# 固体酸化物形電解セルを用いた 水素製造システム及び電力貯蔵システム

Hydrogen Production and Hydrogen Power Storage Systems Using Solid Oxide Electrolysis Cells

松永 健太郎	吉野 正人	渡邊 久夫
MATSUNAGA Kentaro	YOSHINO Masato	WATANABE Hisao

2015年7月に公表された「長期エネルギー需給見通し」では、2030年にはわが国のエネルギー自給率を22~24%に 向上することが示され、同年12月に開催されたCOP21(国連気候変動枠組条約第21回締約国会議)では、2030年までに わが国における二酸化炭素(CO<sub>2</sub>)などの温室効果ガス排出量を2013年度比で26%削減する計画が合意された。更に 2016年3月に改訂された「水素・燃料電池戦略ロードマップ」では、定置用燃料電池の価格目標や、燃料電池自動車(FCV) 及び水素ステーションの導入数目標が示され、これに伴ってCO<sub>2</sub>フリー水素社会に向けてのワーキンググループが発足した。 これらの目標の達成に向けた、大規模な再生可能エネルギーの導入やCO<sub>2</sub>排出量の削減を実現するために、水素の製造・貯蔵・ 輸送技術の開発が加速されている。

東芝は、CO<sub>2</sub>フリー水素製造のキー技術である水電解(電気分解)について、従来の固体高分子形電解セルより効率が約 30%高い固体酸化物形電解セル(SOEC)や、SOECと固体酸化物形燃料電池(SOFC)を組み合わせた高効率・大規模水素 電力貯蔵システムの開発を進めている。

The Japanese government is promoting improvement of the country's energy self-sufficiency rate to approximately 22-24% in 2030 in line with the "Long-Term Energy Supply and Demand Outlook" released in July 2015, and is planning to achieve a 26% reduction in emissions of greenhouse gases including carbon dioxide (CO<sub>2</sub>) by 2030 compared with the level in FY2013 in accordance with the Paris Agreement adopted at the 21st Session of the Conference of the Parties to the United Nations Framework Convention on Climate Change (COP21) in December 2015. Furthermore, in the Revised Version of the "Strategic Road Map for Hydrogen and Fuel Cells" released by the government in March 2016, targets have been set for the costs of stationary fuel cells and for the numbers of fuel cell vehicles (FCVs) and hydrogen stations to be introduced, and a working group has been established toward the realization of a "CO<sub>2</sub>-free hydrogen society." To achieve these goals, the development of hydrogen production, storage, and transportation technologies has recently been progressing aimed at the introduction of large-scale renewable power generation systems and the reduction of CO<sub>2</sub> emissions.

With this as a background, Toshiba is promoting the development of water electrolysis systems as key technologies for CO<sub>2</sub>-free hydrogen production, including a solid oxide electrolysis cell (SOEC) that achieves approximately 30% higher efficiency compared with conventional polymer electrolyte membrane electrolysis cells, as well as high-efficiency large-scale hydrogen power storage systems realized by combining SOECs with solid oxide fuel cells (SOFCs).

## 1 まえがき

エネルギーセキュリティや地球環境問題への対応の観点か ら、太陽光発電や風力発電などの再生可能エネルギー発電設 備の導入が世界規模で急速に増加しつつあり、わが国でも水 素の製造・貯蔵・輸送技術の開発が加速されている。2015年 7月に経済産業省が発表した「長期エネルギー需給見通し」<sup>(1)</sup> では、再生可能エネルギーの導入を最大限進め、2030年のエ ネルギー自給率を22~24%に向上する方針が示されている。 また、同年12月のCOP21では、2030年までにわが国におけ るCO<sub>2</sub>などの温室効果ガス排出量を2013年度比で26%削減 する計画<sup>(2)</sup>が合意された。更に、2016年3月に「水素・燃料電 池戦略ロードマップ」<sup>(3)</sup>が改訂されたことにより、定置用燃料電 池の価格目標や、FCV及び水素ステーションの導入数目標が 示され、CO<sub>2</sub>フリー水素社会に向けてのワーキンググループが

#### 発足した。

再生可能エネルギーを活用した水素によるエネルギー貯蔵・ 供給システムとしては、"水素製造システム"及び"水素電力貯 蔵システム"が挙げられる。天候などにより変動する再生可能 エネルギーからの発電を電力系統に大量導入し、主要電力源 の一つとして活用していくには、出力安定化システムや電力系 統の強化が不可欠であるとともに、出力変動や需給調整のた めの電力貯蔵システムの導入が必要である。

水素をエネルギー媒体とした蓄電・発電システムである水素 電力貯蔵システムは,再生可能エネルギーの出力が変動して 余剰電力が生じた場合に,この余剰電力を用いた水電解で製 造した水素を貯蔵し,必要なときに燃料電池で発電を行うも のである(図1)。揚水発電のような立地制限がなく,また,蓄 電量が活物質量に依存することもないため,大規模・長時間 貯蔵に適している。 特

