日本流体力学会年会 2003 講演論文集

C-346

# |濃厚サスペンションのスクイーズ流れにおける塑性挙動

## Plastic Behavior of Concentrated Suspensions in a Squeezing Flow

○鳴海敬倫(新潟大工),近江洋祐(キタムラ機械),菅原深(新潟大工),長谷川富市(新潟大工)

Takatsune NARUMI\*, Yousuke OUMI\*2, Shin SUGAWARA\*3 and Tomiichi HASEGAWA\*4

- \* Faculty of Engineering, Niigata University, Niigata, 950-2181, Japan
- \*2 Kitamura Machinery Co., LTD, Takaoka-shi, Toyama, 939-1192, Japan
  - \*3 Graduate School of Niigata University, Niigata, 950-2181, Japan
  - \*4 Faculty of Engineering, Niigata University, Niigata, 950-2181, Japan

We have examined Bingham like property of concentrated suspensions with non-Brownian particles in squeezing flows between a flat plate and a spherical surface with a large radius of curvature. Apparent yield stress has been estimated with a very weak squeezing flow after a pre-squeezing motion. The apparent yield stress grows with repetition of the squeezing test. The suspension of rough particles shows high apparent yield stress and its remarkable growth with the repetition. Moreover, the yield stress is affected with the gap and pre-squeezing velocity. From these features in yield stress, it is considered that the filtration effect generates a clumped or jammed structure at the center of squeezing flow.

## 1. はじめに

サスペンションの複雑な流動特性の解明は工業上重要な 課題である.特に濃厚な系では体積分率の増加と共に Bingham 流体のような固体的な特性が生じる<sup>1)</sup>.この特性 は流動により粒子による凝集構造が生じ,Jamming が生じ るためと考えられるが、その詳細については不明な点が多い. 特にスクイーズ流れのような複雑な変形機構を有する流れ での凝集および降伏過程の十分な解明はなされていない.

本研究では繰り返しスクイーズ運動を受ける流れ場にお いて, 濃厚サスペンションの凝集構造の成長について検討し, 諸要因による降伏応力の変化から,その機構を解明すること を目的とした. 具体的には,一定速度のスクイーズ流れを加 えたサスペンションに非常に弱いスクイーズ流れを与え,そ のときのすきまおよび荷重の変化から降伏応力を算定した. また,これを繰り返すことによる降伏応力の変化から、サス ペンション中の凝集構造の発達について検討した.

#### 2. 供試流体

本研究では濃厚サスペンションとして、シリコーンオイル (500cs,比重0.98)に、シグマアルドリッチ(㈱製の破砕体 状のボリエチレン粒子No,43427・2(比重0.94,平均径45µm) を体積分率が 40~45%となるように分散させた試料 (Suspension R)を作製し、実験に供した.また、試料に は撹拌機による十分な脱泡および粒子の均等分散を行った.

### 3.実験装置および方法

本研究では、スクイーズ流れ場として曲率半径の十分大き い球面と平面を用いた.そのテストセクションの拡大図を図 1 に示す.接近運動をする上部の球面は直径が 30 mm で曲 率半径が R = 519 mm の平凸レンズであり、下部平面は直径 50 mm のガラス平板である.なお、この様に曲率半径の大 きい球面を用いることにより、容易に対称性のある流れを得 ることが出来る.ここでは示さないが、二面の平行度は3点 支持したマイクロメータヘッドを用いて調整され、二面間の すきまとスクイーズ膜で生じる荷重はそれぞれ 3 個取り付 けられた変位計とロードセルで測定される.実験では平凸レ ンズを準備位置 ( $h_c = 1.1$  mm, 1.2 mm, 1.3 mm)の位置か ら 0.2 mm 下降させた後、最終中心間すきま( $h_{cs} = 0.4, 0.5,$ 0.6 mm)まで一定速度 Uでスクイーズ運動させ、その後停止 させた. この一段目のスクイーズ流れ(Stage 1)によりサスペ ンション中に凝集構造が形成されると考えられる. そして, レンズ静止後,下部平板を直接支持しているロードセルがバ ネ系となるため,非常に弱いスクイーズ流れが続けて生じる. この二段目のスクイーズ流れ(Stage 2)における中心間すき まおよび荷重の変化から,降伏応力を見積もった.本研究で はサスペンション中の凝集構造の成長を調べるため,再び準 備位置までレンズを上昇させ,同様の行程を繰り返して、測 定を行った.

