Synthetic Chemistry of Fine Particles, 2015

微粒子合成化学·講義

http://res.tagen.tohoku.ac.jp/mura/kogi/ E-mail: mura@tagen.tohoku.ac.jp

多元物質科学研究所 本



微粒子合成化学·2015年度 2015/06/09

微粒子合成化学•2015年度

微粒子合成法

2015/06/09

ゲルーゾル法で合成した粒子





単分散粒子とは

サイズ、形態、構造、組成が均一な粒子群 おおむねサイズの標準偏差が10%以内のものをさす 単分散粒子は上記の性能が均一であるために、それだ けで機能性材料となる。なぜならば、全体で平均化される のではなく、粒子1個1個がもつ特性がそのまま反映され るから。

たとえば、酸化鉄(α-Fe₂O₃)だと、単分散粒子ではないと、 べんがらと呼ばれる真っ赤な塗料だが、サイズが1µm程 度で、形態が長いと黄色っぽくなり、平板だと真っ赤にな る。

Stöber法シリカ粒子



きれいな単分散粒 子で、工業的にも多 く利用されている。



比較的低温で合成されると生成

ただし、アルミナのように、通常は結晶相を示すが、液相合成では非晶質になる場合がある

非晶質粒子は、すべて、球形となる

逆に、球形粒子が、すべて、非晶質というわけではない。多結晶粒子の場合がある。

単分散粒子合成のための一般的指針

(T. Sugimoto, Adv. Colloid Interface Sci. 28, 65 (1987).)

単分散粒子

成長は基本的に、単純な、溶質の直接析出によるもの

凝集機構による成長は極めて稀

⇒ わずかにマグネタイトFe₃O₄粒子生成のみ

単分散粒子以外の材料では、凝集機構による成長が 一般的であり、混同してはならない

粒子生成は速度論

単分散粒子生成機構は、速度論をベースにする

平衡的に生成する組成、構造の材料が、速度論制御 で生成する

制御されるのは固相析出の際の、核生成と成長の過程を経る

これを、LaMerモデルで描くことができる





過飽和状態

氷の過冷却現象を想像するとよい 水の温度を下げて行っても、0℃では氷はできない 過冷却されて、はじめて、核生成が始まる 核生成が起こると、凝集的な成長が起こり、一気に氷 が生成する

単分散粒子合成ではこれを避けねばならない



幼核 (embryo) ⇒不安定核⇒安定核

3つは、不確定性的に発生し、幼核、不安定核はすぐ に再溶解する

一定の時間後、安定核が生成し、その後、粒子成長段階に入る

Gibbs-Thomson 効果

溶解度の粒径依存性に対する Gibbs-Thomson 効果は次の式で表 される

$ln(C_r/C_{\infty}) = 2\gamma V_M / (rRT)$

ここで Cr は半径 r の粒子に対する平衡溶質濃度, C_∞ は無限平面に 対する平衡溶質濃度 (溶解度), γは表面自由エネルギー (正確にはこ の固体/液体界面における界面自由エネルギー), V_M はモル体積 (物 質 1 mol の示す体積, すなわちモル質量/比重), r は粒子半径, R は 気体定数, T は温度

大雑把には1µm以下程度の微粒子系に Gibbs-Thomson 効果は表 れることがわかる. なお, 1 nm では極端に大きな値になるが, そもそ もこの大きさでは巨視的な熱力学をそのまま適用すること自体に問題 がある.

安定核の大きさ

核生成

幼核(embryo)生成 \rightarrow 不安定核 安定核生成【不確定性原理的】 安定核サイズは、溶解度に依存 溶解度が大きい材料の安定核サイズは大きくなる 溶解度が小さいと、サイズは小さくなる → この場合、成長できないことが多い



15

核生成と成長の分離

過飽和度の制御

- •希薄系あるいはリザーバーの存在
- 均一核生成に必要な過飽和度は通常不均一核生成に比べて大きい

核生成期間の制御

•核生成期を成長期に比べて格段に短くするなど

均一核生成

溶液中にnモルの溶質が析出し半径rの結晶相(固相)が生成したとき(均一核生成)の自由 エネルギー変化 $\Delta G(n)$ は

$$\Delta G(n) = 4\pi r^2 \gamma - n\Delta \mu$$

γは液固界面エネルギー、Δμは1 molあたりの自由エネルギー、Δμは過飽和度の関数であ り過飽和度が大きくなるとΔμはも大きくなる。析出する結晶相を球形とすれば、結晶相のモ ル体積をνとして次のように書ける。

$$\Delta G(n) = 4\pi r^2 \gamma - \left(4\pi r^3 \Delta \mu\right)/3\nu$$

不均一核生成



溶質と平面の濡れ角を θ 、曲率半径をrとすれば、析出に伴うエネルギー変化 $\Delta G'(r)$

$$\Delta G'(r) = \left\{ 4\pi r^2 \gamma - \left(4\pi r^3 \Delta \mu\right)/3\nu \right\} \times f(\theta)$$

