《解説》

バインダレスゼオライト成形体の創成

奧 智治

(株)日本触媒 GSC 触媒技術研究所

シリカ成形体にアルカリ金属と有機構造規定剤(SDA)とを含浸担持し、加圧水蒸気雰囲気下で結晶 化することにより、シリカ成形体自身をケイ素源とするバインダレスゼオライト成形体を合成する方法 を開発した。SDAの選択やアルミニウム、鉄などの金属塩の共存により、広範な組成および種類のハ イシリカタイプの結晶性メタロシリケートを合成できることから、比較的一般性の高い合成方法と言え る。本法により得られるゼオライト成形体は結晶化度が高いうえ、原料に用いるシリカ成形体の外観 (形状)とメソ細孔およびマクロ細孔の構造を保持できるため、工業用触媒開発のために重要となる物 性(成形体の形状や大きさ、細孔容積、細孔径など)を簡便に設計可能である。これらの特長を活用す ることにより、液安法エタノールアミン製造法においてジエタノールアミンを形状選択的に合成可能な バインダレスゼオライト触媒を開発し、企業化に成功した。

キーワード:バインダレス、成形体、メソ細孔、マクロ細孔、MFI

1. はじめに

MFI型などのハイシリカタイプのゼオライトは, 分子サイズレベルの均質なミクロ細孔と酸点をもつ うえ, 耐熱性, 酸強度, 疎水性などの特性から固体 触媒に適した材料である¹⁾。例えば、流動床反応プ ロセスによるシクロヘキセン水和反応²⁾や気相ベッ クマン転移反応³⁾などのように工業的にも重要な触 媒として知られている。これらのゼオライトは、い わゆる水熱合成法⁴⁾(hydrothermal synthesis: HTS 法) やドライゲルコンバージョン法⁵⁾ (dry gel conversion technique: DGC法) などの発展によって, 化学的組成,結晶構造,一次粒子の形態などを様々 に設計することができる。通常、結晶性の高いゼオ ライトを合成するためには、ケイ素源、アルミニウ ム源,アルカリ成分および有機構造規定剤(SDA) などを含む均質な"水性ゲル (hvdrogel)"を前駆 体として調製する必要がある。水性ゲルを水熱反応 (HTS法)や、あるいは水性ゲルを乾燥して得たド

受理日:2012年3月21日

- 〒305-0856 茨城県つくば市観音台1-25-12
- (株)日本触媒 GSC 触媒技術研究所

E-mail: tomoharu_oku@shokubai.co.jp

Copyright \odot 2012 Japan Zeolite Association All Rights Reserved.

ライゲル粉末を VPT 法⁶⁾ (vapor-phase transport synthesis) や SAC 法⁵⁾ (steam-assisted conversion) により結晶化する工程(DGC法)を経て合成され るため、これらの方法で得られるゼオライトは基本 的に粉体となる。ハイシリカ型ゼオライト触媒の工 業的利用の観点からは流動床反応プロセスだけでな く. 触媒分離工程が不要な固定床流通式反応プロセ スで使用できることが重要であるが、粉体だと触媒 の保持方法や圧力損失が著しく高くなる問題点があ り工業的には困難である。流通系で使うにはゼオラ イトを成形し、さらに、成形物の形状や大きさ、メ ソおよびマクロ細孔容積とその分布などの形態的特 性を制御して, 圧力損失を低減させると同時に成形 体内部における物質移動速度を向上させて高い触媒 有効利用率を実現しなければならない。ゼオライト 自体は可塑性や自己焼結性をもたないため通常は無 機酸化物をバインダとして添加して成形する必要が あるが、無機バインダで成形する場合には上記の形 態的特性をある程度制御できる反面. ゼオライトの バインダ成分への埋没や希釈効果による効率の低 下、無機バインダによる副反応の発生という新たに 生じる問題を考慮しなければならない。