## 4. 実験結果および考察

図2に本実験で得られた荷重変化の代表例(Suspension R 45%)を示す. スクイーズ運動の繰り返し回数が, 初回, 3回目, 10回目の例を示している。図中 Stage1 では上部球 面が一定速度Uで接近しており、Stage2では球面の停止後 ロードセルのバネ系により平板のわずかな上昇を伴う弱い スクイーズ流れが生じている.この図から前半のスクイーズ 運動停止後、濃厚サスヘンションでは長時間高い荷重を維持 し、その値はスクイーズ運動の繰り返し回数に依存すること がわかる.この Stage2 の領域で、ポアズィユ流れを仮定し たときの球一平面間の平均すきまでの見かけのせん断速度 と, Stefan の式2を球ー平面間に拡張して発生荷重Fから見 かけの粘度、さらには見かけの降伏応力を算定した、各体積 分率について得られた繰り返し回数に対する見かけの降伏 応力の変化を図3に示す. すべての体積分率で, 往復を繰り 返すことにより降伏応力が増加し、流動性が低下している。 特に,高体積分率のサスペンションでは十数回の往復で非常



Fig.1 Schema of test section

に高い値にまで見かけの降伏応力が増加していることが分 かる.この現象の一つの可能性として、サスペンション中の 粒子が凝集構造を形成し、成長していることが考えられる. N. Delhaye ら<sup>3)</sup>は濃厚サスペンションではスクイーズ運動 の速度によって、粒子が形成する多孔質媒体中を液体のみが 通過する領域が存在すると報告している.本研究においても 粒子の移動速度と分散媒の移動速度に差ができ、 filtration(濾過作用)のような現象が発生し、サスペンション 中に粒子密度の不均一性が生じて粒子密度の高い場所で強 い凝集構造を形成すると考えられる. さらに, 繰り返しスク イーズ運動を与えることによりその凝集構造が大きく、さら に強固なものへと成長するため、見かけの降伏応力が増加す ると考えられる.この予想に対して、場所ごとの体積分率を 測定するなどの直接的な検証は困難であるので、ここでは各 種ファクターを変化させた場合の降伏応力の成長への影響 を調べ、間接的に上記の議論の妥当性を検討する.

まず,スクイーズ流れにおいて最終すきまを変化させたと きの降伏応力に関して検討した.なお,最終すきまを0.4mm から0.6mmまで変えたが,スクイーズ運動のストロークは 一定とした.図4は繰り返しスクイーズ運動で測定された見 かけの降伏応力の最大値を体積分率に対して表している.明 らかなすきま依存性が見られ,最終すきまが小さくなると顕 著な降伏応力の増加を示す.この点から,今回のサンプルで スクイーズ流れにおいて形成される凝集構造は本実験のす きま程度(サブミリオーダー)のサイズに成長していること が予想される.そして,本実験が球ー平面間である点を考慮



Fig. 2 Transmitting force measured in each squeezing flow



Fig. 3 Growth in apparent yield stress in repeated squeezing flow (*n* is the number of times of repetition)

すると、すきま依存性は中心近くの狭いすきまでの凝集の影響が強く現れた結果と考えられ、filtration により矛盾なく 説明できる.

図5は $h_c$ =1.2mm の位置から最終中心間隙間 $h_{cs}$ =0.5mm までのStage 1のスクイーズ速度を4種類に変えた場合にそ れぞれ算定された最大降伏応力を示す.ここでは示さないが 1回目の測定における降伏応力の値にはほとんど差はない が、最大値ではスクイーズ速度が増すにつれて降伏応力の値 は減少しており、最大値をとるまでの往復回数も減少してい る。中心付近でのfiltrationを想定した場合,スクイーズ速 度が低いほど粒子に働く流体力が小さくなり,粒子が停滞し 凝集しやすくなることが予想される.この点は図5の結果と 定性的に一致している.

この様にいくつかの要因の塑性挙動に対する影響から,ス クイーズ流れでは,filtration的な作用により凝集構造が形 成・成長すると考えられる.凝集構造の降伏がどのように生 じるかなど未だ不明な点はあるが,本研究で得られた特異な 挙動は,他に報告例がなく,サスペンションの流動をより詳 細に知る上で貴重なデータになると考えられる.

## 参考文献

- 1) 松本孝芳,"分散系のレオロジー",高分子刊行会, (1997), 13-22.
- Stefan, J., Akad. Wiss. Math. Natur., Wien, 69-5 (1874), 713.
- N. Delhaye, A. Poitou, M. Chaouche, J. Non-Newtonian Fluid Mech., 94, (2000), 69-74.



Fig. 4 Gap dependence of maximum apparent yield stress



Fig.5 Influence of squeezing velocity in Stage 1 on maximum apparent yield stress