燃料電池用部材への適用を目指した機能性材料に

関する基礎的研究(第2報)

三神 武文・芦澤 里樹・石田 正文・横田 尚樹*1・島田 愛生*1

Fundamental Research on Functional Materials for Fuel Cell Components

(2nd Report)

Takefumi MIKAMI, Satoki ASHIZAWA, Masafumi ISHIDA, Naoki YOKOTA and Manai SHIMADA

要 約

クリーンエネルギーとして注目されている燃料電池であるが、その構成部材にはまだまだ課題(価格、耐久性な ど)が多い.本研究では金属セパレータ用の耐腐食表面処理を研究してきたが、今年度よりアニオン交換形の電解質 膜についての研究も開始した.セパレータについては、強腐食環境下で実用可能な表面処理技術として、交流電場に よる導電性高分子の金属への成膜を検討した.成膜の可否に周波数依存性があることが判明、また、間欠的に電圧印 加を行うことで電荷の反発を抑え、ジグザグな形状にも成膜ができることが分かった.アニオン交換形の電解質膜は その低い耐久性が問題になっている.そこで化学安定性に優れるエンジニアプラスチック類似の構造を取り入れ、さ らに性能向上を目指してブロック共重合型の材料を合成した.作製した膜のイオン伝導性能は優れていたが、アルカ リ雰囲気中での耐久性試験後はイオン伝導度などが低下し、安定性は不十分であった.

1. 緒 言

次世代のエネルギー源として期待のかかる燃料電池に はいくつかの方式があるが,高分子電解質膜を使用する 固体高分子形燃料電池(PEFC)は小型・低温作動可能など の利点から様々な用途での開発が進んでいる.特に家庭 定置用(エネファーム)や 2015 年市販開始予定の自動車 用として注目されているが,広範な普及のためには高い 耐久性・信頼性とともに,さらなる高性能化と一層の低 価格化が必要である.

PEFC のセルは電解質膜, 電極触媒, セパレータなど の部品から構成されているが, 当センターでは従来から セパレータの研究開発に取り組んできた.本研究ではこ のセパレータ用の表面処理技術の開発だけでなく, 今年 度より新たにアニオン交換形の電解質膜の研究にも取り 組んだ.

PEFC 用セパレータは主にカーボン系セパレータと金 属セパレータに分類できるが、薄板化・加工性の良さか ら金属セパレータが有望である.セパレータは電流を効 率良く取り出すための導電性と燃料電池内部の高腐食環 境に耐えられる耐食性が必要であり、例えばステンレス 製のセパレータでも金めっきなどの表面処理を施してい る.そのため、現在用いられているセパレータはコスト が増加してしまう問題があり、低コストで耐食性・導電 性が改善できる表面処理方法が求められている.そこで 本研究では、燃料電池用金属セパレータへの適用を視野 に入れた新規表面処理方法の開発を目的として、金属材 料表面への導電性高分子の成膜について検討を行った.

アニオン交換膜形燃料電池は,非貴金属触媒使用の可 能性や低い酸素還元過電圧などの利点から近年注目を集 めている.しかしプロトン交換膜におけるナフィオン® のような化学的・機械的安定性に優れた電解質膜がまだ 開発されておらず,アニオン交換膜形燃料電池の長期間 の運転は達成できていない.実用化のためには高い性能 と安定性を有するアニオン交換膜の開発が急務である. 本研究では化学的安定性に優れるエンジニアプラスチッ ク類似の構造を取り入れ,さらにアニオン伝導性向上を 目指しブロック共重合型の電解質膜について検討した.

2. 実験方法

2-1 導電性高分子(ポリアニリン)の成膜
2-1-1 ポリアニリンの合成
1N に調製した塩酸(和光純薬工業㈱,試薬特級)に

^{*1} タカハタプレシジョン株式会社

アニリン(和光純薬工業㈱, 試薬特級)を溶解し, 酸化 剤としてペルオキソニ硫酸アンモニウム(和光純薬工業 ㈱, 試薬特級)を加えて3時間攪拌することにより重合 した.重合後に反応液をろ過することでポリアニリン (エメラルディンサルト)を回収した.次に,得られた エメラルディンサルトを 0.1N アンモニア水溶液で還元 し,ろ過して乾燥させることで脱ドープされたポリアニ リン粉末(エメラルディンベース)を得た.

2-1-2 ポリアニリンの成膜

ポリアニリン溶液に金属素材を浸漬し、電圧を印加す ることでポリアニリン皮膜の成膜を行なった(図1).