一方,主にゼオライト膜合成の見地からDGC法 を応用展開し,無機バインダの添加なしでゼオライ



図1 バインダレスゼオライト成形体の合成方法

ト成型物を作製する報告がある。例えば、水上・清 住らは7-9). 前駆体のドライゲル粉体をディスク状 に圧縮成型した後に結晶化することにより、ゼオラ イト粒子が緻密に凝集して実質的に無機バインダを 含まないゼオライトディスクを作製した。また、粒 子内部における物質移動速度の改善・向上を目的と して、メソ細孔をもつ MFI 型ゼオライトを合成す る様々な方法が研究されている¹⁾。例えば、水酸化 ナトリウム(NaOH)水溶液や水熱処理などのポス トシンセシス処理法 (postsynthesis treatment) に より、あらかじめ合成されたゼオライト粒子から脱 ケイ素, 脱アルミニウムする方法や, カーボンブ ラックやポリスチレン粒子共存下で水熱合成して得 られたゼオライト粒子から共存粒子を焼成除去する 方法 (macrotemplating method), 多孔性カーボン 細孔内でのMFI型ゼオライトの合成(nanocasting) method) などがあり、これらの手法によって細孔 径が10~100 nmのメソおよびマクロ細孔が形成さ れる。すなわち、DGC法による緻密なゼオライト 凝集成型物の作製方法とメソ細孔の形成・修飾法と を組み合わせれば、形態的特性が制御されたバイン ダレスゼオライト成形体を合成できると予想される が,研究例は非常に少ないようである。本稿では, 当社でジエタノールアミン形状選択的製造用触媒材 料として工業的に実用化しているバインダレスゼオ ライト成形体の合成法¹⁰⁻¹²⁾について紹介する。本 法はゼオライト合成反応後の成型工程やメソおよび マクロ細孔を二次的に形成するための工程が不要な シンプルな製法である。市販の非晶質シリカ成形品 自体をケイ素源として用いて、水性ゲルやドライゲ ルなどの前駆体を調製するための煩雑な工程が不要 で、かつ、メソおよびマクロ細孔構造に代表される

シリカ成形品の形態的特性を保持したバインダレス ゼオライト成形体が得られる特長がある。原料とな る多孔質シリカゲルは,成形体の形状,大きさ,細 孔容積,細孔径などを高度に制御可能であり多様な 物性をもつ製品が一般的に入手可能であることか ら,ケイ素源として用いるシリカ市販製品の選択が バインダレスゼオライト成形体の形態的特性を制御 することと等価になり,工業的利用の観点から優れ た合成法である。

2. バインダレスゼオライト成形体の合成

MFI型バインダレスゼオライト成形体の典型的 な合成方法は次のとおりである。まず、市販のシリ カビーズ (富士シリシア化学(株)社製, CARiACT Q-50, 10-20 mesh) に、水酸化テトラプロピルアン モニウム(TPAOH)とNaOHの混合水溶液(A)を含 浸後,80~100℃で乾燥させることによってSDAと NaOHをシリカ担体上に担持する。その後、加圧水 蒸気で180℃,8時間処理するとMFI型シリカライ ト成形体が得られる(図1)。担持されるSDAと NaOHの量は、混合水溶液(A)の濃度によって調整 される。すなわち、含浸される混合水溶液(A)の液 量はシリカビーズの吸水量に丁度見合う容量である から.水溶液(A)の濃度と吸水量の積が各成分の担 持量となる。含浸する液量が吸水量より不足してい たり、逆に、過剰にあってシリカビーズ外に残って いる場合にはSDAとNaOHを均一に担持できなく なってバインダレスゼオライト成形体の結晶化度や 形態的特性に悪影響が生じる。

上記のシリカビーズの代わりにリング状などに成 形された種々の多孔質シリカゲル成形体を用いる と、その形状を保持したバインダレスゼオライト成



図2 種々形態のバインダレスゼオライト成形体の外観

形体が得られる(図2)。また,混合水溶液(A)にア ルミン酸ナトリウムや硝酸アルミニウムを溶解させ るか,あるいは,常法によりあらかじめアルミナを 担持したアルミナ担持シリカ成形体を用いて,混合 水溶液(A)を含浸担持して上述の操作を行うと,Al 原子がT原子として骨格に取り込まれたバインダ レスアルミノシリケート成形体が得られる。アルミ ン酸ナトリウムを用いる場合はNaOHは必須では なく,アルミン酸ナトリウムのNa分で代替するこ とができる。

