# 《解説》

# 反応分離へのゼオライト膜の応用

# 喜多 英敏

### 山口大学大学院理工学研究科環境共生系専攻

ゼオライト膜は水/アルコールの分離に代表される共沸混合物・近沸点混合物の分離におい て高分子膜の分離性能を超えた優れた分離性能を示し、A型とT型ゼオライト膜が有機溶剤の脱 水膜として実用化されている。ゼオライト膜の高い選択透過性は単なる膜分離のみならず、化学 反応プロセスとの複合化を可能にする。ゼオライト膜を用いた化学反応とのハイブリットプロセ スは反応の高効率化に非常に有望である。本解説では、ゼオライト膜の分離機能を平衡反応へ適 用した例として膜分離を伴うエステル化反応例とゼオライトの触媒能を利用した、チタノシリケ ート(TS-1)膜を用いた酸化反応の例について紹介した。

キーワード: ゼオライト膜, 浸透気化分離, 膜反応器, エステル化反応, TS-1

1. はじめに

ゼオライト膜1-5)は水/アルコールの分離に代表 される共沸混合物・近沸点混合物の分離において、 1990年代のはじめに、ZSM-5 ゼオライトとNaA型 ゼオライト膜で高分子膜の分離性能を超えた実用性 の可能性を示す優れた透過データが報告され、A型 膜とT型膜が有機溶剤の脱水膜として実用化される におよんでいる。現在は省エネルギーな膜分離法で のバイオエタノール精製への適用が注目されて、図 1の例に示すような大規模な膜モジュールとして稼 働しており、国内では3社がA型ゼオライト膜を上 梓し、ヨーロッパやアジア(シンガポール)でも企 業化がなされている。さらに、A型やT型のゼオラ イト以外にもFAU (X型とY型), MFI (ZSM-5や シリカライト), MOR, DDR やCHA などのゼオラ イト膜の報告がなされており、ゼオライト膜の高い 選択透過性は単なる膜分離のみならず. 化学反応プ ロセスとの複合化を可能にする。

ゼオライト膜は水熱合成法により支持体上に多結

受理日:2010年6月30日 〒755-8611 山口県宇部市常盤台2-16-1 山口大学大学院理工学研究科環境共生系専攻 E-mail: kita@yamaguchi-u.ac.jp 晶膜として製膜されている。図2に製膜手順を示す。 製膜は原料のSi源とAl源溶液を均一混合したゲル を反応容器に仕込み,多孔質支持体を浸漬後,製膜 を行う。ゼオライト膜の生成に影響する合成条件は, 主に原料の選択,ゲルの調製条件や熟成条件,支持 体の選択と種晶処理の有無,合成温度および合成時 間などである。膜分離においては高分子膜が主に用 いられているが,ゼオライト膜を用いた化学反応と のハイブリッドプロセスは反応の高効率化に非常に 有望である。反応分離にゼオライト膜を使う場合, 機能としてはゼオライト膜の分離機能を利用する場 合と触媒能を利用する場合(触媒膜)がある。以下 に,筆者らが検討してきた,分離機能を平衡反応へ 適用したエステル化反応の例と触媒膜としてチタノ シリケート(TS-1)膜について紹介する。

### **2.** パーベーパレーションメンブレンリアクター<sup>6,7)</sup>

素留法では分離が困難な共沸混合物や近沸点混合 物,また熱分解性混合物などの液体混合物の分離方 法であるパーベーパレーション(浸透気化)法はし ばしば蒸留法とのハイブリットプロセスとして実用 化されている。化学反応と組み合わせたパーベーパ レーションメンブレンリアクターは反応を促進する ために浸透気化膜により反応系から生成物あるいは 副生成物を分離する。例えば,エステル化反応では



図1 ゼオライト膜モジュールの稼働例 (三井造船(株) ACHEMA 2009).

