PEFC 用セパレータの交流インピーダンス測定による特性評価

富村哲也*,水谷誠司*,庄山昌志*

Evaluation of characteristics of Separator for PEFC by Electrochemical Impedance Spectroscopy

Tetsuya TOMIMURA, Seiji MIZUTANI, and Masashi SHOYAMA

1. はじめに

近年,エネルギー問題や環境問題等の意識が高ま り,燃料電池は非常に注目されている技術のひとつ である.燃料電池の歴史は非常に古く,現在多くの 研究者により実用化を目指した研究が活発に行われ ている.これまで部材開発が中心であったが,最近 では劣化診断技術や劣化メカニズムの解明など実用 化を視野に入れた研究も平行して進められている⁹.

図1に固体高分子形燃料電池(PEFC)の概略を 示す.PEFCは単セルと呼ばれる一つの電池が多数 積層されて構成されている.単セルの構成は,ガス を流し集電材の役目をするセパレータと,ガスを反 応させ起電力を発生する膜電極接合体(MEA: Membrane Electrode Assembly)とからなってい る.本研究で対象としているセパレータは,開発初 期は切削カーボンからなるものが使われてきている が,現在では,カーボン樹脂複合材料 ⁹や金属 ³な ど盛んに研究されてきている.

燃料電池の評価技術として、セル外試験やセル発 電中における試験に対して多くの手法がある 4. 例 えば、サイクリックボルタンメトリー(CV),交流 インピーダンス測定(EIS)などがあり、目的や対 象によってさまざまな手法により評価される.

平成 16 年度より積層組立の容易なセパレータの 開発を目標に材料選定,流路パターンの設計,設計 したセパレータを用いた燃料電池の作製・評価に取 り組んできた^{5),6)}.引き続き、さらなる高機能化を目 指し、薄肉化および耐熱性向上を目指し取り組んで いる.本報告は、カーボン・樹脂複合材料を用いて

* 電子・機械研究課

2mm 厚のセパレータを作製し,それを用いて単セル 発電試験を行い評価した結果を報告する.



図1 固体高分子形燃料電池の概略図

2. 実験方法

評価の対象としたセパレータ寸法は,80mm× 80mm (反応面積 25cm²) で表1に示す4種類を用 いた.但し,carbon A および B のセパレータは 10mmおよび2mm厚セパレータのそれぞれの基準 とした.燃料電池として組み上げる際に用いたセパ

表1 評価に用いたセパレータ

| separator | 厚さ |
|-------------|------|
| carbon A | 10mm |
| carbon B | 2mm |
| composite A | 2mm |
| composite B | 2mm |

| セル温度 | 75 |
|--------|--------------------------|
| 露点温度 | 70 |
| アノードガス | $ m H_2$ (利用率 70%) |
| カソードガス | O ₂ (利用率 40%) |

表 2 発電条件

レータ以外の部材は共通のものを用いることとし, 同条件で組み上げた.

セルの発電試験は,表2に示す条件で行い,発電 開始後,セル電圧が安定した段階で I-V 試験および 交流インピーダンス試験を行った.

3. 結果と考察

セパレータの厚みによるセル発電特性に及ぼす 影響を調べるために, carbon A および B をそれぞ れ用いて発電試験を行った.表 2 に掲げる発電条件 下で測定した I - V 特性を図 2 に示す.図 2 より, 発電特性に及ぼす厚さの影響はほとんど見られて おらず,2 つのセルはほぼ同等の発電性能を示す.

他のセル評価手法である交流インピーダンス測定の結果を図3に示す.但し,負荷電流は20Aで 掃引周波数は1Hzから10kHzである.図より carbon Aに比べBの円弧が右側に若干シフトして いるように見えるがセパレータの厚さによる影響 は判断できない.一般に交流インピーダンス測定の 結果を基に等価回路を考えその回路定数を求める ことによりセルの評価が行われる.多くの等価回路 が提案されているが,ここでは最も簡単な燃料電池 の等価回路を図4に示す.ここで,Roはバルク抵抗 (電解質膜、セパレータ,接触抵抗など)とし,R₁ は電荷移動抵抗(一般的には円弧の直径に相当す る),C₁は電気二重層容量とする.この場合の回 路のインピーダンスは,次式のようになる.

$$Z(\omega) = R_0 + \frac{R_1}{1 + \omega^2 R_1^2 C_1^2} - j \frac{\omega R_1^2 C_1}{1 + \omega^2 R_1^2 C_1^2}$$
(1)

$$Z(\omega) = Z' - jZ'' \tag{2}$$

$$Z' = R_0 + \frac{R_1}{1 + \omega^2 R_1^2 C_1^2}$$
(3)

$$Z'' = \frac{\omega R_1^2 C_1}{1 + \omega^2 R_1^2 C_1^2}$$
(4)

但し, *j* = √-1 である.一般に,高周波数領域(無限大)では *C*₁ が短絡回路として扱えるため, 式(3)の右辺第2項はゼロとなり *Z*'= *R*₀ となる.



