研究論文

Desalination of Salt Water by Electrodialysis Using PV Modules and Hard-charcoal Electrodes

太陽電池と白炭電極を用いた電気透析による 塩水の脱塩

Yasuhiro NAKAI 中居康浩^{*1} Hirohumi KASADA 笠田洋文^{*4}

Ryo NISHIMURA 西村 亮^{*2 ‡} Yuta FUNAKI 舟木佑太^{*5}

Koshi ANDO 安東孝止^{*3} Masao HOSHINO 星野真男^{*6}

Abstract

In this paper, we report on the experimental results of desalination using ion exchange membranes, PV modules and hydrogen-treated charcoal electrodes. We constructed a small-scale experimental system and carried out experiments using salt solution instead of seawater. We show that a salt concentration can be reduced from 35 ‰ to less than 0.1 ‰. By using hydrogen-treated charcoal electrodes, gas production from electrodes during the desalination can be suppressed. It is also shown that some energy used for the desalination can be recovered by the ion-emission phenomena form the electrodes after the desalination process.

Key Words: photovoltaic power generation, desalination, electrodialysis, hard-charcoal, energy recovery キーワード:太陽光発電, 脱塩, 電気透析, 白炭, 電力回収

1. はじめに

近年、人口増加や塩害、公害などの水質汚染により世界規模 での水不足が問題視されている。その問題解決として海水を 脱塩し淡水を得る研究⁽¹³⁾が盛んに行われている。海水の淡水 化方法として海水を蒸発させ、その蒸気を凝縮する蒸発法⁽³⁾、 海水の塩分をほとんど通さず、水分子のみが通過することが できる半透膜を用いる膜分離法等が挙げられる。特に膜分離 法には多種多様な手法が存在しており、海水に圧力をかけ膜 に押しつけ、膜を通過してくる純水を取り出す逆浸透法 (reverse osmosis membrane method, RO 法)⁽⁴⁾、本報で述べる電位 差を利用して行う電気透析法である。蒸発法は大量の熱エネ ルギーが必要であるため、スケールメリットのある大型シス テムに適しているが逆に小型システムでは損失が大きいこと になる. RO 法は熱エネルギーを必要としないが海水に圧力を かける構造が必要となる。本稿で述べる電気透析法ではこれ

*1 鳥取大学大学院工学研究科院生

*2 鳥取大学大学院工学研究科准教授(〒680-8552 鳥取県鳥取市湖山町南4-101)

‡e-mail: ryo@eecs.tottori-u.ac.jp

- *3 鳥取大学大学院工学研究科特任教授
- *4 鳥取大学大学院工学研究科技術職員
- *5 鳥取大学大学院工学研究科院生
- *6 鳥取大学大学院工学研究科院生

(原稿受付:2015年3月19日,受理日:2015年7月13日)

らの熱・機械的なシステムを必要としない.また電流密度10 A/m² で透析を行う場合, RO法よりも必要なエネルギーが少ないとの 報告⁽⁵⁾もある.

乾燥地において海水や地下の塩水から農業用水を得る場合, 日射量が豊富なため太陽電池が電源として適している.また, 熱・機械的なシステムが必要ではないため装置の構造も簡単に なり安価なシステムが構築できることが期待される.これまで もWrightらが農村地帯に太陽電池-電気透析システムを導入する ことでRO法よりも少ないエネルギーで安価な水が供給できる 可能性⁶⁰を報告している.

本稿では、太陽電池を利用した電気透析により海水淡水化 を行う安価なシステムの開発のため、金属ではなくイオン吸 着性のある炭(白炭)を電極として用いた単純な電気透析装 置を製作し、電気透析の脱塩特性及び電極の材質が及ぼす影 響を調べる.炭のイオン吸着性はよく知られており、それを 利用した脱塩の研究⁽¹⁾も行われている.本稿では脱塩時の投入 電力の回収を目的として脱塩後に白炭に吸着したイオンを放 出させ、それを電池として利用する方法を検討する.

