [2] 電気化学会エネルギー会議電力貯蔵技術研究会編:"大規模電力貯蔵用蓄電池",日刊工業新聞社 (2011).
- [3] 宮田清蔵,他:「高性能蓄電池」,エヌ・ティー・エス (2009).
- [4] 川口博嗣,他:「電気二重層キャパシタを組み込んだ独立型太陽光発電システム」、電気学会電力・エネルギー部門大会論文集 Vol. 11, pp. 665-666 (2000)
- [5] 岡村廸夫:「電気二重層キャパシタと蓄電システム」,日刊工業新 開社 (1999).
- [6] 小久見善八ら: "リチウム 2 次電池 "オーム社 (2008)
- [7] S. Kawano et al. : "Numerical Analysis of Discharge Characteristics in Lithium Ion Batteries Using Multi-phase Fluids Model," Jpn. J. Appl. Phys., Vol. 44, No. 6A, pp. 4218– 4228 (2005).
- [8] 竹村大吾,他:「キャパシタとリチウムイオン電池の併用効果検 討」,電池討論会講演予稿集 Vol 50, p.76 (2009).
- [9] 美馬圭介,他:「リチウムイオン電池・電気二重層キャパシタの 併用効果に関する検討」,電子情報通信学会技術研究報告 No. 109, pp.33-38 (2010).
- [10] 山本秀和,他:「現代電気電子材料」,オーム社 (2013).
- [11] P. R. Bueno et al., : "Nanostructured Li Ion Insertion Electrodes. 1. Discussion on Fast Transport and Short Path for Ion Diffusion" J. Phys. Chem. B, No. 107 pp.8868-8877 (2003).
- [12] 足立修一,他:「バッテリマネジメント工学」,東京電機大学出版 局 (2015).
- [13] K. A. Smith et al., : "Control oriented 1D electrochemical model of lithium ion battery," Energy Conversion and Management, Vol. 48 pp. 2565-2578 (2007).