特 集 多孔質ガラスの機能化

疎水性有機化合物で表面改質した 多孔質ガラス膜による水中からの有機溶剤の分離

產業技術総合研究所環境化学技術研究部門

神 哲郎

Separation of Organic Solvents in Water using Porous Glass Membrane Modified by Hydrophobic Silane Agent

Tetsuro Jin

Research Institute for Innovation in Sustainable Chemistry, National Institute of Advanced Industrial Science and Technology (AIST)

1. はじめに

ニューヨークの原油取引価格が 2007 年 11 月 現在で1バレル当たり 100 ドルに迫る勢いで上 昇を続け,加えて CO₂ 排出に伴う地球温暖化 現象に由来すると言われる異常気象や海水面上 昇が大きな問題となっていることから,石油に 代わる,カーボンフリーあるいはカーボンニ ュートラルなエネルギー源が強く望まれてい る。このような背景から,醸造技術で環境に付 加をかけずにアルコールを生産できるバイオマ ス技術が脚光を浴びている。

最近では水中のアルコール濃度を10%以上 にできる技術や間伐材を原料とする木質バイオ マスなどにより,技術そのものが大きく進化し ている。一方で,このようにして産したアル コールを分離精製する技術は蒸留が専らであ

〒563-8577 大阪府池田市緑ヶ丘 1-8-31 TEL 072-751-9642 FAX 072-751-9627 E-mail:tetsu-jin@aist.go.jp り,もし,高性能な膜を通すことによって高濃 度完成品が省エネ的にできれば,たいへん有効 なエネルギー生産システムとなると考えられて きた。

それまでの分離膜は主に高分子膜が一般的で あった。高分子膜は成形加工性に優れ軽く大量 生産に向いていることから精力的に研究されて きたが、物理的化学的耐久性に劣ることから、 特に有機溶剤分離に関しては実用化に至ってい なかった。1990年代,高シリカゼオライトの 一種として知られるシリカライト,あるいは微 量のアルミニウムを含む ZSM-5 を, アルミナ を始めとする多孔質基材表面に「膜」として水 熱合成して有機ガスやアルコールを分離する試 みが多くなされた1-3)。分離操作開始直後は非常 に大きな分離係数(数10)と大きな透過流東 (数 kgm⁻²h⁻¹) (詳細は共に後述する) を示した が、分離操作時間が長くなるにつれてその性能 は徐々に低下し、最終的には実用に耐えられな いレベルにまで劣化することがわかってきた。 これは表面の疎水性の基になっている-O-Si-O -Si-O-が酸の影響で切断されて親水性のシラ ノール基が生成するためと考えられている。ゼ オライト膜は物理的化学的耐久性に優れる反 面,水熱処理という比較的煩雑な作業が必要な ため大量生産には不向きで,成形性の自由度も 非常に小さい。加えて上記のような欠点が実用 化の妨げとなっている。これらゼオライト以外 にも様々なポーラスマテリアルが膜として合成 され,アルコール分離膜として検討されてきて いるが決定的な材料はまだ見つかっていない。

これまで当研究グループでは、多孔質ガラス をキーマテリアルとして分離膜を研究開発して きた。多孔質ガラスの創製はホウケイ酸ガラス の分相現象を利用してホウ酸リッチ相を酸で溶 出してガラスを多孔化する。この溶出過程でホ ウ酸が溶出する際、シリカ表面に水酸基、すな わちシラノール基を生成しながら細孔が形成さ れるので、多孔質ガラス表面はシラノール基だ らけということになる。このシラノール基は比 較的反応性に富んでいるので、種々の有機化合 物と反応させて表面の機能を制御することがで きる。さらに多孔質ガラスはガラスそのものが 持つ物理的化学的耐久性や成型加工性という特 徴を兼ね備えた古くて新しい材料と言える⁴⁴⁰。

本稿では、このような特徴を有する多孔質ガ ラス表面を炭素数が多いシランカップリング剤 で表面改質した疎水性膜による、水中に含まれ る微量のアルコール(5 wt%)の分離について 解説する。

2. 多孔質ガラスの表面改質

多孔質ガラスはボロシリケートガラスを管状 に成形したものを分相処理した後,希硝酸水溶 液でボレート相をリーチングして多孔質化す る。この生産工程や分相メカニズム,表面特性 については優れた総説があるので,過去のニ ューガラス誌(「多孔質ガラスの特性とその応 用(1)-(3)」, Vol. 18, No. 1-3)⁷⁻⁹⁾を参照されたい。

この多孔質ガラスを140℃で3h真空乾燥 し、トルエン中に疎水性有機シランカップリン グ剤(オクタデシルジメチルクロロシラン、 ODS、図1参照)を過剰量溶解してこれに先 の多孔質ガラスを入れ、所定時間環流して表面 改質を行った。次に余分な ODS を洗浄するた め何も添加していないトルエン中で数時間環流 し風乾して分離膜を得た¹⁰。