# 表1 エステル化反応への浸透気化分離の適用例.

反応	触媒	膜	温度	性能(平衡時)	文献
メタノール	ナフィオン	ナフィオン	25	収率77%(73%)	10)
+酢酸					
エタノール	イオン交換	ポリビニル	80	転化率94%(71)	11)
+酢酸	樹脂	アルコール			
	p-トルエン	ポリエーテ	75	転化率100%(88%)	8)
	スルホン酸	ルイミド			
エタノール	p-トルエン	ポリエーテ	60	転化率100%(74%)	8)
+オレイン酸	スルホン酸	ルイミド			
1-プロパノール	p-トルエン	ポリビニル	50	転化率90%(70%)	9)
+プロピオン酸	スルホン酸	アルコール			
1-ブタノール	ナフィオン	ナフィオン	25	収率95%(70%)	10)
+酢酸					

水選択透過膜を用いて生成水を系外に除去して平衡 転化率よりも大きな転化率を得ることを目的として, 表1<sup>8-11</sup>に示すように,これまでに分離膜としては水 選択透過性のポリビニルアルコール膜,イオン交換 膜(ナフィオン膜),ポリイミド膜などが検討され た。しかし,高分子膜では膜の膨潤,劣化による透 過性能の低下が起こりやすく,実用化に到らなかっ た。反応装置は図3に示すように膜モジュール部を 反応器と別に設置する方法(図3の1)と反応装置 と一体化する方法(図3の2)の2通りの場合がある。 <sup>6.7)</sup>一体化した場合,反応液の循環装置が不要で装 置はシンプルであるが,設置する膜面積が制限され ることやファウリングや膜劣化が起こりやすい点が



図2 ゼオライト膜の製膜手順.

問題である。特に液相反応系で実施する場合,高い 分離性能(透過性と選択性)のほかに耐熱性と耐久 性をあわせもつ膜素材の選定が重要となる。

# 3. エステル化反応への適用12-16)

エステル化反応は有機合成化学における最も重要 な反応の一つで,医農薬・油脂・化成品・高分子な どの合成に幅広く用いられている。エステルを合成 するには,カルボン酸とアルコールの縮合反応で合



図3 パーベーパレーション (PV) メンブレンリアクター の形式. 1: PV 膜モジュール外置きタイプ, 2: 反応器 とPV 膜モジュールの一体型.



図4 浸透気化分離を伴う酢酸エチル合成反応の転化率と反応系内組成の経時変化(反応液量 50 g, 膜面積 37.7 c m<sup>2</sup>,反応温度70℃,触媒量 100g/L, エタノール/酢酸モル比1.5).

成する方法が一般的であるが,よく知られているように,この反応は平衡反応であるから,一方の原料 特にアルコールを大過剰に用いるか,生成する水を 連続的に除去することによって平衡を生成系にずら して収率を上げる必要がある。このため種々の方法 が検討されているが、実用上必ずしも満足できるも のではない。特に、近年グリーンケミストリーを考 慮した有機反応の開発が強く求められるなかで"ア トムエコノミー"からも好ましくない大過剰のアル コール使用は再検討を迫られている<sup>15)</sup>。一方、生成 水の除去法としては、第3成分を添加して共沸混合 物として取り除く方法やシリカゲルなどの脱水吸着 剤を用いる方法があるが、共沸溶剤や脱水剤の回収 再生プロセスが必要である。高性能な水選択透過膜 を用いた膜分離法を適用すれば、従来のプロセスフ ローに比べてシンプルでエステル化反応の効率化が 期待できる<sup>6,7)</sup>。

