2ZC-09

混合された流動性食品の映像表現のための 非線形混合則のモデリングと連続体シミュレーション

永澤 謙太郎[†] 鈴木 貴如[†] 瀬戸 亮平[‡] 岡田 真人[†] 楽 詠灝[†] 東京大学 [‡]京都大学

1.はじめに

様々な流動体を混合し、流動性が変化する挙動を 再現できる連続体力学に基づく物理シミュレーショ ンを行いたい. 本研究では、主にソースなどの流動 性食品の混合体を考える. 流動性食品は多数が非二 ュートン(特にずり流動化)流体であり、実効粘性が 剪断速度に応じて変化する. こうした混合体の流動 性の表現法が本研究の中心的な問題である. 特に, 混合物の組み合わせごとにモデルを作成するのでは なく、単体の物性とそれらの混合比のみで混合物の 物性を記述することが本研究の動機である. これに より、組み合わせ爆発に悩まされることなく、物性 の専門知識のないアニメーターでも混合物の特性を 近似的に扱えるようにしたいというのが本研究の狙 いである. 図1に示すように、非ニュートン流体を 含む混合体は特徴的な力学的挙動を示し, 本研究で は非線形な混合モデルを提案することで、実物の特 徴的な力学的挙動を定性的に捉えることに成功した. 実物の挙動との比較により、提案法の有効性を示す.

2. 関連研究

近年、物質点法などの発展により、雪[1]やクリーム[2]、粉体[3]を含む様々な流動性物質の連続体モデリングが発展した.単体の物質のシミュレーションだけでなく、水と砂の混合[4]や、Navier-Stokes-Cahn-Hiliard 系に基づく溶解や層分離を扱う手法[5]も研究されている.しかし、我々の知る限り、従来のビジュアルシミュレーションでは、粘塑性特性の異なる物質の、混合系の粘塑性のモデル化はされていなかった.本研究では、混合体の粘塑性の変化に焦点を当てる.

工学分野、特に石油や潤滑油などの分野では、異なる粘性を持つニュートン流体の混合体の粘性を表現するため、Arrhenius 式や、Bingham 式、Refutas 法などの、実測データに基づく経験的な粘性の混合モデルが存在する[6]. これらのモデルでは、同一粘性の物体を混ぜた際に、生成物の粘性も同一となる.しかし、非ニュートン流体の混合においては、後述するようにこの限りではない.この事実が、本研究の粘性混合モデルの必要性の根拠である.

3.粘弾性の測定

本研究では粘弾性測定用の実験装置,レオメータ (Anton Paar Modular Compact Rheometer MCR92)を用いて,様々な流体状食品やそれらの混合体の流動特性を測定した。その結果,単体だけでなく混合物も

Nonlinear blend modeling and Continuum simulation for mixed fluidity foods Kentaro Nagasawa†, Takayuki Suzuki†, Ryohei Seto‡, Masato Okada†, Yonghao Yue†

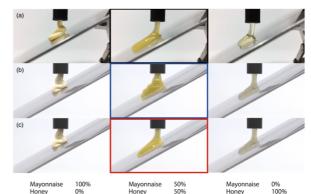


図1. 左:マヨネーズ単体. 右:蜂蜜単体. 中央:1 対 1 の混合体. (a) 実写. (b) 物質点の材質をマヨネーズもしくは蜂蜜のどちらかにランダムに初期化し, 通常の物質点法でシミュレーションした場合. (c) 提案法のモデルで混合体の粘性を計算してシミュレーションした場合.

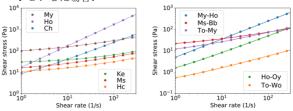


図 2. レオメータによる測定結果(点)とハーシャルバルクレイモデルによるフィッティング(実線). 左:単体, 右:混合体. My:マヨネーズ, Ho:蜂蜜, Ch:チョコレートソース, Ke:ケチャップ, Ms:マスタード, Hc:ホットチリソース, Bb:バーベキューソース, To:トンカツソーツ, Oy:オイスターソース, Wo:ウスターソース.