このようにして創成した多孔質ガラスならび にシリカ膜の表面をで表面改質して各評価に供 した。

分離操作は図2に示す装置を用いてパーベー パレーション法 (PV法) で行った。分離種は エタノールとし、蒸留水に5wt%溶解して供



図1 オクタデシルジメチルクロロシラン (ODS) の 構造モデル



図2 パーベーパレーション装置概略図



Wavelength / nm

図3 未処理多孔質ガラス(細線)および ODS 改質多孔質ガラス(太線)の UV-VIS 透過スペクトル

給液とした。分離係数(α)は以下の式を用い て算出した。

 $\alpha = \frac{X_{\text{EtOH}} / X_{\text{H2O}}}{Y_{\text{EtOH}} / Y_{\text{H2O}}}$

X_{EtOH} ならびに X_{H20} は透過側のエタノールな らびに水の重量, Y_{EtOH} ならびに Y_{H20} は供給 (Feed) 側のエタノールならびに水の重量を表 す。

透過流束 (Flux) は以下の式を基に算出した。

Flux=膜を透過した透過物の重量/(膜面積 ×分離操作時間)

3. 自立膜としての多孔質ガラス膜によ るエタノールの分離

ODS で改質した前後では多孔質ガラスの外 観に何も変化はない。図3にUV-VIS 透過ス ペクトルを示す。ODS で改質する前は,250 nm 以上の領域で80%以上の透過率であったが, 改質後は,400 nm 以上の領域で80%以上の透 過率であった。このように可視域の光に対して は透明であることから,将来,多孔質ガラスの 細孔内で可視光にアクティブな菌などを飼育し ながら同時にアルコールのような有機溶剤を分 離する膜が出来るかもしれない。

ODSで表面改質した後,多孔質ガラスを粉砕して IR スペクトルを測定した(図4)。その

結果, CH 伸縮振動に基づくピークが処理後の ガラス試料で観察された。さらに, OH 伸縮振 動に基づく 3600 cm⁻¹ 付近のブロードなピーク が表面改質前の多孔質ガラスで観察されたが表 面改質後の試料では大幅に減少していた。この ことから, ODS で改質した多孔質ガラスは疎 水的になっていることが示唆された。実際, 何 も処理していない多孔質ガラス管を水に投じる と沈んでいくが, 疎水処理した多孔質ガラス管 はいつまでも浮いている。このことからも, 多 孔質ガラス表面は強力に疎水的になっているこ とがわかる。

ODS 表面改質の時間依存性を窒素吸着によ る細孔分布測定によって検討した結果を図 5 に示す。未処理の多孔質ガラスの場合,表面積 が 150 m²g⁻¹であったが ODS による表面改質が 進行するにつれて徐々に減少し,表面改質を 60 時間行うと 6 m²g⁻¹ まで減少した。さらに細 孔容積も改質時間に伴って減少し,60 時間後 にはほぼ0 になった。このことから ODS 分子 は多孔質ガラスの外表面のみならず,細孔内表 面も改質していることが示唆される。

次に, PV 法によるアルコールの分離特性を まとめた結果を表1に示す。

分離係数は100を超えて非常に高い値を示した。一方で,透過流束(Flux)は10⁻³オーダーであり,実用に際してはとても小さな値であっ



図4 未処理多孔質ガラスおよび ODS 改質多孔質ガラスの IR スペクトル



図5 多孔質ガラスの細孔容積および表面積の ODS 改質反応時間依存性

 表1 ODS 改質多孔質ガラス(細孔径 2 および 4 nm)によるエタノール分離特性結果

Pare size of PG	Flux / kg/m ² h	Separation factor / a	
4 mm	2.8 X 10 ⁻⁵	120	
2 nm	3.3 X 10 ⁻⁵	135	

た。これは多孔質ガラスの膜厚が 0.5 mm と非 常に厚いため透過抵抗が大きくなったと考えら れた。このように,分離係数は実用段階に入っ ている一方で,透過流束が非常に少ない(1 kgm²h⁻¹が実用レベルの最低限と言われてい る)ので,自立膜としての多孔質ガラス管を用 いたモジュールは実用化が難しいと判断されて いる。

多孔質アルミナ基材上にディップ コートしたシリカ膜

先の研究結果を鑑み, 膜厚を十分に薄くすれ ば大きな透過流束が得られるものと考えられた ため,シリカコーティング膜の検討を行った。

市販の多孔質アルミナ基材上にディップコートしたシリカ膜の創成は次のようにして行った。基材は緻密層(細孔径 0.2 μm)を外側に有する多孔質アルミナ管を用いた。これの外表面にディップコートによりシリカゾル液をエタノールで希釈して基材表面にこれをコートして熱処理した¹¹⁾。

一般的な製膜手順を図6に、用いたディップ



図6 ディップコーティング法によるシリカ膜の創製工 程



図7 ディップコート装置概略図

コート装置を図7に示す。製膜はすべてディッ プコーティング法で行っている。まず、比較的 大きな粒径のシリカコロイドで中間層を形成し た後、小さな粒径のシリカコロイドで最外層を 形成した。このようにして製膜した後。上記と 同様の条件で疎水性シランカップリング剤で表 面改質して各測定に試料を供した。