図1 ポリアニリンの成膜装置

2-2 アニオン交換形電解質膜の合成 2-2-1 試薬

Decafluorobipheyl (DFBP), hexafluorobisphenol A (HFBPA), 4,4'-dihydroxydiphenylether (DHDPE)は東 京化成工業から入手し市販のまま使用した.クロロメチ ルメチルエーテル(CMME), 1,1,2,2-テトラクロロエタン (TCE), 炭酸カリウム, ジメチルアセトアミド(DMAc)は 関東化学から入手し, DMAc はモレキュラーシーブで乾 燥後, それ以外は市販のまま使用した.トリリメチルア ミン水溶液,塩化亜鉛(THF 溶液)はAldrichから入手 し市販のまま使用した.その他の化学薬品は,市販の等 級のものをそのまま使用した.

2-2-2 親水・疎水部オリゴマーの合成

親水部および疎水部からなるブロック共重合型の電解 質膜とするため,親水部・疎水部となるオリゴマー(低 分子量体)を合成した.親水部は DHDPE と DFBP,疎水 部は DFPB と HFBPA を炭酸カリウム存在下,DMAc 中 60 ℃で重合させた.仕込み化学量論比を制御することで, 鎖長と末端を制御し,目的とする構造のオリゴマーを合 成し,白色固体として得た.

2-2-3 ブロックポリマーの合成

合成した親水部・疎水部のオリゴマーを炭酸カリウム 存在下,DMAc 中 60℃で重合させた.反応溶液をイオン 交換水に滴下,白色沈殿物としてブロック共重合型のポ リマーを得た.

2-2-4 クロロメチル化

ブロックポリマーを TCE に溶解させ, CMME, 塩化亜鉛 溶液を加え反応させた. 反応終了後, 大過剰のメタノー ルに滴下, 沈殿物をメタノールで洗浄し, 白色固体とし て得た.

2-2-5 電解質膜の作製

クロロメチル化されたポリマーを TCE に溶解し、50℃ に加熱したホットプレート上に水平に置いたガラス板上 に広げキャスト製膜,厚さ約 50 μ m,10×10cm 角の無色 透明な膜を得た.次に、この膜をトリメチルアミン水溶 液に2日間侵漬し四級化した.さらにこの膜を 1M KOH 水溶液に48時間浸漬し塩基処理、対イオンが OH に交 換された淡黄色透明の膜として得た.

2-2-6 評価

NMR は JEOL JNM-ECA500 により測定した. GPC は移動 相として臭化リチウムを 0.01M の濃度で添加したジメチ ルホルムアミドを,カラムは Shodex KF-805 使用した. 分子量はポリスチレン標準物質による検量線から算出し た.イオン交換容量(IEC)は¹H NMR の積分値から算出し た.

イオン伝導度は Solartolon 1255B/1287 を用いて,交流4端子法(300 mV, 10-100000 Hz)により測定した. 直径1mmの金ワイヤーを電極とし,脱気した超純水中, 30,40,60,80℃で評価した.

耐久性評価は 80℃恒温槽に設置した 1M KOH 水溶液中 に膜を侵漬し、イオン伝導度、重量等の変化から評価した.

3. 結果および考察

3-1 導電性高分子(ポリアニリン)の成膜

3-1-1 鉄板へのポリアニリンの成膜

ポリアニリン溶液に鉄板を浸漬し,100V を印加した 時の電流変化を図 2 に示す.電圧を印加するとすぐに 電流が流れ始め,その後は単調に増加した.電流の単 調増加は,ポリアニリンが鉄板表面に徐々に付着し, 表面積が増加しているためだと考えられる.ポリアニ リン溶液に浸漬している部分の面積は 7.8 cm² であるの で,電流密度は約 180 μ A/cm² と微小な値である. 100V の電圧を印加しているにも関わらず,微小な電流 値であることから,鉄板表面で化学反応が起こるので はなく,ポリアニリンの分子が移動することで,電流 が流れているということが分かる.

電圧印加後の鉄板を溶液から取り出すと,鉄板にポ リアニリンが析出しており,乾燥させることで鉄板が ポリアニリン膜で被覆された(図3).



図3 ポリアニリンを成膜した鉄板

3-1-2 ポリアニリン膜の硬度

ポリアニリン膜の硬度をナノインデンターにより測 定した結果を表 1 に示す.ポリアニリン膜の硬度は膜 厚によらず一定であり,成膜後に 200℃で熱処理をす ることで硬度の上昇が見られた.これは成膜・乾燥過 程で膜内に生じたボイドや残溶媒が,熱処理をするこ とで除去され膜密度が向上したためであると考えられ る.このことから,成膜・乾燥方法および熱処理条件 の最適化をすることで,さらなる膜の高質化が期待で きる.