2. 電気透析

2.1 原理

電気透析は電気を利用した膜分離法で、水に溶けているイオン 成分の除去や濃縮を行う. Fig.1に装置の原理を示す. 陽イオン のみを通す陽イオン交換膜(cation exchange membrane, CEM)と陰 イオンのみを通す陰イオン交換膜(anion exchange membrane, AEM)とで隔離された各膜間に塩水を注入し,陰イオン交換膜の 外側を陽極,陽イオン交換膜の外側を陰極にして直流電圧を印 加することで,陰陽両イオンは各々の膜の外側に引き抜かれ, 各膜間に濃縮された海水と脱塩された淡水が得られる.



Fig.1 Principle of electrodialysis

2.2 電気透析装置

作成した実験装置は濃縮槽A,Cと濃縮槽Bの3槽構造,電極と して両極に導電性のある自炭を用いる.これは金属電極を用い ると電極腐食が生じてしまうため、白炭を用いることで腐食を 防ぐ効果を期待してのことである.また、白炭はおが屑を原料 としており、低コストという利点がある.白炭を電極に加工す る際は、電極表面積増大のためにスリットを入れ、外部電源な どとの接続端子として炭素棒を挿入している.Fig2に装置の概 略図を示す. 直流電圧を印加し、陰陽両イオンをBから膜の外 側に引き抜くことでA,Cに濃縮水、Bに脱塩水が精製される.



esign (b) Hard-charcoal electrodes Fig.2 Electrodialyzer

脱塩室・濃縮室の1槽(幅:55 mm, 奥行き:130 mm, 高さ: 160 mm)あたりの容量は約330cm³,白炭電極槽は約760 cm³,装置 の容量として2510 cm³である。白炭は約37 mm 角で長さ約150 mm であり,各極2本ずつ用いる。また,使用するイオン交換膜 の特徴をTable1に示す。

Table 1 Characteristics of ion exchange membrane
--

Туре	CEM	AEM
Film thickness [µm]	130	130
ion	Na ⁺	Cl
Strength [MPa]	0.4	0.4
Resistance Ωcm^2	3	2.5
(0.5 mol/L NaCl)		

3. 実験

3.1 実験に関する共通条件

- 水溶液:本研究で用いる水溶液は、実際の海水ではなく食塩と水道水により作成した塩水(海水と同じ塩分濃度 35‰)とする.各槽に注入する水溶液の体積をA,B,C槽に約 300 cm³,白炭電極槽に約 700 cm³とする.
- (2) 測定: 経過測定は20分毎に行い,塩分濃度測定には海 水濃度屈折計(アタゴ株式会社 MASTER-S/Milla)を用いる.
- (3)脱塩目標値: 脱塩水濃度目標値を飲料や植物の育成に用 いることのできる水の塩分濃度基準である0.1‰以下に設定 し、その値に至るまで脱塩を行う.
- (4) 撹拌: イオン交換膜にファウリング(分離対象物質などに よる膜の細孔の目詰まり)が発生することが考えられるた め、ガラス棒で電気透析槽内の溶液を撹拌する.

3.2 白炭電極の利点

以前著者らが所属する研究グループで実施した電気透析に関 する予備実験⁽⁸⁹⁾において、塩化ナトリウムと水の反応により、 塩素、水素及び水酸化ナトリウムが生成されることがわかった. 特に陽極槽では人体に有害な塩素が多量に発生してしまう.ま た、透析終了後には塩分が高濃度となった廃液が生じる.そこ で、電極として用いている白炭の性質に着目する.白炭にはイ オン吸着性能⁽⁰⁾があり、これを用いて気体および廃液の発生抑 制または有効利用を検討する.

