排除体積効果を利用したマイクロ部品の自己組織化 Self-assembly of microcomponents using the depletion volume effect

精密工学専攻 15 号 岡部潮

Ushio Okabe

1. 緒言

人工物である多くの機械は産業用ロボットや人間の手に よって組み立てられている.機械の組み立てはスケールが小 さくなるほど精密な制御が必要となり,精度や効率の低下, コストの増大が避けられない問題となる.一方,雪の結晶や 動植物の成長などは外部からの制御なしに独自に複雑な構 造を構成している.このような現象は自己組織化

(Self-assembly) と呼ばれており自然界にありふれている. これを工業的に利用することができれば,機械部品を自発的 に組み合わせて構成することができ,精密で複雑な工程の簡 略化や並列化,コストの削減が見込まれる.

微細加工部品の自己組織化に関する先行研究では,部品の 結合力として,液体の界面張力が広く利用されている^{(1),(2)}. この方法では,あらかじめ部品に濡れ性の改質などの表面処 理を行う必要があり,スケールが小さくなるほど困難になる. 本研究では,表面の性状に依存しない結合力を採用し,マイ クロスケールの部品の形状にのみ依存した自己組織化を実 現する手法を提案する.

2. 排除体積効果

本研究では、マイクロ部品の結合力として、排除体積効果 (枯渇引力)を利用する.排除体積効果は、多数の小粒子ま たは高分子が溶液中に存在する際に、同一の系に存在するよ り大きな粒子が凝集する現象⁽³⁾である.排除体積効果の模式 図をFig.1に示す.小粒子はそれ自身の大きさを持っている ため、その重心は半径を超えて大粒子に近づくことができな い.従って、大粒子の極近傍には、小粒子が存在しない領域

(排除体積または枯渇領域)が生じる.系の中の排除体積の 合計が小さい方が,相対的に小粒子が運動できるスペースが 増えるため,その並進エントロピーが増大する.これは,大 粒子同士が隣接すると,壁近傍の排除体積が重なることで実 現する.この変化は同時に大粒子の並進エントロピーを減少 させるが,系には圧倒的多数の小粒子が存在するため,大粒 子が集合した状態が系全体のエントロピーが大きく,熱力学 的に有利である.これによって,近くに存在している大きな 粒子が集合する.この排除体積効果による減少する体積を ΔV m³,小粒子のモル濃度をc mol/L,アボガドロ定数を N_A mol⁻¹, ボルツマン定数を k_B J/K,温度をTK とおくと,ギブスの自 由エネルギー差 ΔG はボルツマンの原理より

$$\Delta G \approx -10^3 c N_{\rm A} \varDelta V k_{\rm B} T$$

となる.ギブスの自由エネルギーが負になるため,分散した 大粒子が集合する変化は自発的に進む.

(1)



Fig. 1 Self-assembly using the depletion volume effect.

3. 実験方法

始めに,市販のマイクロビーズを使用して排除体積効果が 生じる条件検討を行い,その条件をマイクロ部品に適用し, 自作したマイクロ部品の自己組織化の特徴を調べた.

3.1. マイクロビーズの自己組織化

ポリスチレン製マイクロビーズ (Polybead®, #17134, 比 重 1.05) と高分子 (ポリエチレングリコール, PEG) の懸濁 液を作製し, プレパラート上で顕微鏡観察を行った. 実験手 順を Fig. 2 に示す.



Fig. 2 Schematics of experimental procedure and setup.

直径 3 μm のマイクロビーズ懸濁液の体積分率は 0.2 %v/v に固定し,分子量 4 MDa の PEG とイオン性界面活性剤(ド デシル硫酸ナトリウム, SDS)の濃度を変化させた混合液を Table. 1 のように調整した. SDS は,ビーズ同士の非特異的 な疎水性結合を防ぐために使用した.両面テープを二枚重ね

てスライドガラスに貼り、その上にカバーガラスを重ねた. 調整したビーズ溶液をプレパラート内に封入して樹脂で密 封し、光学顕微鏡でマイクロビーズの挙動を観察した.

Condition	SDS c_s %wt	PEG 4 MDa c μM
(a)	0	0
(b)	0.1	0
(c)	0.1	0.5
(d)	0.5	0
(e)	0.5	0.5
(f)	1	0

Table 1 Experimental condition.