3. バインダレスゼオライト成形体の物性

Si/Al原子比=30, Si/SDAモル比=15, Si/Na原子 比=23の条件で合成したバインダレスゼオライト 成形体を水洗して乾燥し,粉砕した後に測定した XRDチャートを図3に,SDAを焼成除去した生成 物の²⁹Siおよび²⁷Al MAS NMR を図4に示す。 XRDパターンは結晶性の極めて高いMFI構造を示 しており,²⁹Siおよび²⁷Al MAS NMRの結果と整合 性があった。格子外(5,6配位)のAlはほとんど存 在しなことと,4配位Alに帰属されるシグナルの半 値幅が結晶化前の1384 Hzから960 Hzに狭く変化 することとを合わせて考えると,全てのAlがゼオ ライトのT原子として骨格内に取り込まれている ことが示唆される。また,成形体断面や粉砕物粒子 のエネルギー分散型蛍光X線分析によれば,生成



図3 MFI型バインダレスアルミノシリケート成形体 (as-made)のXRDパターン

したゼオライト粒子が均質な組成をもつことがわかる。

比表面積およびメソ〜マクロ細孔容積(直径4 nm以上)の測定結果を表1に示す。表面積が80 m²/gのシリカビーズを原料に用いた場合,窒素を 用いて測定したBET比表面積が380 m²/gまで大き くなる一方で,水銀圧入法による測定では24 m²/g と小さくなった。水銀圧入法による測定では24 m²/g と小さくなった。水銀圧入法による測定では24 m²/g と小さくなった。水銀圧入法による測定では40 2 m 以下のミクロ細孔の内表面積が測定されな いため,これらの表面積変化は,ゼオライト化によ るミクロ細孔の生成を示すと同時に,生じたゼオラ イトがサブミクロンサイズの微細な結晶粒子から 成っていることを示しており,実際のFE-SEM 観 察結果¹¹⁾と整合性があった。また,図5に示す細孔



図4 MFI型バインダレスアルミノシリケート成形体の²⁹Si および ²⁷Al MAS NMRスペクトル

表1 MFI型バインダレスアルミノシリケート成形体の細孔特性

	BET	水銀圧入法(>4 nm)		
	(m^2/g)	Area (m²/g)	細孔容積 (ml/g)	 結晶化度(XRDルーランド法)
MFIゼオライト	380	24	0.97	$\sim \! 100\%$
シリカビーズ	80	80	1	非晶質



図5 バインダレスゼオライト成形体と原料シリカ成 形体の細孔分布曲線(水銀圧入法)

分布は原料シリカと良く一致しており、これらの結 果から、本法により合成されるバインダレスゼオラ イト成形体は、原料シリカ成形体の外観だけでなく メソおよびマクロ細孔構造が保持されることが明ら かである。

4. 他構造のバインダレスメタロシリケート成形体 Alの代わりにホウ素,鉄,ガリウムなどの塩ま たは酸化物を担持した場合には、これらの元素をT 原子として取り込んだバインダレスメタロシリケー ト成形体を得ることができる。これらのメタロシリ ケートは焼成によってSDAを除去した後に硝酸ア ンモニウム水溶液でイオン交換後、熱分解するとプ ロトン型に変換することができ、こうして得られた H-MFI型アルミノシリケートおよび鉄シリケート 成形体はNH₃-TPDにおいて、HTS法で合成され た同構造のアルミノシリケートおよび鉄シリケート



図6 H-MFI型バインダレスメタロシリケート成形体 の NH₃-TPDスペクトル

と同様の脱離曲線を与えた(図6)。これらの結果 からもAlやFeなどのヘテロ原子がT原子として骨 格内に取り込まれていることがわかる。また、 SDAとしてTPAOHの代わりに種々の4級アンモニ ウム塩を用いると、水熱合成の場合と同一種類のゼ オライト構造を有する各種のバインダレスゼオライ ト成形体が得られる(表2)。

5. 合成条件の検討と考察

Al成分を酸化物としてあらかじめシリカビーズ に担持した成形体を用いて、SDAおよびNaOHの 担持量と結晶化の関係を調べた(表3)。まず、シ リカビーズに硝酸アルミニウム水溶液を含浸担持し て焼成し、Si/Al原子比=16のアルミナ担持シリカ ビーズを調製した。これを加圧水蒸気で処理すると