表	1	ポリ	P	Ξ	IJ	ン	´膜の	熱奴	L理し	こよ	る	硬	度変	化
---	---	----	---	---	----	---	-----	----	-----	----	---	---	----	---

膜厚	熱処理前	熱処理後		
0.4 <i>µ</i> m	0.28 GPa	0.48 GPa		
1 µ m	0.30 GPa	0.54 GPa		

3-1-3 交流電圧によるポリアニリンの成膜

直流電圧では一方向電場により成膜を行うため,鉄 板に連続的にポリアニリンが付着することから,成膜 中に発生した膜内欠陥を除去することは困難であると 思われる.一方,交流電圧では極性が入れ替わること でポリアニリンの鉄板への付着・脱離が交互に起こる と考えられる.そのため,交流電圧で成膜することで, より欠陥の少ない膜が得られると期待できる.そこで 交流電圧によるポリアニリン膜の成膜を試みた.

表 2 に最大電圧および最小電圧,周波数を変えて矩 形波を印加した場合のポリアニリン膜の成膜性を示す. 交流電圧におけるポリアニリン膜の成膜では周波数依 存性が見られ,最大電圧を+100V,最小電圧を 0V とし た場合には 1Hz 以外の周波数で成膜可能であり,最大 電圧を+100V 最小電圧を-100V とした場合には 0.0017Hz でのみ成膜が可能だった.最大電圧+100V, 最小電圧 0V の場合に 1Hz だけが成膜できなかった理 由は不明であるが,最大電圧+100V,最小電圧-100V の 場合には付着と脱離が同程度で起こるために周波数を 上げた場合には成膜できなかったのだと考えられる.

表 2 ポリアニリンの成膜における周波数依存性〇:成膜可 ×:成膜不可

	0.017Hz (1分周期)	1Hz	100Hz	550Hz
+100V ↓↑ 0V	0	×	0	0
+100V ↓↑ −100V	0	×	×	×

高電圧を印加する場合,凸部に電界集中が起こるた め窪んだ形状では内部の成膜性が悪くなってしまう. しかし,交流電圧では正負の電圧が入れ替わるため, 電界集中を緩和し,凹部への均一な成膜ができると期 待できる.そこで,鉄板をジグザグ形状に曲げた試料 へ直流電圧および交流電圧で成膜した時の成膜性の違 いについて検討した.結果を図4に示す.直流電圧の 場合には凹部への成膜性が悪く,均一な被覆はできな かった.一方,交流電圧の場合には凹部へも均一に成 膜することができた.



図 4 直流電圧で成膜した試料(上)および交流電圧 で成膜した試料(下)

3-2 アニオン交換形電解質膜の合成・評価3-2-1 親水・疎水部オリゴマーの合成

親水部および疎水部からなるブロック共重合型の電解 質膜とするため、まず親水部・疎水部となるオリゴマー を合成した.親水部オリゴマーは DHDPE と DFBP を炭酸 カリウム存在下、DMAc 中 60℃で反応させ、水酸基 (DHDPE) 末端として合成した(図5).水酸基を末端 とすると主鎖中の DFBP と反応し架橋しやすいが、反応 時間を適切に調整することで架橋を防ぎ目的物を得た. 疎水部オリゴマーも同様に DFBP と HFBPA を炭酸カリウ ム存在下、DMAc 中で反応させ、フッ素(DFBP) 末端と して合成した(図6).それぞれのオリゴマーの鎖長は 仕込みの化学量論比で制御した.¹H、¹⁹F NMR および GPC から目的とする鎖長(疎水部鎖長= x,親水部鎖長= y),末端構造として得られていることを確認した.