集



これらのシステムの実用化には、水素製造の高効率化が不可欠である。固体酸化物形電解質膜を用いた高温水蒸気電 解方式は、従来の低温動作型の電解方式に対して、効率の向 上が期待できる。ここでは、この方式を適用したシステムの キーデバイスとなる固体酸化物形電解セル (SOEC) スタック の開発、及びシステム開発について述べる。

### 2 SOECの大型化に向けた取組み

固体酸化物形電解質を用いた燃料電池である固体酸化物 形燃料電池 (SOFC) をベースとした SOEC セルスタックにおい て,電解特性の一例として電流-電圧 (I-V) 特性及び吸発熱 特性を評価した。評価の対象とした円筒平板形セルスタック の模式図を図2に示す。複数のセルに対してまとめて水蒸気 の供給と水素ガスの回収ができる構造となっている。

水蒸気濃度が90%で温度が750℃の運転条件において、 セルスタック中央部の温度計測で観測された吸発熱特性を





図3に示す。水電解は吸熱反応であるため、電流密度の増加 に伴いセルスタック温度は低下するが、更に増加するとセルス タックのオーム損による発熱反応が吸熱を上回り、温度は上 昇に転じる。今回の試験条件において、温度極小値は開回路 電圧時の温度、すなわち無負荷で電流が流れていない状態で の温度に対して約11℃低い値を示した。また、電流密度が約 0.85 A/cm<sup>2</sup>において吸発熱が等しくなる結果が得られた。

水蒸気濃度を70~90 vol%に変化させた場合の,各条件 における初期のI-V特性を図4に示す。セルスタックにおいて 吸熱と発熱がバランスする反応条件を熱中立点と呼び,理論 的には単セル電圧が1.3 Vのときに成り立つとされる。今回の 試験で1.3 Vを与える電流密度は,図4から,約0.85 A/cm<sup>2</sup> であり,図3の試験結果が理論と整合することが確認された。 また高効率な水素製造を実現するには,電解電流に伴う電圧



Dependence of I-V characteristics on steam supply ratio of SOEC stack





上昇を低く抑える必要があるが、今回の結果では、熱中立点 における電流密度が0.85 A/cm<sup>2</sup>と目標(0.5 A/cm<sup>2</sup>)を超える 値が得られ、反応部の小型化が可能となることが示唆された。 また、別途行った水蒸気利用率に関する検討では、電解反応 には供給する水蒸気の97%を活用できることを確認した。

これらのセルスタックを複数組み合わせたマルチスタック で、水素製造規模の拡大に関する検討を実施した。東芝の府 中事業所にある水素エネルギー研究開発センター内に設置し たSOECマルチスタック評価ユニットは、10 kW以上の規模で SOECによる水素製造が可能である(図5)。

SOECマルチスタック評価ユニットにおける, 電解電流から 計算される理論水素発生量と実際に発生した水素量との比較 を図6に示す。ほぼ100%の変換効率が得られた。

マルチスタックのセルスタック単体とのI-V特性の比較を 図7に示す。セルスタック単体と比較すると、抵抗(グラフの



傾き)が大きくなった。今後、マルチスタック化における抵抗 の低減やガス配流の最適化についても検討する。

# SOEC 水素製造システム及び電力貯蔵システム の構築

従来の低温動作型水電解方式である固体高分子形電解セル やアルカリ水電解のセルスタック単体の水素製造原単位が約 4~5 kWh/Nm<sup>3(注1)</sup>である。これに対し, SOECのセルスタッ ク単体での水素製造原単位は, 熱中立点条件付近において約 3.1 kWh/Nm<sup>3</sup>前後の性能が得られることを確認しており, 外 部からの熱供給が得られれば, 更に低い水素製造原単位が得 られる。一方で, システムを検討する場合, 従来のシステムの 動作温度が室温から100℃前後までであるのに対し, SOEC を用いたシステムでは600~800℃になり, 熱的な検討が重 要になる。

ヒートマスバランス解析に用いたSOEC水素製造システムの 計算条件(定格運転条件)を表1に,プロセスフローを図8に 示す。

システムは主に、SOECモジュールと、SOECで製造した水 素と酸素の排熱を利用した低温・高温再生熱交換器から構成 される。生成水素の一部及び分離された未反応の原料水はリ サイクルされ、再びSOECモジュールに供給される。150 kW の投入電力に対して、SOECセルスタックの熱中立条件での水 素製造原単位をベースとして、蒸気発生や、水素昇温、SOEC 前段加熱などの熱入力に、ポンプ動力や、放熱ロス、除湿動 力などを加味してヒートマスバランスを解析した結果、システ ムとしての水素製造原単位は4.1~4.2 kWh/Nm<sup>3</sup>程度の性能 が得られることを確認した。この結果から、従来型のシステム