Si/Al	Si/Na	Si/SDA	条件	結晶構造
a	30	100	180°C, 30 h	MFI
<u> </u>	30	30	180°C, 8 h	MFI
300	200	30	180°C, 8 h	MFI
16	8	20	180°C, 8 h	MFI
5	4	15	180°C, 3 h	MFI
24	16	10	170°C, 32 h	MEL
36	28	10	180°C, 48 h	MTW
30	23	5	170°C, 20 h	BEA
a	20	5	170°C,144 h	RUT
	Si/Al a 300 16 5 24 36 30 a	$\begin{tabular}{ c c c c c c } \hline Si/Al & Si/Na \\ \hline -a & 30 \\ \hline -a & 30 \\ \hline 300 & 200 \\ \hline 16 & 8 \\ \hline 5 & 4 \\ 24 & 16 \\ \hline 36 & 28 \\ \hline 30 & 23 \\ \hline -a & 20 \\ \hline \end{tabular}$	$\begin{tabular}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	Si/Al Si/Na Si/SDA 条件 $-^a$ 30 100 180°C, 30 h $-^a$ 30 30 180°C, 8 h 300 200 30 180°C, 8 h 16 8 20 180°C, 3 h 5 4 15 180°C, 3 h 24 16 10 170°C, 32 h 36 28 10 180°C, 48 h 30 23 5 170°C, 20 h $-^a$ 20 5 170°C, 144 h

表2 SDAに対応するバインダレスゼオライト成形体の結晶構造

^aAl非担持サンプル(シリカライト)

表3	前駆体組成比の影響
	144 Abrill Hamilton and a 145 H

entry	サンプル	組成	Al配位数	BET^b $[m^2/g]$	XRD ^b
1	Al ₂ O ₃ /SiO ₂ : [S]	Si ₁₆ Al	4, 5, 6	80	非晶質
2	[S]+NaOH	Na _{1.3} Si ₁₆ Al	4	6	非晶質
3	[S]+TPAOH	Si ₁₆ Al(TPA) 0.8	4, <u>6</u> ^a	80	非晶質
4	[S]+TPAOH+NaOH	Na _{0.5} Si ₁₆ Al(TPA) _{0.8}	<u>4</u> ^a , 6	65	非晶質
5	[S] + TPAOH + NaOH	Na _{1.3} Si ₁₆ Al(TPA) _{0.8}	4	380	MFI構造

^a 下線は主成分を表す

^b180℃飽和水蒸気8時間処理後に測定

BET比表面積値が変化しないが、NaOHを担持し た後に水蒸気処理すると6m²/gに低下し、シリカ 一次粒子がこの条件下で著しくシンタリングするこ とがわかる (entry 2)。NaOHの代わりにTPAOH を担持した場合 (entry 3) や、Al に対して原子比 で0.5当量のNaOHを担持した場合 (entry 4) はシ ンタリングは大きく抑制された。XRD 測定の結果, entry 1~4の組成ではゼオライト化せず非晶質な生 成物となり, entry 5のみでゼオライト化が進行し てバインダレスゼオライト成形体が得られた。ま た、²⁷AIMASNMR測定ではシリカ上に担持された Alはブロードなシグナルを与え4~6配位の混合物 であり、これにTPAOHのみを担持する (entry 3) と6配位構造が主成分に変化する一方, NaOHの存 在により4配位構造が安定化することがわかった (entry 2, 4, 5)_o

これらの実験事実から、Na成分は4配位のAlを 安定化するために優先的に消費され、Alに対して 過剰に存在するNa⁺がSi-O結合を切断・再結合 (シンタリング)する機能をもつと考えることがで