3.2.1 白炭電極 2.2 節で述べたように、白炭はおが屑など を圧縮整形し、高温炭化させることにより得られるもので、低 コストに製造できる.これまでの予備実験⁽⁸⁹⁾では白炭を単なる 「腐食しない電極」として扱っていたが、本研究では白炭のイ オン吸着能力についても注目する.白炭に限らず、炭は吸着能 力を有しており、この特性を利用してイオンを吸着させ、気体 発生を抑制することが可能であると思われる.しかし、通常工 程で製造される白炭を電極に用いた場合、この特性を十分に発 揮することができない.そこで、白炭に熱処理を施す.

3.2.2 白炭の熱処理 白炭の炭素組織は炭素原子の六角形 の結合分子(ベンゼン環)を基本分子として炭素平面を構成し, さらにそれが層状に積層したグラファイト結晶ではあるが,実際には完全なグラファイト結晶ではなく,高密度の炭素欠陥が 存在する形を成している.この炭素欠陥の格子の働きにより, 吸着が行われ,吸着量は欠陥格子の数で決まる.

また,白炭の製造過程において,白炭内部・欠陥格子には大 量の酸素や窒素酸化物などの不純物が付着するため,イオンが 吸着できる領域が減少し,十分な吸着能力を発揮できない.そ こで吸着能力を高めるため,水素処理によりこれらの不純物の 除去を行う.以下に水素処理・賦活化(この場合はイオン吸着 能力を向上させること)の手順を示す.

- 1) 電気炉内で白炭を水素・窒素雰囲気で900℃まで加熱する.
- 2) 水蒸気を混入し、2~3h 賦活する.
- 3) 水蒸気の混入を止め、賦活を停止させた後、H2を混入し3h

水素処理を行う.

4) H2の混入を止め、N2雰囲気で常温まで除冷する.

3.3 電気透析

陰極・陽極共に 3.2.3 項にて示した処理を行うことによりイオ ンの吸着能力を高めた白炭を電極とする.また、このシステム は最終的には太陽電池で動作させることを想定している.太陽 電池は一定の日射強度のもとでは定電流源として動作する.そ のため、直流安定化電源を用いた 1.0A の定電流通電による電気 透析測定を行った.

Fig.3 に各槽の濃度および電極間電圧の時間推移を示す.



(a) Time variation of salt concentration in each tank





脱塩速度は安定しており,脱塩水濃度を0.1%以下までに低下 できた. 白炭の持つイオン吸着能力により測定開始より水素気 体の発生を1時間,塩素気体の発生を測定終了時まで抑制する ことができた.気体発生の有無は目視にて行った.

3.4 透析に用いた電力の回収

3.4.1 透析装置の電池化 透析終了後に電極に吸着したイ オンを再放出させることで透析装置を電池として機能させ、エ ネルギーを回収することについてもこれまで研究が行われ、文 献⁽¹⁾などで紹介されている.

ここでは透析終了後, Fig.2 で示した実験装置から電源を取り 外し,透析装置の両電極間に適当な外部抵抗(ここでは 4.7 Ω) を接続し,生じた廃液を電解液とし,吸着させたイオンを排出 させる.これによりイオン吸着能力の有無,白炭の電池としての動作特性を検証する. Fig.4 に濃度 (B 槽) および電極間電位 (4.7Ω抵抗の両端の電位)の時間変化を示す.



Fig.4 Time variation of salt concentration and voltage

Fig.4 に示すように,脱塩時に35%から0.1%未満に低下したB槽の塩分濃度が,放電時には35%まで上昇している.

これより白炭電極はイオン吸着能力を有していたことを判断できる.吸着させたイオンを放出することで、放電がなされ、電池としての動作を確認した.

3.4.2 連続充放電による白炭電極の劣化 同一の電極で透 析と放電のサイクルを繰り返すことで、白炭電極の吸着能力、 および電池としての動作に劣化が生じる可能性がある. ここで は同一の白炭電極を連続して使用した場合における透析への影 響や、充電放電特性に与える影響を調べる. 以下に実験の流れ を示す.