ハーシャルバルクレー(HB)モデル (詳細は文献[2]) $\sigma = \sigma_Y + \eta \dot{\gamma}^h$

により、よく説明できることが分かった(図 2). ここで、 σ は応力、 $\dot{\gamma}$ は剪断速度であり、 σ_{γ} とh、 η は、HB モデルのパラメータであり、それぞれ降伏応力、HB 指数、一貫性パラメータと呼ばれる(h=1の時、

 η は粘性と一致を 一致を 一致を で、HB そこで、HB そこで、HB でのパラメータモ 間で 現象に につまる につまる につまる につまる につまる につまる につまる につまる につまる にのまる

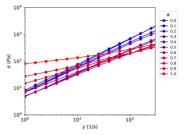


図 3. 混合比を変えた混合物の 流動曲線.

ーズの混合を例に、単体と 1:1 の混合体の、剪断速度と応力との関係(流動曲線)の両対数グラフ(図 3)を用いて説明する. それぞれの単体の流動曲線が交差する点に注目すると、この点では与えられた剪断速度に対して応力が同じで、実効粘性が同じである.

[†]The University of Tokyo ‡Kyoto University

しかしながら、1:1 の混合体の応力はそれよりも約 一桁小さい. この効果により, 単体では流れにくい が、混合体は流動性が高いという特性が現れる(図 1). 各剪断速度での実効粘性を従来の経験的粘性混 合モデルで表現すると、粘性が低下する現象を表現 できないので、提案法では次節のモデルを考案した.

4. 粘性混合モデル

Rusin ら[7]は、化学における混合を記述する数理 の枠組みを導入した. 具体的には, 二つの物質A, Bがあり、それぞれの質量と物性を m_A 、 m_B と M_A 、 M_Rと表した場合の、混合物を演算子⊗により $(m_A, M_A) \otimes (m_B, M_B)$ と記述することを考える. Rusin ら[7]は⊗が満たすべき条件として、交換律、 分配律,ゼロ律,恒等律,結合律の五つを導入した. これらに六つ目の質量保存律を追加すると、演算 子⊗を混合写像**G**と対応づけることができる.

$$\mathbf{M}_C = \mathbf{G}(\alpha, \mathbf{M}_A, \mathbf{M}_B)$$

ただし、 $\alpha = m_A/(m_A + m_B)$ は混合比である. **G**に より、いくつかの基底となる物質を選ぶと、それら の混合物はある空間を作る. ここでは割愛するが, 基底となる物質を混合写像の空間で定めた独立性を 満たすように選ぶと、N+1個の混合物の空間は、 N次元線形空間の単体と一対一に対応することを 我々は確認した(直感的には混合比が重心座標系に 対応するが、混合空間は非線形空間なので自明では ない).この対応があるとき、六つの混合則を満た す任意の混合写像は、次の関数系で書ける.

 $G(\alpha, \mathbf{M}_A, \mathbf{M}_B) = \mathbf{F}^{-1} (\alpha \mathbf{F}(\mathbf{M}_A) + (1 - \alpha) \mathbf{F}(\mathbf{M}_B))$ このF写像が、物質を混合比の空間にマッピングし、 重心座標に読み替え、単体内の点に写す. すなわち、 六つの混合則を満たす(あるいは十分に近似できる) ものはこの関数系でかけることを意味し、混合モデ ルはF写像を設計すればよいことがわかる. 逆に, あるF写像によって、混合物の物性がGによりよく 表現できるならば、混合の空間が六つの法則をよく 満たすことを意味する.

蜂蜜/マヨネーズやオイスターソース/蜂蜜,マヨ ネーズ/トンカツソーツ,バーベキューソース/マス タード,ウスターソース/トンカツソースの混合物 の物性測定結果から、我々はFを

$$F((\sigma_Y, h, \eta)^T) = \left(\ln \sigma_Y, h^{1.4}, \eta^{f(h)}\right)^T$$

$$f(h) = 0.12 - 3.2h + 2.7h^2$$

と設計した. なお, 本研究では, 様々な流動性食品 の物性を測定したが、単体のhはいずれも 0.4< h <1.0 の間に入っているため、これ以外の範囲の物性 の物質がモデルに当てはまることは保証しない.