工程に沿って作成した膜の破断面の SEM 写



5 μm

図8 シリカをディップコートした多孔質アルミナ基材 の破断面 SEM 像

真を図8に示す。シリカコーティング層が3~ 4μm厚で均一に生成していることが観察され た。実際の膜はアルミナ基材とシリカ緻密層の 間にシリカ中間層を形成している。よって分離 に寄与するシリカ緻密層は1μm程度である。

この膜を同様の手法で ODS で改質し、PV 法による有機溶剤分離を行った結果を表2に示 す。有機溶剤の種類として、親水的であるエタ ノールと疎水的なアセトンの2種類を用いた。 両者の透過流束はいずれも1kgm⁻²h⁻¹程度とな り、膜厚を薄くしたことによる透過抵抗の減少 が現れた。一方で、エタノール水溶液の場合、 分離係数は大きく低下した。これは、ディップ コート膜の作成時に各段階で焼成過程を経るた め、シリカ表面のシラノール基が減少すること による ODS 改質量の減少に起因するとい考え られている。しかしながら、アセトン水溶液の 分離では、アセトンの分離係数が25前後と比 較的大きな値を示した。このことから、当該膜 は親水的な有機溶剤よりも疎水的な有機溶剤に 効果的であることが示唆された。

今後,製膜後においてシラノール基を増加させ るような処理を施して改質量を向上させれば, より高いパフォーマンスを有する有機溶剤分離 膜になることが期待できる。

表2 シリカをディップコートした多孔質アルミナ基材 によるエタノールおよびアセトン分離特性結果 ディップコート装置概略図

Feed	Temp.	Flux	Separation Factor		
	к	kgm ⁻² h ⁻¹	Серон	CLAcetone	
5 wt%エタノール水溶液	303	0.90	8.4	-	
	313	1.24	8.2	-	
5 wt%アセトン水溶液	303	1.20	-	26	
	313	1.85	-	24	

5. おわりに

結果として,有機ポリマー膜のような疎水性 表面とガラスの強靱性を兼ね備えた新しい分離 膜ができた。この膜はゼオライト膜のように, 疎水性が破れることなく分離性能を持続するこ とから繰り返し使用可能であり,発酵槽の浮遊 物の膜表面への付着を防ぐことが出来れば発酵 槽中からのアルコールの直接分離も可能であ る。

加えて、より疎水的な有機溶媒が、本方法で は効果的に分離できるという示唆が得られた。 エタノールに比べてより疎水的なアルコールと してブタノールが知られている。第2次世界大 戦中から日本では、燃料として十分に使用可能 なブタノールがバイオマス技術で生産できるか 検討されてきた。世界に目を向けても、デュポ ンや BP がバイオマス技術によるブタノール生 産を研究していることが報道されている。しか しながら、発酵で作る場合、ブタノールはエタ ノールより細胞毒性が強いため発酵液中のブタ ノール濃度が上がらない点と、ブタノール以外 にアセトン,酢酸等を副生するため,収率が低 くかつ発酵槽からの直接的な分離操作が必要な 点が欠点であり,なかなか普及しない原因にも なっている。上記の問題点を克服する技術が, 「その場」での分離が出来るか否かに集約され ていると言っても過言ではあるまい。

現在燃料用のブタノールの市場は未開である ことから、この方面でのビジネスチャンスは非 常に大きいことがわかる。このような背景か ら、当該ガラス膜による有機溶媒の水中からの 直接分離は、世界的に見て大きく優位な位置に あると言えるのではないだろうか。

参考文献

- 1) T. Sano, H. Yanagishita, Y. Kiyozumi, F. Mizukami and K. Haraya, J. Membrane. Sci., 95, 221–228 (1994).
- M. Nomura, T. Yamaguchi and Shin-ichi Nakao, J. Memrane Sci., 144, 161–171 (1998).
- M. D. Jia, K. V. Peinemann and R. D. Behling, J. Membrane Sci., 82, 15–26 (1993).
- 4) T. Yazawa, K. Kuraoka and W. Du, J. Phys. Chem., 103, 9841–9845 (1999).
- 5) T. Yazawa, K. Kuraoka, T. Akai, N. Umesaki, and W. Du, J. Phys. Chem. B, 104, 2109–2116 (2000).
- 6) 矢澤 哲夫, 表面, 29(12), 971-977 (1991).
- 7) 矢澤 哲夫, ニューガラス, 18(1), 44-48 (2003).
- 8) 矢澤 哲夫, ニューガラス, 18(2), 44-48 (2003).
- 9) 矢澤 哲夫, ニューガラス, 18(3), 44-48 (2003).
- Tetsuro Jin, Koji Kuraoka and Tetsuo Yazawa, Desalination, 148, 17–18 (2002).
- 11) C. Su, T. Jin, Y. Matsumura, K. Kuraoka and T. Yazawa, Ind. Eng. Chem. Res., 44, 3053 – 3058 (2005).