エステル化反応へのゼオライト膜の適用は、まず 表1のポリエーテルイミド膜にかえてA型ゼオライ ト膜を用いたオレイン酸エチル合成反応で行った12)。 A型ゼオライト膜は耐酸性がないが、オレイン酸は 高級脂肪酸で低揮発性のため、蒸気相中に酸が存在 しないことから, 蒸気相中に膜を設置する蒸気透過 法で上記反応系への適用が可能であった。しかし, 酢酸エチル合成反応の場合A型ゼオライト膜は使用 できず、A型より耐酸性に優れるT型ゼオライト膜 を用いた13)。図4に浸透気化分離を伴う酢酸エチル 合成反応の転化率と反応系内組成の経時変化を示す。 浸透気化分離によって反応系内の水を系外に除去す ることで、反応開始から8時間でほぼ100%の転化 率となる。反応系内の水は反応開始から約1時間で 急速に生成し、その後、浸透気化分離によって反応 系外に除去され減少した。反応中の膜の選択性αは 700以上であり、反応液の透過による損失はほとん ど無視できる量であった。反応液中の水濃度が高い 時間帯に膜透過流束は大きく、膜分離によって系内 の水が除去され、反応液中の水濃度が低くなるにつ れて透過流束も減少した。反応開始直後は系内に水 はほとんど存在しないため、最初の1時間の膜透過 液量は小さい。

図5は乳酸エチル合成反応にT型ゼオライト膜を 用いた蒸気透過法を適用した例である<sup>14)</sup>。エタノー ルと乳酸の仕込みモル比(m<sub>0</sub>)2.4と3.6での乳酸エ チル合成反応に蒸気透過法による脱水を伴う場合と 伴わない場合の転化率の比較を示した。膜分離を伴 わない場合モル比2.4の反応は、モル比3.6より平衡



図5 蒸気透過分離を伴う乳酸エチル合成反応の転化率の経 時変化(反応液量 50g, 膜面積 49 cm<sup>2</sup>,反応温度, 沸点,触媒量 100g/L,エタノール/乳酸モル比(m<sub>0</sub>) 2.4 および3.6).

転化率は小さいが, 膜分離を適用した場合, いずれ のモル比でも8時間でほぼ100%の転化率を得るこ とができる。反応速度が単純な2次可逆及び不可逆 反応の速度式で表され, 脱水速度が反応液中の水濃 度に比例すると仮定した簡単なモデル計算に基づき, 各成分の組成及び転化率の経時変化を計算し, 図中 の実線で示した。計算値は実験値との良い一致を示 す。蒸気透過法は浸透気化分離に比べて膜が直接液 と接触していないため, 膜の膨潤を抑制しやすく, 膜モジュールの作成が容易で, 潜熱の補給が不要で ある, などの特徴があり, 蒸気相中での水濃度が液 相中での水濃度よりも高くなる場合, 浸透気化法よ りも蒸気透過法で効率よく水を除去することができ る。しかし, 揮発して蒸気相中に酸が存在する反応 系では, やはり耐酸性を有する膜が必要である。

表2に多孔質支持体上に製膜した一連のゼオライ ト膜による水/エタノール混合物の分離性能を示す。 膜性能は透過流束 [kg/m<sup>2</sup>·h] と分離係数の二つの 指標で評価する。A, B二成分系の場合,供給側及 び透過側のA, B成分のそれぞれの重量分率(また はモル分率)をX<sub>A</sub>, X<sub>B</sub>およびY<sub>A</sub>, Y<sub>B</sub>とすると, B 成分に対するA成分の分離係数は $\alpha_{A/B} =$ (Y<sub>A</sub>/Y<sub>B</sub>)/(X<sub>A</sub>/X<sub>B</sub>)で表せる。水選択透過性はA型ゼ

表2 ゼオライト膜による水/エタノール (10/90 wt%) の浸 透気化 (75 ℃) および蒸気透過分離 (105 ℃) 性能

膜		分離性能					
ゼオライト	支持体*)	温度	透過流束	透過液組成	八碗花彩		
		[°C]	[kg/(m <sup>2</sup> h)]	[H <sub>2</sub> O wt%]	20 PHE DE SOL		
Α	1	75	2.3	99.89	8000		
Α	1	105	4.5	99.97	30000		
Α	2	75	5.5	99.15	1000		
Т	1	75	1.3	99.55	2200		
Т	1	105	2.5	99.70	3900		
Х	1	75	1.9	94.97	170		
Y	1	75	1.6	93.53	130		
MOR	1	75	0.1	99.92	10000		
ZSM-5	1	75	1.5	98.50	540		
<ul> <li>*) 1 · とライト (細子保1 4) 9 · フテンレス (細子保9 0)</li> </ul>							