きる。すなわち、含浸担持時にシリカ表面でAlと NaOHとTPAOHが反応して4配位Alの複合体が生 じ、さらに、水蒸気処理時には過剰に存在する Na⁺ 成分がシンタリング作用と類似の機構でバル クなシリカのSi-O 結合を切断および再構成すると 考えられる。本法によるバインダレスゼオライト生 成過程ではケイ素に関する有用な化学的情報が得ら れていないが、松方ら¹³⁻¹⁶⁾が報告しているDGC法 におけるゼオライトの生成過程を参照すると、含浸 担持過程あるいは結晶化過程の初期段階でシリカ担 体上に SDA と 4 配位 Al と Si からなる 中間体ナノ粒 子がNaOHの関与によって生成し、この中間体あ るいはいったん生成したゼオライトナノ粒子が再構 成や再溶融過程を経ることによってシリカ担体上を マイクロメートルオーダーで移動できるのではない かと考えられる。シンタリング作用を伴いながら粒 子内部までが均一な組成となってシリカ担体全体が ゼオライト化し、その結果、シリカー次粒子の凝集 体である多孔質シリカゲルが均質で微細なゼオライ ト結晶からなる凝集体に転換されることになり、シ

リカ成形体の形態的特性を保持したバインダレスゼ オライト成形体が生成すると推測される。

6. 当社における実用化の例

多孔質シリカ成形体は、吸着剤、触媒あるいは触 媒担体として気相や液相条件での固定床プロセスで 広く利用されているので、それらの形態を保持した バインダレスゼオライト成形体も固定床での利用に 適した形態的物性をもつことになる。特に、構成す るゼオライト結晶が微細であることに加え、反応物 分子(あるいは生成物分子)がゼオライト粒子に至 る(あるいは脱離する)までの道程が細孔径10 nm 以上のメソおよびマクロ細孔であり、その細孔容積 が0.5 ml/g以上であることから、物質移動の制約を 抑制できる観点で理想的な細孔構造をもつ。これら の特長を活かして、当社では固定床反応装置を用い る液安法エタノールアミン製造用の触媒として実用 化している¹⁰⁻¹²⁾。

希土類イオン交換 MFI 型ゼオライトを触媒とし て用いると、アンモニアと酸化エチレンの逐次的開 環付加反応(図7)の遷移状態を規制して形状選択 的にジエタノールアミン(DEA)が得られる。この 反応系は生成物であるエタノールアミン(EAs) に よる非選択的自己触媒反応を併発するため、固定床 反応向けに利用する MFI 型ゼオライト触媒は高活 性でなければならない。なぜなら、触媒活性が低く なると自己触媒的な非選択的反応の割合が増加して DEA 選択性が低下するからである。本法で得られ る MFI 型ゼオライト成形体をプロトン型にイオン 交換し、これに硝酸ランタンを含浸担持後に熱処理 してゼオライト酸点の約20%をLa³⁺でイオン交換 した触媒を調製して反応評価を行い、同一組成の粉 体ゼオライトに対して30 wt%のアルミナバインダ を使用して成形した触媒の評価結果と比較した(表 (4)。アルミナ成形触媒ではDEA 選択性が低下し て、トリエタノールアミン(TEA) が増加するうえ に、EAsの水酸基へ酸化エチレンが開環付加した 副反応生成物が生じた。この結果は、アルミナバイ ンダによる希釈・埋没効果のためゼオライト触媒の 見かけの活性が低下して自己触媒反応比率が増加し たことと、アルミナバインダを焼結させる加熱過程 において. ゼオライト酸点上の La³⁺ イオンの一部 がバインダ上へ移動して塩基点が生じ、塩基触媒に



図7 エタノールアミンの生成反応式

表4 DEA 合成反応評価結果

wt%	Binder-less	Al ₂ O ₃ -Binder
MEA	69.3	67.8
DEA	30.2	27.1
TEA	0.5	2.0
副生物	trace	2.1

よる副反応(水酸基への酸化エチレン付加)が進行 したことに起因する。すなわち,バインダレスゼオ ライト成形体を触媒材料に用いた場合には,ゼオラ イト触媒本来の性能が失われることなく発現できる ことになり,ジエタノールアミンの形状選択的な製 造方法の実用化に初めて成功した。

