

ホットプレスー体型燃料電池試験装置

(株)つくば燃料電池研究所 Tel, FAX: 029-896-6381 E-mail: okada,t@angel.ocn.ne.jp

燃料電池研究の問題点

- 燃料電池業界からは、材料基礎研究者が扱う素材の評価として「最終的な実用性」が求められる
- 燃料電池による実証試験を行うには、大きなハード ル(素材からシステム構成に移行するため、素材加 エ・構成に関するノウハウ)
- 燃料電池システムの技術を理解し運転評価するために、既存装置では高額の費用
- 燃料電池モデルセルの出力は、素材の良否以前に 、ガス(水素、空気)の流通確保(流路設計)及び運 転条件に大きく左右



基礎研究と実用とのギャップを埋める

単セル小型化への課題 →<u>最適値として、S = 2cm²とする</u>

長所

- MEA小型化により、
 試験材料のサンプル
 量低減
- 装置の小型化による
 コスト、スペース削減
- 計測器の小電力量化 、簡易化
- MEA作製及びFC組み
 立てに熟練を要しない

短 所(困難な課題)

 電極周囲/電極面積比L/Sが 大きく、ロスが大きい

L = 2(a+b), S = ab として、

- $L/S = 2(a+b)/S = 2\{(a/S)+(1/a)\}$
- は、Sが小さいほど大となる
- オーム抵抗による<mark>抵抗過電圧</mark> が相対的に増大 MEAの比抵抗ρ、厚さtとして、 抵抗過電圧η_Ω = IR = I_P(t/S)はSが
 - 小さいほど大
- ガス流路の組み込みが困難

ホットフレス一体型燃料電池計測単セル



- 「単セル」と、MEA作製時に必須である「熱圧着用ホットプレス」を1台の機器で構成 → コスト、スペース及び使い勝手を著しく向上
- ・ ハンドル式締め付けで、定量的・容易なセル締結圧の制御
- ハンドル締め付けの限界: ~1,000kg → 3kN cm⁻²にはMEA面積2cm²以下

装置の構成(ホットプレスと単セルを兼ねる)



カセット式(はめ込み式)流路形状の例 Submerge型 Surpentine型 Ь ഹ ← 5 -← 5 18 18 渦巻き型 Fractal型 15 Ы i ← 5 → 5 18 18

燃料電池運転条件

• 燃料および酸素ガス供給:

- アノードガス: H₂ 25 ml min⁻¹ 60°C加湿 - カソードガス: O₂ 50 ml min⁻¹ 60°C加湿

- 単セル運転条件
 - セル温度: 70℃
 - セル締め付け圧力: 1~3 kN cm⁻²
 - 分極曲線: 定電位法 0.12 V min⁻¹
 - IR補償: カレントインタラプター法

Submerge流路分極特性



- MEA: 1.0Pt/Nafion115/0.62Pt
- Polymer electrolyte: Nafion 115, Teflon spacer: 0.18mm
- セル抵抗は220-320mΩで、Surpentine型より低い
- Surpentine型、渦巻き型より発電性能良好

結果(1):低流量での比較(Nafion115)

流路	H ₂ -O ₂ 流量 /ml min ⁻¹	開回路電圧 /V	最大出力 /W cm ⁻²	最大電流 /A cm ⁻²	<i>E</i> =0.6Vでの 電流/A cm ⁻²
Submerge	13-25	0.961	0.193	0.65	0.23
Swirl	13-25	0.993	0.141	0.72	0.159
Surpentine	13-25	0.978	0.179	0.73	0.195
Fractal	13-25	0.970	0.174	0.64	0.180

 Submerge流路:最大出力、最大電流、低過電圧電流良好
 渦巻き型流路:最大電流が良好であるが、最大出力、低 過電圧電流が劣る
 Surpentine流路:最大電流が良好、比較的安定
 Fractal流路:安定しているが、最大電流が劣る

結果(2):高流量での比較(Nafion115)