オライト膜が最も優れ,混合物の蒸気分離において も高い水選択透過性を示す。A型と比べて細孔が大 きく,Si/Al比も大きいT型やX型およびY型ゼオ ライト膜の水選択透過性は劣る。耐酸性を有する水 選択性ゼオライト膜としてモルデナイト膜や親水性 のZSM-5 膜がある。実用化しているA型とT型のゼ オライト膜は支持体として細孔径が $1-2 \mu m$ の多 孔質 $\alpha$ -アルミナまたはムライトが用いられているが, 分離性能(特に透過流束)をあげる目的で,細孔径 の小さい表面層を有する非対称構造の支持体や表2 に示す多孔質ステンレス支持体上での製膜も検討し ている。図6には多孔質ムライト上に製膜した一連 のゼオライト膜の表面のSEM写真を示す。いずれ もゼオライト結晶が支持体表面上に緻密に析出した 多結晶体膜で,膜厚は数 $\mu m$ 程度である。

#### 4. 触媒膜としての利用 17-22)

チタノシリケート (TS-1) はMFI ゼオライトの SiをTiに一部置換したゼオライトであり,シリカラ イトと同様に疎水性・耐熱性・耐久性に優れている ことから,エタノール選択透過膜などの浸透気化分 離膜のほかに,過酸化水素共存化の液層酸化反応の 触媒膜としての利用を検討した。

TS-1 膜の出発原料にはテトラエトキシシランとテ トラ-n-ブトキシチタン,構造規定剤として水酸化テ トラ-n-プロピルアンモニウム(TPAOH)水溶液を 用い,原料を所定のモル比に調整した透明溶液に支 持体を浸漬し,テフロン内筒付きの耐圧ステンレス 容器中で170~200℃所定時間水熱合成して製膜し た。膜は水洗乾燥後,電気炉中で昇温速度10℃/時 で500℃に昇温後,10時間焼成してTPAOHを分解



А

в





図6 ゼオライト膜 (A: LTA, B: FAU(X), C: MFI, D: T, E: MOR)の表面SEM像.



150 °C, 72h



175 °C, 48h



160 °C, 72h



185 °C, 30h

図7 合成温度と時間の異なるTS-1 膜の表面SEM 像.

製膜条件*)			浸透気化分離性能		
SiO <sub>2</sub> :TiO <sub>2</sub> :H <sub>2</sub> O	温度 [°C]	時間 [h]	透過流束 [kg/(m²h)]	分離係数	
1:0.005:120	200	20	0.71	88	
1:0.01:120	200	12		1	
		16	1.17	66	
		20	0.73	104	
		24	0.41	97	
		40	0.59	41	
1:0.02:80	200	20	0.76	122	
1:0.02:120	170	48		1	
		120	0.42	75	
	180	72	0.55	72	
	190	40	0.70	104	
	200	20	0.77	127	
	210	20	0.59	54	
1:0.02:150	200	20		1	

表3 TS-1 膜の浸透気化分離性能(供給液:エタノール/ 水 (5/95 wt%), 測定温度:60℃)