3.2. 複数種類のマイクロ部品の自己組織化

人工的な部品の自己組織化を検討するために、相補的形状 を持つ5種類の組のマイクロ部品をCADで設計し、光硬化 性樹脂(mr-DWL 40, micro resist technology GmbH)を用いて作製 した. 排除体積効果は、部品の周囲に生じる排除体積の大き さに比例しているので, 接触面積に差をつけることで結合力 および部位選択性を付与することができる.例えば,A1A2 の結合エネルギー(自由エネルギーの減少分に相当)と比較 すると, B1B2 のそれは接触面積が等しいため同様, C1C2, D1D2, E1E2 の結合は約 1.3 倍という見積もりになる.



Fig. 3 Design of five sets of the complementary microcomponents.

マイクロ部品の作製工程を Fig.4 に示す. ガラス基板に犠 牲層(ゼラチン)をスピンコートし,その上に光硬化性樹脂 を厚さ 10 µm にスピンコートした. 樹脂に部品の形状に従っ て紫外線パターンを直接露光して硬化させ、現像した.

自己組織化の実験手順を Fig.5 に示す. 基板に蒸留水を載 せた状態で100 ℃に加温し、ゼラチンの層を溶かして部品を 遊離させ、チューブに回収した. チューブを遠心して部品を 沈殿させた後、上澄みを蒸留水と置換した. こうして得たマ イクロ部品溶液に、高分子(分子量4 MDaの PEG)と界面 活性剤(SDS)を含む溶液の濃度をそれぞれ、0.5 µMと 0.5 % wt に調整し, 攪拌容器に注入した. マグネットスタラ

ーを使用して 500 rpm で攪拌し光学顕微鏡で自己組織化の観 察を行った.



1. Release microcomponents and collect into the tube by adding the hot water.





Fig. 5 Self-assembly procedure of microcomponents.

実験結果・考察 4.

4.1. マイクロビーズの自己組織化

Table 1 の各条件で得た顕微鏡写真を Fig. 6 に示す. SDS の 濃度が0%の場合は、マイクロビーズが沈降して底面のガラ スに接すると、ブラウン運動が停止した(Fig. 6a). これは、 ガラスに付着した結果であると考えられる. SDS の濃度を 0.1%にすると、静電的反発によりマイクロビーズは付着せず、 ガラス底面上でブラウン運動が継続した. PEG を入れていな い条件(b)では、ビーズが分散状態を保ったまま運動し、結合 は起こらなかった.一方, PEG を入れた条件(c)では,3時間 経過あたりでビーズの結合が見られた.しかし,7時間経過 あたりで結合がほどけ、再び分散した.次に、SDSの濃度を 0.5%にすると、PEGを入れていない場合(d)ではやはり結合 が起こらず,ブラウン運動が継続した.PEGの存在下(e)では, (c)の条件と同様にビーズの結合がみられ,長時間(48時間) が経過しても結合状態が保たれた.最後に,SDSの濃度を1% にすると、PEGの有無にかかわらずビーズの結合が観察され た.これは、帯電したコロイド溶液に電解質を加えると粒子 の電荷が中和されて凝集する現象(塩析)が起こっているた めと考えられる.従って、排除体積効果による凝集ではない.

以上の実験から得られた結果を Table 2 にまとめた.表よ り、実験から PEG(高分子)と SDS(界面活性剤)の濃度および その組み合わせが, 部品の結合およびその持続時間に影響す ることが分かった. 部品が非特異的な吸着や結合をせず, 高 分子の排除体積効果に依存した結合が得られる最適な SDS の濃度は0.5%wtであることを確認した.



(f) SDS 1%wt Without PEG 4 MDa

Fig. 6 Self-assembly of microbeads at various PEG and SDS concentrations.

T 11 A C	C (1	1 1	1 1	• ,
Table 7 Summary	of the	heads	assembly	verneriments
Tuble 2 Dulling	or the	ocuus	assembl	y experiments.

Condition	Brownian	Cluster formation	Cluster formation	
	motion	(< 6 h)	(> 6 h)	
(a)	×	×	×	
(b)	0	×	×	
(c)	0	0	×	
(d)	0	×	×	
(e)	0	0	0	
(f)	×	Δ	Δ	

4.2. 形状相補性を持つ人工マイクロ部品の自己組織化

mr-DWL 40 で作製したマイクロ部品(基板より遊離させる 前)の顕微鏡写真を Fig. 7 に示す.現像後に若干の反りが残 る部分もあったが,結合部の寸法は±0.2 μmの誤差範囲内に あったので,これらを用いた自己組織化の実験を行った.そ れぞれの組について,相補的結合が得られた様子を Fig.8 に 示す. どの形状においても,想定した通りの自己組織化が観 察できたが,部品の種類によって結合数に差が生じた.