図5 疎水部オリゴマーの合成



図6 親水部オリゴマーの合成

3-2-2 ブロックポリマーの合成, クロロメチル化

得られた親水部および疎水部のオリゴマー1:1 で反応 させブロック共重合型のポリマーを合成した(図7). NMR から求めた鎖長から仕込み量を計算し,DMAc 中で反 応させマルチブロックポリマーを得た.¹H,¹⁹F NMR ス ペクトルにおいてオリゴマーの末端由来のピークが消滅 していることからブロック化が進行,目的の構造である ことを確認した.得られたポリマーはクロロホルム等の ハロゲン系溶媒やDMSO,DMF,DMAc などの極性溶媒に可 溶であり,分子量はいずれも M_n > 35,000, M_w >100,000 (GPC, PS 換算)と高分子量であった. 合成したブロックポリマーを TCE に溶解し, CMME お よび塩化亜鉛の THF 溶液を加え, クロロメチル化した. 'H NMR スペクトルで化学構造を確認すると, クロロメ チル基はジフェニルエーテル骨格のオルト位およびメタ 位に導入された.また, クロロメチル基の導入により 4.7ppm 付近に新たなピークが現れ, この積分値と芳香 環の積分値から導入率を求めた.反応温度,反応時間, 濃度などの条件によりクロロメチル化率は変化し,最も 適切な 80℃・120 時間の条件では一つの芳香環に対して 約一つのクロロメチル基が導入された.



図7 ブロックポリマーの合成,クロロメチル化

3-2-3 電解質膜の作製

クロロメチル化されたポリマーを TCE に溶解し,ホッ トプレート上のガラス板でキャスト製膜した.ホットプ レートを 50℃と比較的低温に設定しゆっくりと製膜, また気流の影響を抑えることで均一な膜が得られた.

この膜をトリメチルアミン水溶液に浸漬して四級化した.¹H NMR で化学構造を確認すると 48 時間浸漬することで 100%四級化された(図8).製膜後の不均一系での四級化のため,ある程度の時間が必要であったと考えられる.また,OH⁻へのイオン交換も膜状態のため 48 時間浸漬した.四級化された OH⁻フォームの膜はクロロホルムなどの非極性溶媒には不溶であるが,DMAc や DMSOなどの極性溶媒に可溶であった.図9に試作した電解質膜を示す.





図9 試作した電解質膜

3-2-4 イオン伝導度評価

30℃から 80℃までの水中での水酸化物イオン伝導度 の温度依存性を図 10 に示す.疎水部鎖長 x,親水部鎖 長 y の組み合わせおよびクロロメチル化率の違いにより IEC を調整した 3 種を評価した.



図 10 イオン伝導度の温度依存性

イオン伝導度は IEC の増加とともに増加し,最も高い IEC (1.91 meq/g) を有する膜は、 30° の水中において 34 mS/cm という高いイオン伝導度を示した.伝導度は 温度とともに上昇し 80° では 62mS/cm に達した.また、 見かけの活性化エネルギーはいずれも約 11~14 kJ/mol であった.

3-2-5 安定性評価

アルカリ環境での加速耐久性試験の結果を図 11 に示 す.イオン伝導度・含水率・乾燥重量を 24 時間後,100 時間後に評価した.乾燥重量は 100 時間後においてもほ とんど変化しないが,イオン伝導度・含水率は 24 時間 後でも大きく低下していた.試験後も膜の形状は保って おり乾燥重量に変化が少ないことから,高分子主鎖では なくイオン交換基部分の分解が主であると考えられる.



4. 結 言

セパレータ用表面処理では、交流電場による導電性 高分子の金属への成膜を検討した.その結果、成膜の可 否に周波数依存性があることが判明した.また、間欠的 に電圧印加を行うことで電荷の反発を抑え、ジグザグな ど任意形状の金属に均一に成膜ができることが分かった.

アニオン交換形の電解質膜では、化学安定性に優れる エンジニアプラスチック類似の構造を取り入れ、さらに 性能向上を目指してブロック共重合形の材料を合成した. 合成は、親水部・疎水部となるオリゴマーから前駆ブロ ックポリマーを合成した後、クロロメチル化、さらにト リメチルアミンにより四級化しアンモニウム基を導入し た. 作製した膜の水酸化物イオン伝導性は優れていたが、 アルカリ雰囲気中での耐久性試験後はイオン伝導度など が低下し、安定性は不十分であった.イオン交換基の安 定性向上が今後の課題である.

謝辞

電解質膜研究にあたり適切な助言をいただき,また各 種測定・評価でも多大なご協力をいただいた山梨大学 クリーンエネルギー研究センター 宮武健治教授に深く 感謝いたします.

参考文献

- M. Tanaka, M. Koike, K. Miyatake, M. Watanabe: Macromolecules, 43, p. 2657-2659 (2010).
- M. Tanaka, M. Koike, K. Miyatake, M. Watanabe: Polym. Chem., 2, p. 99-106 (2011)
- M. Tanaka, K. Fukasawa, E. Nishino, S. Yamaguchi, K. Yamada, H. Tanaka, B. Byungchan, K. Miyatake and M. Watanebe: J. Am. Chem. Soc. 133, P. 10646-10654 (2011)