 1) 電気透析:定電流1.0 AでB槽の濃度が0.1%になるまで透 析を行う.

2) 溶液交換:B槽の脱塩水を濃度35‰の食塩水に交換する.

3) 放電:24時間の連続放電

この1)~3)を1サイクルとして、連続して10回の測定を行う. Fig.5に放電持続時間の1回目と10回目の比較結果を示す.





結果として,透析時の脱塩速度は,そのサイクル数に依らず ほぼ一定であったが,サイクルを重ねていくにつれ,透析に必 要な電力量の上昇,気体抑制継続時間の低下,放電電力の増大 が確認された.これは放電プロセスにおいて,電極に吸着され たイオンが完全に放出されていないことが原因として考えられ る.この状態では、白炭電極に期待する効果が十分に発揮でき ない.そこで、吸着されたイオンを完全に放出させるため、放 電終了後に装置に逆方向の電流を通電させ、強制的に残留する イオンを放出させる工程を加え、再度同様の測定を行った.そ の結果、白炭の連続的な使用における、透析に必要な電力の安 定化、気体抑制継続時間の維持に成功した.これより、放電終 了時に逆方向電流の通電は有効であり、白炭電極内部における イオンの残留を防止することが、白炭電極の連続的な使用に伴 う性能の低下および劣化の抑制に一定の効果があることが確認 された.

3.5 太陽電池を電源とする電気透析実験

3.4節までに示したこれまでの測定実験では、装置の電源には 直流安定化電源を用いていた.ここでは、より実用的運用を想 定し、装置の電源(Fig.2(a)の直流電源)として太陽電池を接続 して実験を行った.Table 2は実験で用いた太陽電池の仕様である.

Table 2 Specification of PV module			
(1000W/m ² , 25°C, A.M. 1.5)			
Cell type	Single Crystal		
Maximum power output	12 W		
Maximum power point voltage	16.3 V		
Maximum power point current	0.75 A		
Open circuit voltage	20.4 V		
Short circuit current	0.80 A		

測定は鳥取大学工学部電気電子工学科棟屋上で行い、太陽電 池はモジュール面を南向きにし、傾斜角度を30°にした。溶液 塩分濃度の初期値は35%であり、電極は水素処理を施した白 炭を各槽2本、計4本を使用した。測定終了の目安として、

1) B 槽の脱塩水水濃度が 0.1‰を下回る

2) 日没に近づき、太陽電池による発電が見込めなくなる これら2つの条件のうち、いずれかを満たした場合に測定を 終了とする.

3.5.1 モジュール1枚の場合の透析実験 Table 2 の特性のモジュールを1 枚使用しての電気透析を行った.

- ・測定日 : 2014/9/12
- ・天候 : 曇り
- ・測定時間:10:30~16:30

Fig.6 に日射強度,電流・電圧,各層の濃度の時間推移および放電特性を示す.



透析開始から360分後に透析終了条件2)を満たしたため、測定を 終了した. B槽の脱塩水濃度は23‰までしか低下しなかった. こ れは測定当時の天候は安定しておらず、太陽電池から得られる 電流が不安定かつ不十分だったことが原因として考えられる. また、放電に関しても、これまでの放電に比べ、放電開始時の 電圧が低く、その値は1.05Vだった. これも透析におけるイオン 移動が十分に行われておらず、電極への吸着量が少なかったた めと考えられる. 3.5.2 モジュール4枚の場合の透析実験 1枚のモジュールでは電流が小さかった. そこで枚数を4枚に増やし、並列に接続することで得られる電流を増加させて実験を行った.

・測定日 : 2014/10/28

・天候 :曇り

・測定時間:9:50~13:40

Fig.7 に日射強度,電流・電圧,各槽の濃度の時間推移および放 電特性を示す.