$$f(\theta) = \left\{ (1 - \cos \theta) \left(2 - \cos \theta - \cos^2 \theta \right) \right\}/4$$

$$\therefore 0 \le f(\theta) \le 1$$

rで微分して0に等しいとし、ΔG(r)が極大をとるrの値を臨界半径(臨界曲率半径)といいr*で表す。

 $r^* = 2\gamma v / \Delta \mu$ 別の言い方では、安定核のサイズ。

臨界曲率半径が
だであるならば、その時の析出核の体積は、それぞれ

均一核生成
$$(4\pi/3) \times (r^*)^3$$

不均一核生成 $(4\pi/3) \times (r^*)^3 \times f(\theta)$

となり、常に不均一核の方が体積は小さい

均一核生成と不均一核生成のそれぞれの生成速度」は

$$J_{\text{homo}} = N_A \exp\left(-\Delta G(r^*)/RT\right)$$
$$J_{\text{hetero}} = N_C \exp\left(-\Delta G'(r^*)/RT\right)$$

均一核生成と不均一核生成のそれぞれの生成速度の比は

$$N_A \cong N_C$$

$$\therefore J_{\text{homo}} / J_{\text{hetero}} = \exp\left[-\Delta G(r^*)(1 - f(\theta))\right] / RT$$

となり、常に1より小さい。すなわち、不均一核生成の方が速度論的にも有利なのである。

三次元核と二次元核

- 均一核生成と不均一核生成を接触角で整理する 方法と、もう一つ、前者を三次元核、後者を二次 元核で整理する方法がある
- 定性的には、二次元核の方がコンデンセーションによるエネルギー変化が小さい(三次元でないだけ)ので、安定核のサイズが小さくなり、エネルギー的に有利とされる





ТĒ

1.2

移流集積によって下から上に運ばれ、二次元の結晶構 造を形成するコロイド。下の方のコロイドは動いているた めブレている。

永山国昭(東京大学教養学部)

微粒子合成化学·2015年度

21



希薄系

塩濃度を低くして電気二重層による静電的反発力 で凝集防止

保護コロイド

• 粒子表面に吸着させて凝集を防止

粒子固定

ゲル網などに固定化してブラウン運動を抑制

モノマーの留保

リザーバーの存在

- 酸化物粒子:酸化物のOは水がリザーバー。故に 金属イオンの方を制御する
- 金属:金属状態は溶解度が非常に低いので成長 させるための工夫が必要

外部からの添加

ハロゲン化銀のようにダブルジェット法などを利用
 する

単分散粒子合成法

ゾルーゲル法、希薄系など

Stöber法シリカ粒子



主要な合成条件:

TEOS=Tetraethylorthosili cate, Si(-O-C₂H₅)₄ 0.1~ 0.5 mol/L

溶媒=エタノール

NH₃(触媒)=1~10 mol/L

H2O= 0.5~2.0 mol/L

温度= 0~30 ℃

ゾルーゲル法粒子

TiO2, ZrO2など

温度が低いため、調製直後は非晶質のものが多い。 そのため、高温処理する場合がある

非晶質の場合は球形となる

SiO2: W. Stöber, A. Fink, and E. Bohn: J. Colloid Interface Sci. 26, (1968) 62.
TiO2: E.A. Barringer and H.K. Bowen: J. Am. Ceram. Soc. 67 (1984) C-113.
E. A. Barringer, N. Jubb, B. Fegley, Jr., R. L. Pober, and H. K. Bowen: in "Ultrastructure Processing of Ceramics, Glasses, and Composites," (L. L. Hench and D. R. Ulrich, Eds.), pp. 315-333. Wiley, New York, 1984.
B. Fegley, Jr., E. A. Barringer, and H. K. Bowen: J. Am. Ceram. Soc. 67, (1984) C-113.
ZrO2: K. Uchiyama, T. Ogihara, T. Ikemoto, N. Mizutani, and M. Kato: J. Mater. Sci. 22, (1987) 4343.
T. Ogihara, N. Mizutani, and M. Kato: Ceram. Intern. 13, (1987) 35.
PZT: T. Ogihara, H. Kaneko, N. Mizutani, and M. Kato: J. Mater. Sci. Lett. 7, (1988) 867.
H. Hirashima, E. Onishi, and M. Nakagawa: J. Non- Cryst. Solids 121, (1990) 404.