流路	H₂-O₂流量 /ml min ⁻¹	開回路電圧 /V	最大出力 /W cm ⁻²	最大電流 /A cm ⁻²	<i>E</i> =0.6Vでの 電流/A cm ⁻²
Submerge	25-50	1.014	0.143	0.68	0.083
Swirl	25-50	1.055	0.183	0.80	0.190
Surpentine	25-50	1.051	0.151	0.73	0.154
Fractal	25-50	0.989	0.180	0.66	0.183

- 1. Submerge流路: 高流量で安定度低下
- 2. 渦巻き型流路:最大出力、最大電流、低過電圧電流が 良好
- 3. Surpentine流路:最大電流が良好であるが、低過電圧 電流、最大出力が劣る
- 4. Fractal流路: 安定しているが、最大電流が劣る

結果(3): Submerge流路で流量変化

H₂流量 /ml min⁻¹	O₂流量 /ml min⁻¹	開回路電圧 /V	最大出力 /W cm ⁻²	最大電流 /A cm ⁻²	<i>E</i> =0.6Vでの 電流/A cm ⁻²
13	25	0.961	0.193	0.65	0.23
13	50	1.004	0.204	0.74	0.208
25	25	0.971	0.199	0.68	0.22
25	50	1.041	0.143	0.68	0.083

1.最大出力、最大電流、低過電圧電流良好
 2.H₂流量が低いと、最大電流、*E*=0.6Vの電流が高い
 3.O₂流量が高いと、開回路電圧、最大電流が高いが、
 E=0.6Vの電流が減少
 4.H₂流量が低く、O₂流量が高い条件が電池出力向上に適切

結果(4): Fractal流路で流量変化

H₂流量 /ml min⁻¹	O₂流量 /ml min ⁻¹	開回路電圧 /V	最大出力 /W cm ⁻²	最大電流 /A cm ⁻²	<i>E</i> =0.6Vでの 電流/A cm ⁻²
13	25	0.970	0.174	0.6	0.180
13	50	0.986	0.190	0.65	0.204
25	25	0.963	0.165	0.59	0.23
25	50	0.989	0.180	0.66	0.183

1.最大出力、最大電流、低過電圧電流良好
 2.H₂流量が低いと、最大出力、*E*=0.6Vの電流が高い
 3.O₂流量が高いと、開回路電圧、最大電流が高いが、
 E=0.6Vの電流が減少
 4.H₂流量が低く、O₂流量が高い条件が電池出力向上に適切

市販4cm²セルとの分極特性比較



Cell potential current density curve

- 2cm²セルは、4cm²セルに比べてガス流量1/4にしても、オーム抵抗補 正をすれば出力は同等
- セル抵抗は200-210mΩ
- Surpentine流路は低過電圧電流が低いが、最大出力、最大電流良好



MEA: 1.0Pt/Nafion112/1.0Pt Anode: 渦巻き, H₂流量13ml min⁻¹, Cathode: 渦巻き(細), O₂流量25ml min⁻¹, Humidifier temp: 60°C, Cell temp: 一方の電極のみ70°C





Humidifier temp: 60°, Cell temp: 一方の電極のみ70°C Cathode → Anodeへの熱flux存在下では、その逆より分極特性が 高い傾向 ただし、両極とも70°Cの場合より特性は下がる

まとめ

- カセット式のSurpentine型、Submarine型、Fractal型、渦巻き型ガス流路を試作し、70°Cでの燃料電池試験を行った
- 流路の溝幅を1.0mmから0.5mmにすることで、電池性 能は著しく向上した
- 流路としては、Submerge > Fractal > 渦巻き > Surpentineの順に優れる
- 安定性では、Fractal > Submerge > 渦巻き > Surpentine の順に優れる
- カソードガス湿潤を促進すると、電池性能は向上
- 2cm²セルは、4cm²セルに比べてガス流量1/4にしても、オーム抵抗補正をすれば同等な出力が得られた

本研究は、H29年度広沢技術振興財団の研究助成により実施された