太陽電池を4枚使用することで、透析に必要な電流を常に供給 し続けることができた.モジュール1枚の実験と比較して電流が 約2倍になっている.透析装置は同じであるため、装置電極間の 抵抗も前述の実験とほぼ同じであり、オームの法則に従い電極 間電圧(太陽電池の出力電圧)も約2倍になった.透析装置の今 回は脱塩速度が急激に上昇し、測定開始より220分で透析終了条 (件1)を満たし、測定を終了した.また、急速な脱塩のために各 イオンが大量に生成されたことにより、白炭電極での吸着能力 を超えたため、測定開始から10-20分で気体が発生した.透析終 了後の放電は通常通り行えた.これより、大量にイオンが生成 されたことで白炭に吸着できなかったイオンが存在したため気 体抑制がなされなかったものと考えられるが、白炭自体は正常 にイオン吸着していたことが判断できる.生成されるイオン量 に対して、白炭電極の吸着面積が不足していたことが原因であ るので、白炭吸着面積を増大させれば、大電流による透析での イオン量にも対応できるのではないかと予想できる.

これらの結果より、太陽電池は一定の日射のもとでは安定した 定電流電源であり、本実験でも脱塩および放電が良好に行われ ており、太陽電池は電気透析用の電源として適していると考え られる.この節で述べた実験では日射強度の時間変化がかなり あり、日射が弱い時は電流が小さくなり、脱塩速度も遅くなる. しかし濃度の測定時間間隔が日射強度のそれよりも充分大きい ため、濃度変化のグラフには測定間隔内での脱塩速度の変化は 現れず、平均電流値の一定電流での脱塩を行う場合と同様の形 状になる.

3.6 大電流透析時における気体発生の抑制

3.5.2 項でのモジュール4枚を並列接続しての電気透析では 供給電流が大きかったために急速に脱塩が進行し、大量のイ オンが生成、気体の抑制がほとんど行われなかった.これは、 白炭電極のイオン吸着面積の不足によるものと考えられる.

これまで用いていた白炭電極においても、すでに表面積増 大のために電極にスリットを入れる処理を施していたが、ス リット数の増大は電極の機械的強度の低下につながる.そこ で、ここでは白炭の本数を増やし、吸着面積を増やすことで、 大電流による気体発生への対応を試みる.各槽に用いる電極 白炭の本数を2本から4本へ増やし、表面積を増大させるこ ととした.この実験では電源として直流安定化電源を使用す る.

測定に関しての変更した条件を以下に示す.

・電源:1.5A 定電流電源

・電極:水素処理を施した白炭を各槽4本,計8本を使用 Fig.8に各槽の濃度および電極間電圧の時間推移を示す.







(b) Time variation of voltage and current



定電流 1.5A 通電により,脱塩速度が上昇し,220分で B 槽の 脱塩水濃度が 0.1‰に到達した.またその際の気体発生は A 槽では透析開始30分で細かい気泡が発生し C 槽では透析開始 180分で極僅かな気泡を確認したが,測定終了時までその状態 を維持し続けたので気体発生をほぼ抑制できたといえる.放 電に関しても電極本数を増やしたことに起因する不都合は起 こらなかった.これより,電極の表面積を増加させることで 吸着能力も向上させることが可能であり,高速な脱塩かつ高 いイオン吸着性能を発揮することができる可能性を見出した.

4. まとめ

本稿では、海水から淡水を精製することを目的とした電気透 析装置を製作し、実験を行った.その結果、以下の知見が得ら れた.

1) 安定した脱塩速度を得るためには定電流電源を用いること が望ましい.

2) 水素処理を行った白炭を電極として採用することで、塩分濃 度0.1 ‰以下の水が得られ、気体の発生も抑制できる.

3) 透析終了後の透析装置を電池とすることができる. この「電 池」は再び電気透析を行うための電源として用いることは困難 であると思われるが,透析システムの制御用電源などの小電力 電源としての利用が期待できる.