7. まとめ

当社が開発したバインダーレスゼオライト成形体 は、ケイ素源として用いるシリカ成形体の物性設計 によって、形状、粒子径、メソおよびマクロ細孔構 造等の形態的特性を容易に制御することができる優 れた特長を持っている。バインダレスゼオライト成 形体の合成工程は、粉体を扱わず、また、含浸、乾 燥、加圧水蒸気処理、焼成、水洗およびイオン交換 工程など、いずれも簡便な操作であるため、実用レ ベルにスケールアップすることが容易である点も特 徴の一つに挙げられる。ゼオライトの含有率が実質 的に100%の成形体なので、イオン交換操作や金属 担持などの化学修飾が工業スケールで簡便に実施で きる。また、成形体粒子は数10 nmのメソ~マクロ 細孔をもち、かつ、成形体を構成するゼオライト結 晶(一次粒子)が微細なため、成形体粒子内部の物 質移動や拡散に優位な特性を示し、ゼオライト本来 の性能を成形体で実現できる。今後、合成可能な構 造の拡張や機械的強度の向上などの技術課題に取り 組みながら、ゼオライトを利用する種々の反応触媒 への応用をはじめ、さらに、これらの特徴を活かし た用途開発を行っていきたい。

文 献

- Y. Tao, H. Kanoh, L. Abrams and K. Kaneko, *Chem. Rev.*, **106**, 896 (2006).
- 2) 妹尾鹿造,中川幸治,化学工学, 55,382 (1991).
- Y. Izumi, H. Ichihashi, Y. Shimazu, M. Kitamura and H. Sato, *Bull. Chem. Soc. Jpn.*, 80, 1280 (2007).
- 4) C. S. Cundy and P. A. Cox, Chem. Rev., 103, 663 (2003).
- M. Matsukata, M. Ogura, T. Osaki, P. R. H. P. Rao, M. Nomura and E. Kikuchi, *Topics in Catalysis*, 9, 77 (1999).
- 6) W. Xu, J. Dong, J. Li, J. Li and F. Wu, J. Chem. Soc.,

Chem. Commun., 755 (1990).

- 7) 水上富士夫, 表面化学, 19,658 (1998).
- S. Shimizu, Y. Kiyozumi, K. Maeda, F. Mizukami, G. Pál-Borbély, R. M. Mihályi and H. K. Beyer, *Adv. Mater.*, 8, 759 (1996).
- S. Shimizu, Y. Kiyozumi and F. Mizukami, *Chem. Lett.*, 25, 403 (1996).
- 10) 日本触媒,特開2001-58817 (2001).
- H. Tsuneki, M. Kirishiki and T. Oku, Bull. Chem. Soc. Jpn., 80, 1075 (2007).
- 12) H. Tsuneki, Catal. Surv. Asia, 14, 116 (2010).
- T. Matsufuji, N. Nishiyama, K. Ueyama and M. Matsukata, *Microporous Mesoporous Mater.*, 32, 159 (1999).
- M. Matsukata, T. Osaki, M. Ogura and E. Kikuchi, *Microporous Mesoporous Mater.*, 56, 1 (2002).
- 15) S. Inagaki, K. Nakatsuyama, Y. Saka, E. Kikuchi, S. Kohara and M. Matsukata, J. Phys. Chem. C, 111, 10285 (2007).
- 16) S. Inagaki, K. Nakatsuyama, E. Kikuchi and M. Matsukata, Bull. Chem. Soc. Jpn., 83, 69 (2010).

Synthesis and Industrial Application of Binder-less Zeolite Moldings

Tomoharu Oku

GSC Catalyst Technology Research Center, Nippon Shokubai Co., Ltd.

Nippon Shokubai has developed the binder-less zeolite moldings which can be synthesized from porous silica moldings as the source silica of the zeolites. The binder-less zeolite moldings were prepared by loading alkali metal and non-volatile structure-directing-agent (SDA) onto the silica moldings, followed by treatment with steam. It seems that this developed method of the binder-less zeolite synthesis has some versatility because various crystal structure of high silica type metallosilicate can be synthesized by the choice of SDAs or the co-existence of hetero-atom compounds, *i.e.*, Al, Fe etc., on silica moldings. The developed binder-less zeolite moldings not only have high crystallinity but also retain the shapes and the meso- or macroporous structures of the source silica moldings. Therefore, the morphological character of the binder-less zeolite moldings, *i.e.*, shapes, size of particle, macropore size and volume etc., can be easily designed. Nippon Shokubai has successfully developed the catalytic process for selective diethanolamine production in the commercial scale using this binder-less zeolite catalyst.

Key words: binder-less, molding, mesoporosity, macroporosity, MFI

Copyright © 2012 Japan Zeolite Association All Rights Reserved.