<sup>a)</sup>SiO<sub>2</sub>:TPAOH は全て 1:0.17

除去した。図7に一連のTS-1膜の表面のSEM写真 を示す。膜表面にはランダムに成長した2~10 µm 前後の板状結晶が観察され、合成温度の増加につれ て結晶が大きくなった。断面のSEM 写真から合成 温度の増加につれてから膜厚が増加し約10 umの緻 密層が確認できた。ICP分析から決定した膜合成時 の同伴結晶のSi/Ti比は、原料モル比SiO<sub>2</sub>:TiO<sub>2</sub>: TPAOH :  $H_2O = 1 : 0.03 : 0.35 : 30 \degree 150 \degree 72$ 時間合成の場合で56, SiO<sub>2</sub>: TiO<sub>2</sub>: TPAOH: H<sub>2</sub>O = 1:0.02:0.35:120で200℃ 20時間合成 では59であった。

表3に種々の製膜条件で合成したTS-1膜のエタノ ール水溶液に対する浸透気化分離性能を示す。疎水 性のTS-1多結晶膜は優れたエタノール分離性を示す。 原料モル比SiO<sub>2</sub>: TiO<sub>2</sub>: H<sub>2</sub>O = 1:0.01:120で は製膜温度200℃では合成時間16時間から分離性の ある膜が得られ、20時間合成で最も大きい分離係数 を示した。SiO<sub>2</sub>: TiO<sub>2</sub>比は1:0.02で最も分離性 が大きくなった。製膜時の温度は200℃が最適値で あった。膜厚を薄くする目的でゲルの水分濃度を大 きくした系では20時間合成時にはピンホールフリー の膜は得られなかった。

TS-1は過酸化水素を酸化剤としたアルケンのエポ キシ化やアルコールの酸化反応の良い触媒であるこ とが知られている。下式に示す塩化アリル (AC) の

表4 TS-1 膜の触媒性能..

製膜乳	\$件			触媒性能	
SiO <sub>2</sub> :TiO <sub>2</sub> :TPAOH:H <sub>2</sub> O	温度 [°C]	時間 [h]	反応系	透過流束 [kg/(m²h)]	転化率 [%]
1:0.03:0.35:30	150	48	IPA	1.2	90
	150	72	IPA	0.8	96
			AC	0.4	93
	150	96	IPA	0.7	95
1:0.02:0.17:120	160	48	IPA	1.2	53
1:0.02:0.17:120	175	48	IPA	0.4	33



Allvl chloride (AC)

**Epichlorohydrin (ECH)** 

エポキシ化とイソプロピルアルコール (IPA) の アセトンへの酸化反応について検討した結果を表4 に示す。表3で高いアルコール選択性を示した合成 温度180-200℃の緻密膜では膜が疎水性で酸化剤 の過酸化水素の膜内への取り込みが少ないため酸化 反応物の生成量が少なかったが、図7に示すように 150℃で合成した結晶径が小さく結晶粒界の存在す る膜では、表4に示す優れた触媒性能が発現し90% 以上の転化率を示した。膜合成時のTi量の増加に伴 い膜の触媒性能が増加することもわかった。

IPA酸化反応の触媒活性を調べ反応動力学につい て検討し見かけの反応速度式(1)から求めた速度 定数kの反応温度依存性から反応の活性化エネルギ ーは150 °C 72 時間合成のTS-1 膜で84.7 kJ/mol であ った。

 $r = k(C_{IPA}^{t})^{0.84}(C_{H_2O_2}^{t})^{0.15}$ (1)

反応はTS-1結晶のチャンネル内で起こるとした 柱状モデル<sup>20)</sup>とSEM 観察で求めた結晶サイズ(1 µm~15µm)をもとに、150℃72時間合成の膜と 185 ℃ 48 時間合成の膜におけるアセトンの生成率 の比を動力学パラメータから見積もると2.97となり、 実験値に近い値が得られた。

# 5. おわりに

膜プロセスの実用化には多種多様な目的物質に対 応可能な優れた分離膜の開発、特に従来の高分子膜 にない耐久性に優れた高性能な分離膜の創製が強く 求められる。ナノオーダーの細孔をもつ無機膜では

選択的な分子透過により,気体および有機蒸気分離 系ならびに浸透気化分離で優れた分離性能が発現す る。さらに耐熱性が高い無機材料の特徴と併せてメ ンブレンリアクターとして利用することができる。 特に触媒能を生かした化学反応プロセスとの複合化 においてゼオライト膜の今後のさらなる応用展開が 期待される。