Fig. 8 Self-assembled microcomponents-pairs.

各組の実験において, 撹拌の 30 分毎に多数の画像を取得 し, そこから意図した結合(正結合)の数,および意図しな かった代表的な間違い結合(エラー結合,様々なパターンが ある)の数を数えた.各正結合数およびエラー結合数の時間 変化を Fig. 9 に示す.

A と B の組(Fig. 9a)では、A1A2 および B1B2 の正結合と比較して、B1A2 および B1B1 のエラー結合の数が多かった. この原因は、凸部の入り込みやすさが大きな要因であると考えられる. A1 の凹部に比べて B1 の凹部が広いため、幅の狭い A2 の凸部が B1 に入り込みやすく、部品 A2 と B1 の数が減少したため正結合が少なくなったと考えられる.

A と C の組(Fig. 9b)では, A1A2 および C1C2 の正結合がエ ラー結合よりも増加した. これも前述の形状が原因であると 考えている. すなわち, C1 の凹部には A2 の凸部が寸法的に 入らない構造になっており, エラーができにくいデザインで あるためだと考えられる.

AとDの組(Fig. 9c)では、結合数そのものが他の実験と比較して大幅に少なかった.これも相補形状のデザインが大きく関与している.D2の凸部は長く、D1の凹部に対して垂直

にアプローチしなければ結合しないため,結合率が低いと考 えられる.

最後に、AとEの組(Fig. 9d)では、A1A2 および E1E2 の正 結合がエラー結合よりも多く存在した.全実験時間を通じて 最も結合数の多かった E1E2 では、凸部と凹部を二箇所に配 置したため、一度結合したペアがより外れにくかったと考え られる.



Fig. 9 Time-courses of the number of bonding patterns for various pairs of the complementary parts.

以上の結果をもとに,結合の傾向を分析した.各実験の6時間経過後における正結合とエラー結合の数,正結合数とエラー結合の比,および各組で共通としたA1A2ペアに対するB1B2,C1C2,D1D2およびE1E2の比をTable.3に示す.

Table. 3 より,相補形状のデザインにより正結合とエラー 結合の数,正結合の割合において大きな差が見られる.特に 単一の凹凸における深さや幅を変更するだけでなく,段差を つけたり,凹凸部を複数にすることで,エラー結合に対する 正結合の特異性が向上する.

基本とした各実験の A1A2 ペアに対する結合比を見ると, B1B2 の結合率は A1A2 に対して 0.889 倍, C1C2, D1D2, E1E2 は A1A2 に対してそれぞれ, 1.34 倍, 3.40 倍, 1.24 倍になっ た. この差はそれぞれの結合部が組み合わさることによって 生じる排除体積の差によるものだと考えられる. D1D2 の実 験では結合の総数が少なくばらつきが出ているが, B1B2 と C1C2, E1E2 においては, 排除体積の減少分に伴うエネルギ ーの比率とほぼ同じ値で結合率に差が出ている.

これらの結果から,自己組織化の効率は結合力(結合部の 面積)の大小や特異的な相補形状の差別化だけでなく,結合 部位がアプローチがしやすい形状に設計することが重要と なる.

Table 3 Summary of each bonding patterns.

	A-B	A-C	A-D	A-E
Correct	34	117	22	65
Error	164	50	4	17
Rate of correct/error	0.207	2.34	5.50	3.82
Ratio of B1B2, C1C2, D1D2, and	0.889	1.34	3.40	1.24
E1E2 bondings to A1A2 bondings				

5. 結言

溶液中の高分子による排除体積効果により、ミクロスケー ルの物体に結合力が生じる条件をマイクロビーズで検証し、 その条件を用いて形状相補性を持つマイクロ部品が形状特 異的に自己組織化させることに成功した.結合部に三次元的 な構造を組み込めば、より多種類の部品を特異的に結合させ ることが可能であると予想される.

参考文献

- J. Tien, T. L. Breen, and G. M. Whitesides, "Crystallization of Millimeter-Scale Objects with Use of Capillary Forces," American Chemical Society, **120**, (1998), pp. 12670-12671.
- (2) U. Srinivasan, D. Liepmann, and R. T. Howe, "Microstructure to Substrate Self-Assembly Using Capillary Forces," J. MEMS, **10**-1, (2001), pp. 17-24.
- (3) S. Asakura and F Oosawa, "Interaction between Particles Suspended in Solutions of Macromolecules," J. Polym. Sci., 33, (1958), pp.183-192,