5. シミュレーション方法

シミュレーションには物質点法[1]を用い、各粒 子には、その初期材質を持たせた. 各ステップでは、 格子の各ノードiにおいて物質Tの混合比 $\alpha_{i,T}$ を

$$\alpha_{i,T} = \frac{\sum_{p} m_{p} w_{pi} \delta(T, T_{p})}{\sum_{p} m_{p} w_{pi}}$$

と推定し(粒子pの質量と物質を m_p , T_p , ノード粒 子間の重みを w_{ni} とした), さらに粒子での混合比を

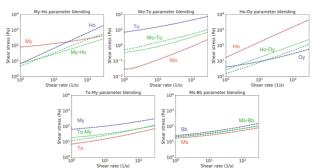
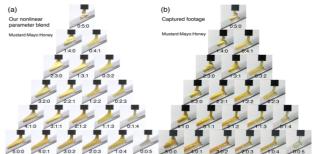


図4. 実測値(点)と提案法の粘性混合モデル(実線).



マスタード・マヨネーズ・蜂蜜の三種混合のシミ ション(a)と実写(b)の比較.

$$\alpha_{p,T} = \sum\nolimits_p {{w_{pi}}\; {\alpha _{i,T}}}$$

と求める. 本研究で対象とした物質では、界面にお ける物質の溶融が起こるタイムスケールは長く,無 視できたため、各粒子の初期材質は変化しないとし た. なお溶融現象は、初期材質に関する Noyes-Whitney 方程式等の導入で対応可能である.

6. 結果, まとめと今後の課題

混合物についての提案法のモデルと実測値による 比較は図4の通りである. 平均相対誤差55%で表現 できており、流動曲線の定性的特徴がよく表されて いる. また, 実物を斜面に流した結果とシミュレー ションの結果の比較は図 1,5 の通りである. 流動性 が増すなどの中間の混合比の特性がよく表現できて いる. 以上によって、提案モデルが様々な流動性食 品の混合体の興味深い挙動を再現するのに有効であ ることが示された.

本研究では、混合物の光学的特性の自動決定は考 慮しておらず、この点は今後の研究課題である. ま た,温度による粘性変化や化学変化への対応も今後 の課題である.

参考文献

- A. Stomakhin, C. Schroeder, L. Chai, J. Teran, A. Selle. 2013. A Material Point Method for Snow Simulation. ACM TOG (SIGGRAPH 2013) 32(4):102.
- Y. Yue, B. Smith, C. Batty, C. Zheng, E. Grinspun. 2015. Continuum Foam:
- A Material Point Method for Shear-Dependent Flows. ACM TOG 34(5):160... Y. Yue, B. Smith, P. Y. Chen, M. Chantharayukhonthorn, K. Kamrin, E. Grinspun. 2018. Hybrid grains: adaptive coupling of discrete and continuum simulations of granular media. ACM TOG (SIGGRAPH Asia 2018) 37(6):283.
- A. Pradhana-Tampubolon, T. Gast, G. Klár, C. Fu, J. Teran, C. Jiang, K. Museth. 2017. Multi-species Simulation of Porous Sand and Water Mixtures. ACM TOG (SIGGRAPH 2017) 36(4):105.
- T. Yang, J. Chang, B. Ren, M. C. Lin, J.-J. Zhang, S.-M. Hu. 2015. Fast Multiple-fluid Simulation Using Helmholtz Free Energy. ACM TOG SIGGRAPH Asia 2015) 34(6):201.
- B. Zhmud. 2014. Viscosity Blending Equations. Lube Magazine 121: 22–27.
 M. Rusin. 1975. The Structure of Nonlinear Blending Models. Chemical
- Engineering Science 30(8):937–944.