その他の単分散粒子合成



• Matijevicコロイドなどが有名 ポリスチレンラテックス

- •重合反応
- •エマルジョン

•界面活性剤を使う使わないで違いがある その他

ゲルーゾル法

東北大学多元研における研究





ヘマタイト(α-Fe2O3)粒 子がゲル網に固定化さ れる

β-FeOOH(中間生 成物)のゲル網

例えば、ヘマタイト(α-Fe₂O₃)粒子合成では前駆固体として濃厚な非晶質水酸化鉄 ゲルを用い、非晶質水酸化鉄→含水酸化鉄(アカガナイト)→ヘマタイトの2ステップ の相転移を経て生成する。この場合、中間生成物である含水酸化鉄がヘマタイト前 駆体のリザーバーとなり、かつ凝集抑制効果を担っている。 また、ヘマタイトの形の制御は硫酸根、リン酸根などの吸着性イオンを共存させるこ とにより達成される。

微粒子合成化学·2015年度

リザーバーの選択

粒子成長中に溶質を供給

溶解度または溶解速度の十分低い固体または 錯体を選ぶ



ゲル網の利用 凝集防止剤の添加 • ゼラチンなどの保護コロイドの添加



ゲルーゾル法による 単分散へマタイト粒子の合成



2µm

3

3





S





 \mathbf{c}

Concentration changes of TiO₂, Ti(OH)₄, and supernatant Ti⁴⁺ ions during the 2nd aging (pH = 10)



C

Synthesis of Monodispersed Anisotropic TiO₂ Particles

Gel-Sol Method: Particle Preparation Technique by using Metal Hydroxide Gels

Synthesis of Monodispersed Anisotropic TiO₂ Particles



•Ti(OPr')₄

- Stabilizer (N(CH₂CH₂OH)₃)
- Shape Controller (Amine, Amino Acid)
- pH Controller

2015/06/09 微粒子合成化学·2015年度



T. Sugimoto, *"Monodispersed Particles,"* Elsevier, Amsterdam, 2001.K. Kanie and T. Sugimoto, *Chem. Commun.*, 2004, 1584.

の

単分散粒子成長機構

単分散粒子はごく一部の例外(磁性粒子)をのぞけば、すべ ての粒子は、凝集機構ではなく、単純な溶質の析出機構で 成長している。

一次粒子の凝集では説明できない物理化学的現象が多い。

ただし、単分散粒子以外の物質の多くは凝集機構である。

CeO2粒子生成が発端



1.0x10⁻³ mol/l Ce(SO₄)₂ 4.0x10⁻² mol/l H₂SO₄ 90 °C

Aは数時間後、B,Cと経時している。 Bでは一次粒子が集まって凝集体を形成しているように見える。

TEM(透過型電子顕微鏡)

黒こげの魚を見て、生きて泳いでいる姿を想像する これがTEMの限界

含水酸化物等変化しやすい材料は、TEM中に置くだ けで変化する

さらに、強い電子線を浴びて、組成も大きく変化する

電子顕微鏡を生成機構に使用する場合には厳に気を 付けたい

凝集機構との比較



溶質析出によるLaMer機構



凝集機構の問題点

1. 成長する粒子に選択的に凝集?
 一次粒子同士、成長する粒子同士の凝集はなぜないのか?
 (これらの凝集が起こると、単分散粒子は得られない)



一次粒子の生成は溶質の析出では?
 一次粒子や核が生成する機構は、溶質の析出であり、成長中一次粒子も生成しているとすると、その間は、一次粒子の生成が溶質の析出、粒子成長は凝集で、と機構が分かれて併発しているということになる。





合成条件

2.0x10⁻² mol dm⁻³ FeCl₃ and 4.5x10⁻⁴ KH₂PO₄ at 100 °C

凝集機構の成長モデルを支持する論文多い

M. Ocana, M. Morales, and C.J. Serna: J. Colloid Interface Sci. 171 (1995) 85. M. Ocana, R. Rodriguez-Clemente, C.J. Serna: Adv. Mater. 7 (1995) 212.





種添加による成長機構の解明



0.1 μm

種添加

- 凝集機構なら全体の反応速度は 変化しない。
- なぜなら凝集機構では平衡関係
 にある一次粒子が粒子成長速度
 を担っている。
- 溶質の直接析出なら、種添加で
 全体の表面積が大きくなるので
 速度は速くなる。
- 添加する種の数に粒子数は依存 する。



Run 1 種なし Run2 種量・少 Run3 種量・多



0.4 μm



生成速度への効果

種添加量が増すに従い、見 かけの生成速度は増大 ↓ 従って、凝集機構の可能性 はない。

加えて、生成物が単結晶で あること、生成経路で一次粒 子が観察されないこと、など が決めてとなった。

粒子成長=溶質の直接析出 ≠凝集機構

49

従来、凝集機構といわれた 粒子生成系

CuO粒子合成系は、電子顕微鏡観察の結果から、凝 集機構といわれたが、それは違うことが証明されてい る。

では、Stober法シリカ粒子はどうか。

現在、学会では熱い議論が進んでいる。