(注1) Nm<sup>3</sup>は0℃, 1気圧の状態に換算した体積。

特



Flows of processes of SOEC system for heat-mass balance analysis

表 1. SOEC 水素製造システムの定格運転条件 Conditions of rated operation of SOEC hydrogen production unit			
項目		条件	
SOEC	電解電力	150 kW	
	セルスタック単位当たりの 水素製造原単位	3 kWh/Nm³	
	原料ガス組成	水蒸気 / 水素≒ 95/5 vol%	
	水蒸気利用率	0.85	
	運転温度	700 °C	
	運転圧力	約150 kPa	
周辺システム	原料ガス組成の調整	SOEC水素側出ロガスの約6%を 供給ラインにリサイクル	
	熱交換器最小アプローチ温度	20 °C	
	熱交換器圧力損失	5 kPa未満(目標)	

と比較して、20~30%程度消費電力の削減効果があると考 えられる。

200 kW (50 Nm<sup>3</sup>/h) 級 SOEC 水素製造システムのイメージ を図9に示す。ユニットごとに車両で輸送可能な配置構成と し,熱交換器を横置きにするなどの工夫により,輸送寸法をコ ンパクト化した。また,配管ルートに対して応力解析などによ る評価を実施し,実現性の検証を進めている。

更に、SOEC水素製造システムとSOFCとを組み合わせた 水素電力貯蔵システム H<sub>2</sub>Omega<sup>™</sup>に関する検討も並行して 進めている。水素電力貯蔵システムには、電池反応で生じた



熱を電解反応に利用することで、システム全体として高い充放 電効率を達成できるポテンシャルがある (図10)。



現在. MW級水素電力貯蔵システムにおける高温蓄熱装置 の概念設計を進めており、これまでに蓄熱容器材料の候補選 定や, 蓄熱材 (溶融塩)の選定, 漏れ検知方法の検討, 構成 材料の腐食量評価などを進めている。更に, 高温蓄熱装置で の輻射(ふくしゃ)伝熱など、実機を想定した伝熱に関する基 礎データを収集している。

検討中の5MWe級水素電力貯蔵装置のイメージを図11に 示す。32 MWhの蓄電容量を想定しており、1万世帯への8 h の電力供給が可能になる。



## 4 あとがき

エネルギー媒体としての水素を高効率に製造する方法,あ るいは水素と電力を相互に高効率で変換する方法についての 要求は, 今後も高くなることが予想される。当社は, 引き続き 持続的かつ安心, 安全, 快適な社会のために, 再生可能エネ ルギーや水素を活用したソリューションの提供に向けて様々な 開発を推進していく。SOECの大容量化や高効率化とともに、 これをシステムとして活用する技術はもっとも重要な要素技術 の一つである。より高効率な水素製造・電力貯蔵システムの 構築に向け、今後も開発を進めていく。

この研究の成果の一部は、経済産業省及び国立研究開発 法人 新エネルギー・産業技術総合開発機構 (NEDO) からの 委託業務で得られたものである。

## 文 献

- (1) 経済産業省. 長期エネルギー需給見通し. 2015, 12p. <http://www.meti. go.jp/press/2015/07/20150716004/20150716004\_2.pdf>, (参照 2016-05-09)
- (2) 地球温暖化対策推進本部. 日本の約束草案. 首相官邸. 2015, 13p. < http:// www.kantei.go.jp/jp/singi/ondanka/kaisai/dai30/yakusoku\_souan.pdf>, (参照 2016-05-09).
- 水素・燃料電池戦略協議会.水素・燃料電池戦略ロードマップ.経済産業省. 2016, 69p. <http://www.meti.go.jp/press/2015/03/20160322009/ 20160322009-c.pdf>, (参照 2016-05-09).







#### 松永 健太郎 MATSUNAGA Kentaro

エネルギーシステムソリューション社 電力・社会システム技術開発 センター 次世代エネルギー技術開発推進室参事。固体酸化物形 セルスタックの開発に従事。化学工学会、日本セラミックス協会会員。 Power and Industrial Systems Research and Development Center

#### 吉野 正人 YOSHINO Masato

エネルギーシステムソリューション社 電力・社会システム技術開発 センター 次世代エネルギー技術開発推進室主査。固体酸化物形 セルスタックの開発に従事。電気化学会、化学工学会会員。 Power and Industrial Systems Research and Development Center

#### 渡邊 久夫 WATANABE Hisao

エネルギーシステムソリューション社 次世代エネルギー事業開発プロジェ クトチーム参事。水素事業関連プロジェクト推進責任者として、プロジェ クトの管理・統括業務に従事。日本原子力学会、日本機械学会会員。 New Energy Solutions Project Team