新規無機硬化体の合成とその応用

塩野剛司*

1. はじめに

地球環境問題、とりわけ地球温暖化の問題は国際的にも高い関心が持たれている。特にその原因である二酸化炭素の削減は早急に解決しなければいけない問題の一つである。セメント系材料は、 製造コストが低く、私たちの社会にとって欠くことのできない無機材料である。しかし、一方ではその製造過程で多くのエネルギーの燃焼による二酸化炭素を排出すると共に、原料の分解によっても多量の二酸化炭素を排出している。このような二酸化炭素による環境負荷を低減するためにも新しい無機硬化体の開発が望まれている。

メカノケミストリーは、機械的エネルギーを粉 体に加えることによって、化学反応性を向上させ 粉体自身に新たな機能を持たせるということでた いへん興味が持たれている。筆者は、メカノケミカ ル現象を利用して、カオリナイト(Al₂Si₂O₅(OH)₄)、 ギブサイト(Al(OH)₃)、ベーマイト(AlOOH)など と水ガラスとの反応によって強度が高く、耐水性 の優れた無機硬化体を作製できる可能性を報告し た¹⁾。その硬化機構として、ガラス中で中間酸化 物として働く原料粉体中のアルミニウムイオンが 水ガラスへ溶出、さらに、ガラス形成酸化物とし て作用し、水ガラスを硬化させているものと示唆 された。

本研究では、天然鉱物であるカオリンのメカノ ケミカル現象を調べ、その現象を利用し、珪酸水 溶液(水ガラス)との反応によって新しい無機硬

*京都工芸繊維大学大学院工芸科学研究科 物質工学部門 准教授 化体の作製を試みると共に、その生成機構を検討 した。さらに、合成された硬化体をさらに熱処理 し、機能性材料への応用を検討した。

2. 実験方法

図1に本実験で開発した新しい無機硬化体の作 製手順を示す。出発原料にはジョージアカオリン を用いた。その平均粒子径は約2.4µm、比表面積 は14.7m²/gである。カオリンの活性化には、媒体 撹拌型の粉砕器 (DCPミル)を用いた。1mmφの ジルコニアボールを粉砕室の98%に充填し、さら にカオリン15mass%のスラリーをその隙間に満た し、ローター回転速度700rpmの条件で粉砕処理を 行った。粉砕後のカオリンについて、結晶構造の 変化をX線回折 (XRD; X-ray Diffraction)分析、 熱分析、粉砕の程度をBET法で評価し、走査型電



Fig.1 Procedure of preparing new consolidated material.

子顕微鏡 (SEM; Scanning Electron Microscope) で微細構造の変化を調べた。さらに局所構造の変 化を調べるために、アルミニウムの配位状態に注 目し、²⁷Al MAS NMRスペクトル測定を行った。

硬化体の作製には、0~8時間粉砕処理したカ オリンをろ過、110℃で乾燥後、乳鉢で粗砕して目 的のメカノケミカル活性化カオリンを調製した。 この粉末に水ガラス、フィラーとしてケイ砂を加 えて、自動混合器で十分混合した後、シリコンゴ ム製の型(10×10×60mm)に流し込んで硬化体 を作製した。得られた硬化体については、三点曲 げによる強度測定、耐水性の評価、SEMによる組 織観察を行った。さらに、硬化の機構を調べるた めに、ケイ砂を加えない硬化体を作製しXRD分析 をすると共に、²⁷AI MAS NMRスペクトル測定を 行った。

3. 結果と考察

粉砕による出発原料のカオリンの構造変化を XRD分析した結果を図2に示す。粉砕時間の進行 と共に、回折強度は低下し、ブロードになってい る。このような回折強度の低下は、粒子径の減少 と非晶質化による内部歪みの増加に起因するもの である²⁾。特に、(00ℓ)面の回折強度の低下が他 の面の回折強度に比べ著しいことから、c-面に垂 直な方向の破壊が優先的の起こっていることが分 かる。このことは、SEMの観察からも確かめられ、 破壊の進行に伴い板状のカオリン粒子の周りから 小さな粒子が削り取られていく様子が観察された。

図3は、破壊の程度を調べるために比表面積を 測定した結果である。また、比較のために乾式で 粉砕した時の結果も合わせて示す。粉砕と共に比 表面積は急速に増加し、粉砕時間が6時間で粉砕 限界に達し、それより長く粉砕すると比表面積は 緩やかに減少することが分かる。この結果は、 XRD分析(図2)の回折強度の低下とよく似た傾向を示し、比表面積の増加が、a-面、b-面の破壊 に対応していることを示唆している。また、粉砕 時の投入エネルギーの差にも起因するが、粉砕限 界に達するまでの時間は乾式粉砕の方が短く、比 表面積の増加も少なかった。

粉砕による局所構造の変化を調べた結果を図4 に示す。通常、カオリン中のAlの配位数は6であ るが、粉砕により4配位および5配位のAlが現れ てくることが分かった。このような低配位状態の Alは不安定であるので、粉砕後のカオリンは反応





Fig.3 Effect of milling time on specific surface area.