# 文 献

- 1) 喜多, 化学工業, 53, 704 (2002).
- 日本膜学会編,"膜学実験法-人工膜編"日本膜学会, 2006.
- H. Kita, "Materials Science of Membranes for Gas and Vapor Separation", Ed by Y.Yampolskii, I. Pinnau, B.D. Freeman, Wiley, 2006, p.371.
- 4) 特集"無機多孔質薄膜の新展開", 膜, 30, (2005).
- 5) 特集"先端の機能膜研究の展望", 膜, 34, (2009).
- 6) 喜多, 化学装置, 1989, 89.
- J. G. S. Marcano, T. T. Tsotsis, "Catalytic Membranes and Membrane Reactor", Wiley-VCH Weinheim, 2002
- H. Kita, S. Sasaki, K. Tanaka, K. Okamoto, M. Yamamoto, *Chem. Lett.*, **10**, 2025 (1988).
- R. Gref, M. O. David, Q. T. Nguyen, J. Neel, Proc. 4th International Conf. on Pervaporation and Processes

in the Chemical Industry, 344 (1989).

- L. Bagnell, K. Cavell, A. M. Hodges, A. W. H. Mau, A. J. Sheen, J. Membr. Sci., 85, 291 (1993).
- R. M. Waldburger, F. Widmer, W. Heinzelmann, *Chem. Ing. Tech.*, **66**, 850 (1994).
- 山本, 棟久, 貝原, 堀井, 田中, 喜多, 岡本, 膜, 1995, 20, 143.
- K. Tanaka, R. Yoshikawa, C. Ying, H. Kita, K. Okamoto, *Catalysis Today*, 2001, 67, 121.
- 14) K. Tanaka, R. Yoshikawa, C. Ying, H. Kita, K. Okamoto, *Chem. Eng. Sci.*, **2002**, 57, 1577.
- 15) 喜多, 田中, 分離技術, 33, 99 (2003).
- M. Pera-Titus, J. Llorens, F. Cunill., *Chem. Eng. Proc.*, 48, 1072 (2009).
- X. Lin, X. Chen, H. Kita, K. Okamoto, *AIChEJ*, 49, 237 (2003).
- M. Taramasso, G. Perego, B. Notari, US Patent 4410501 (1983).
- H. Kita, X. Chen, K. Okamoto, J. Abe, M. Kondo, Jpn. Pat. No.3840506. No.3840507.
- 20) A. J. H. P. van der Pol, A. J. Verduyn, J. H. C. Van Hooff, *Appl. Catal A: General*, **92**, 113 (1992).
- X. Chen, P. Chen, H. Kita, *Microporous Mesoporous Materials*, **115**, 164 (2008).
- 22) P. Chen, X. Chen, X. Chen, H. Kita, J. Membr. Sci., 330, 369 (2009.)

# Application of Zeolite Membranes for Hybrid System of Chemical Reaction and Membrane Separation

# Hidetoshi Kita

# Graduate School of Science and Engineering, Yamaguchi University

Membrane separation appears to be a promising candidate because of low energy consumption, compact unit, simple operation and low environmental impact. Therefore, strong interest exists in the synthesis of membranes that exhibit both higher permeabilities and higher selectivities than presently available polymers. The performance of zeolite membranes is far superior to any other membrane previously reported in both of pervaporation and vapor permeation. Thus, A type and T type zeolite membrane modules have been put to practical use for dehydration of organic liquids. Here, new applications of the zeolite membrane are introduced for hybrid system of chemical reaction and membrane separation, such as pervaporation membrane reactor for esterification reaction and pervaporation catalytic reactor for oxidation reaction by TS-1 membrane.

Keywords: Zeolite membrane, Pervaporation, Membrane reactor, Esterification, TS-1