4)太陽電池は電気透析用電源として有望である.太陽電池から の電流は日射強度により変化するが、「脱塩時間内における平 均電流値」の定電流源と見なすことができる

また、本研究では、太陽電池モジュール1枚を使用しての電気 透析では十分な電流を得ることができず、電流増大のためにモ ジュールの枚数を増やしたが、1枚のモジュールからの電流は簡 易な集光装置の採用でも増大させることが可能である⁽¹²⁻¹⁴⁾. 集光 装置を利用することで、モジュールの面積(枚数)が小さくて も電気透析を良好に行うことが可能となるものと考える.

今後の展開として、種々の寸法の装置および白炭電極の形状 に対する適正電流値の決定、白炭のイオン吸着能力の向上、白 炭電池の連続使用に伴う劣化の改善が挙げられる.また、実際 にモデルを運用することを想定し、ある程度大きな発電電力の PVモジュールを電源とした装置の運転や、実際の海水を用いて の電気透析を行い、電気透析の効率や装置への影響を観察し、 実用化に至るまでの問題点などについての検討が必要である.

参考文献

- E. Brauns, J. Bossaer, A study of electrodialysis operating with mixed flow mode, Separation and Purification Technology 98, 356-365 (2012)
- P. Diaz, Z. Gonzalez, Evaluating capacitive deionization for water desalination by direct determination of chlorideions, Desalination 344, 396–401 (2014)
- 3) G. Singh, S. Kumar and G.N. Tiwari, Design, fabrication and performance evaluation of a hybrid photovoltaic thermal (PVT) double slope active solar still, Desalination 277, 399–406 (2011)
- 4) 一般社団法人 浄水器協会ホームページ (2015年6月閲覧) http://www.jwpa.or.jp/ro/ro-shikumi.html
- A. H. Galama, M. Saakes, et al., Seawater predesalination with electrodialysis, Desalination 342, 61-69(2014)
- 6) Natasha C. Wright, Amos G. Winter V, Justification for community-scale photovoltaic-powered electrodialysis desalination systems for inland rural villages in India, Desalination 352, 82-91(2014)
- 7) Caijuan Yan, Yasodinee Wimalasiri Kanaththage, et al., Graphene/Polyaniline nanocomposite as electrode material for membrane capacitive deionization, Desalination 344, 274-279(2014)
- 8) K. Narimatsu, R. Nishimura, et al., Development of crop cultivation technology-Package that combines solar power and water-saving irrigation in dry land - Construction and characteristics of power generation system -, Proc. of JSES/JWEA/KSES Joint Conference, 501-504 (2012), Kitakyusyu
- Y. Nakai, R. Nishimura, et al., Desalination experiments by electrodialysis using hard-charcoal electrodes and PV module, Proc. of JSES/JWEA Joint conference, 211-214 (2014), Iwaki, Fukushima
- H. Yoshida, Effect of Polarities of Aromatic Compounds and Acidic Functional Groups of Carbon Surface on Adsorption, Kagaku kogaku ronbunshu 38(1), 102-109(2012)
- Y. Oren, Capacitive deionization (CDI) for desalination and water treatment -past, present and future (a review), Desalination 228,10-29 (2008)
- 12) T. Kishimoto, T. Yamane and R. Nishimura, Improving the Performance of a PV module Using Non-expensive Sunlight Concentrators, J. of JSES, 29 (3), 29-34 (2002)
- T. Umemori, R. Nishimura and K. Nishimori, Numerical Analysis of Power Output of PV Module with Portable Sunlight Concentrator, J. of JSES, 34 (2), 55-60 (2008)
- 14) T. Umemori, R. Nishimura and K. Nishimori, Improvement of Power Output of PV Module with Inexpensive Portable Sunlight Concentrator : Demonstration Experiment in Arid Land in Mexico, J. of JSES, 35 (1), 43-49 (2008)