Fig.4 ²⁷AI MAS NMR spectra of milled kaoline.

性に優れているものと推察される。

これらの未粉砕および粉砕したカオリンを水ガ ラスと反応させた結果、未粉砕のものは数日間静 置しておいても硬化現象は認められなかった。一 方、粉砕することによって硬化が促進され、粉砕 時間が4時間以上の場合には、水ガラスと混合後、 数分で硬化することが分かった。さらに、粉砕処 理したカオリンを用いて作製した硬化体の強度は、 粉砕時間と共に増加し、優れた耐水性を示した。

この硬化の反応機構を探るために、硬化体中の Alの局所構造を調べた結果を図5に示す。水ガラ スとの反応によって、4配位状態のAlの増えてい ることが分かる。さらに、その増加の程度は粉砕 が進むにつれて大きくなっていることも分かる。 粉砕して処理したカオリンを用いた時の硬化体が、 XRD分析で非晶質状態であったことを考慮する と、このような4配位状態のAlは中間酸化物とし て、ガラス中でネットワークを形成しているもの と判断できる。すなわち、粉砕によって水ガラス 中に溶出したAlイオンが、水ガラス中でSiO4²⁻から なるクラスターの重合を促進させ、硬化体が形成 したものと考えられる。

4. 新規無機硬化体の応用

今までの実験結果より、合成された硬化体は、 シリコン、アルミニウム、アルカリの非晶質ゲル の形成によって、硬化しているものと判断できる。 したがって、このゲルはゼオライト前駆体となり うる可能性があり、そこで出発原料の組成比を、 シリコン:アルミニウム:アルカリ=1:1:1 になるように秤量し、熱処理後、結晶相を調べた 結果を図6に示す。ただし、組成比を揃えるため に加えたアルミニウム源はメカノケミカル処理し た水酸化アルミニウムを添加した。熱処理を行う 前の硬化体は、水酸化アルミニウムに起因するブ ロードな回折が18℃付近にわずかに認められる。 熱処理温度が60℃という低い温度にもかかわらず、 フォージャサイト、ゼオライトAの生成が確認で き、100℃の熱処理では、ほぼ単一相からなるゼオ ライトA硬化体を作製できることが認められた。 このゼオライト硬化体は、鉛、カドミウムなどの 重金属に対して優れた除去特性を有していること も認められた。図7は、熱処理前後の微細構造を 観察した結果である。熱処理温度は100℃である。 熱処理前の非晶質状態の硬化体は、サブミクロン



Fig.5 ²⁷AI MAS NMR spectra of consolidated body prepared by using milled kaoline.



Fig.6 XRD patterns of consolidated bodies prepared using mechanically activated powders and sodium silicate solution (water glass).

からなる粒子の集合体が緻密に凝集しているのに 対し、熱処理後の硬化体は、ゼオライトA特有の 立方体の結晶粒子から構成されていることがよく 分かる。この結果は、図6のXRD分析の結果をよ く反映していると判断できる。

5. まとめ

カオリンを湿式粉砕し、その構造および反応性 の変化を調べると共に、メカノケミカル効果を利 用した新しい無機硬化体の作製の可能性およびそ の応用について検討した結果、以下の結果を得た。

・粉砕処理により、比表面積が著しく増加し、

それに伴い回折強度が低下(半値幅が増加) した。また、湿式粉砕でもカオリン中の結晶 水の脱離が起こっていることが推察された。

- ・粉砕後のカオリンは、アルカリ溶液へのアル ミニウム、シリコンの溶出が著しく向上した。
- ・活性化処理したカオリンと水ガラスとの反応
 により、硬化現象が起こり、新しい無機硬化
 体の作製できる可能性が明らかになった。さらに、この硬化機構はアルミニウムが非晶質
 ゲルのネットワーク形成に大きく寄与していることが分かった。
- ・得られた硬化体を熱処理することによって、
 任意の形状に成形可能なゼオライト硬化体を
 作製できることが明らかになった。今まで微
 粉末でしか合成できなかったゼオライトを、
 バルク状で作製できる技術が確立できれば、
 ゼオライトの新しい用途が期待できる。

参考文献

- Shiono, M. Inoue, T. Nishida, M. Kitamura and M. Kamitani, Proc. 6th Japan International SAMPE Symposium (A New Perspective in Advancement of Materials), 171 (1999).
- 2)カリティ, "X線回折要論". アグネ (1980)
 pp.256-266.



Fig.7 Microstructures of consolidated body (A)before and (B)after heat-treatment at 100°C.