図 2 *I*-V特性 (carbon 系セパレータ)



図 3 交流インピーダンス (cole-cole plot)



一方,低周波数領域(0)では式(3)の右辺第2 項の分母の ${}^{2}R_{1}{}^{2}C_{1}{}^{2}$ がゼロとなり, $Z=R_{0}+R_{1}$ となる.図4に示す回路のインピーダンスを複素平面上 に描くと半円の軌跡を描く.インピーダンスの軌跡 は高周波数および低周波数側でそれぞれ実軸と交わる.その交点は,それぞれ R_{0} , $R_{0}+R_{1}$ に相当する.また、半円の頂点の周波数 f は $1/(2 R_{1}C_{1})$ となる.図3の交流インピーダンスの結果から,単純

|--|

| separator | R_0 (m) | R_1 (m) |
|-----------|-----------|-----------|
| carbon A | 2.75 | 4.54 |
| carbon B | 2.94 | 4.32 |



図 5 I-V 特性 (composite 系セパレータ)

表 4 Ro および Ro の推定値(20A 負荷時)

| separator | R_0 (m) | R_1 (m) |
|-------------|-----------|-----------|
| composite A | 16.21 | 4.87 |
| composite B | 10.12 | 4.65 |

に実軸との交点から R_0 および R_1 を推定し表 3 に示 す.通常バルクの抵抗は,抵抗率が同じであれば, 面積に反比例し,厚さに比例する.carbon A と B は厚さ以外の形状因子は変更していない.それにも 関わらず R_0 の値に大きな差異は見られない.一般 に,電解質膜の導電率は加湿状態下で $10^{-2} \sim 10^{-1}$ S/cm 程度と言われている 7^{-1} .膜厚が数十から 数百 μ m であることから実際の抵抗値としては推 定した R_0 の値よりも小さいと考えられる.このよ うに考えると,接触抵抗がこの場合 R_0 の主要因で ある可能性がある.その結果,セパレータの素材の 変更がなく厚みだけを薄くしても発電性能にはほ とんど影響しなかったと考える.

2mm 厚のセパレータでの発電が可能であること が確認できたので,セパレータ材料を樹脂との複合 材料(composite A, B)に変更して,同様に2mm 厚のセパレータを作製しそのセル発電評価を行っ た.但し,複合材料のバルク抵抗率はcarbon A, B に比べ高く,かつ composite A に比べ composite B の方が低いものを用いた.図5に composite A およ

び Bの I-V特性を示す.図2の I-V特性に比べ 低電流密度から若干の電圧低下が見られる.交流イ ンピーダンス測定の結果より carbon A, Bの場合 と同様にそれぞれの抵抗値を推定した結果を表4 に示す.反応に起因する R₁の値は carbon A, Bと 比べ顕著な差はみられない.一方バルク抵抗に相当 する Roは数倍程度大きくなっていることがわかる. 加湿条件は同条件であるため膜の抵抗の変化はほ とんどないとすると、セパレータの変更が主要因で あると考えられる.但し,セパレータの変更に伴い, セパレータ自身の抵抗変化と接触抵抗の変化が考 えられる、しかしながら、Roの成分を分離するこ とは今回の測定では困難である.今後,セパレータ 抵抗と接触抵抗の分離をする必要がある.なぜなら, Roの値を下げることはセル性能向上になるが,セ パレータ材料の抵抗率を下げたとしても接触抵抗 の低減が図れなければ Roの値の大きな減少は期待 できない.

4. まとめ

樹脂・カーボン複合材料を用いて 2mm 厚のセパ レータを作製し,それを用いた単セルについて発電 評価を行った.I-V 特性および交流インピーダンス 測定により比較した結果,2mm 厚さのセパレータで も問題なく発電が可能であった.但し,Roの増加 が見られたので,さらなるセル性能向上のために, セパレータ自身の抵抗もしくは接触抵抗の増加なの か特定し今後のセパレータ開発につなげていく.

参考文献

- 1) 産業技術総合研究所ほか: "固体高分子形燃料電 池の劣化要因に関する研究".平成16年度NEDO 成果報告書(2005)
- 2) 三菱電機: "カーボン樹脂モールドセパレータの 開発". 平成 15 年度 NEDO 成果報告書(2004)
- 3) 住友金属工業: "固体高分子形燃料電池セパレー 夕量産化技術開発". 平成 15 年度~16 年度 NEDO 成果報告書(2005)
- 4) 高須芳雄ほか編集: "燃料電池の解析手法". 化 学同人(2005)
- 5) 中北賢司ほか:"積層組立の容易な固体高分子型 燃料電池用セパレータの開発(第1報)".三重 県科振工研報. 29, p11-15 (2005)

6)中北賢司ほか: "積層組立の容易な固体高分子型

県科振工研報. 30, p82-86 (2006)

燃料電池用セパレータの開発(第2報)".三重 7)田村英雄監修:"電子とイオンの機能化学シリー ズ vol.4 固体高分子形燃料電池のすべて".エ **ヌ・ティー・エス**(2003)