

レベルセット関数を用いた移動境界流れの数値解析

金沢大学工学部 正会員 ○由比政年・石田 啓

1. はじめに

海岸工学の対象とする流体場は、本質的に移動境界を含むものが多い。近年の数値解析技術の発展により、移動境界あるいは自由表面を含む流体場の数値解析ツールとして、MAC 法、VOF 法、ALE 法、密度関数法等の手法が提案され、各分野で精力的な解析が進められている。これに関し、Sussman ら(1994)は、レベルセット関数を用いて、移動境界を捕獲し、非圧縮性の二相流体の運動を解析する手法を提案している。レベルセット法を用いると、二相流体の界面形状は、解の一部として自動的に決定されるため、気泡や水滴の分裂や融合といった過程を、特別な処理なしに解析できる利点を持つ。また、表面張力の影響を取り込むことも容易である。ここでは、このレベルセット法を用いて、水中の気泡や水面波の運動を解析し、海岸工学的検討への適用の可能性を探ってみる。

2. 支配方程式

混和しない非圧縮性の二相（あるいは二層）流体の支配方程式として、無次元化された連続式および Navier-Stokes 方程式を用いる。

$$\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} = \mathbf{g}_u + \frac{1}{\rho} (-\nabla p + \frac{1}{\text{Re}} \nabla \cdot (2\mu \mathbf{D})) + \frac{1}{B} \kappa \delta(d) \mathbf{n} \quad (1)$$

ここで、 $\mathbf{u} = (u, v)$ を流体速度、 σ を表面張力、 $\rho = \rho(x, t)$ を流体密度、 $\mu = \mu(x, t)$ を流体の粘性係数、 κ を二相界面の曲率、 $\mathbf{D}$ を速度勾配テンソル、 $\mathbf{g}$ を重力、 δ を Dirac のデルタ関数、 $\mathbf{n}$ を二相界面の単位法線ベクトルとする。また、 Re はレイノルズ数、 B はボンド数をそれぞれ表す。

式(1)中の密度および粘性係数の値は Particle Path に沿って保存され、その変化は次式に従う。

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla) \rho = 0, \quad \frac{\partial \mu}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mu = 0 \quad (2)$$

3. レベルセット関数の導入

二相流体の界面において密度や粘性が急激に変化するような場合、従来の差分スキームを用いて、式(2)を解析した場合、数値的に不安定となるか、あるいは、逆に過度の数値粘性を示すことが多い。このため、式(2)を直接解くかわりに、レベルセット法を用いて境界面を捕獲(Capturing)しつつ、間接的に密度および粘性係数の時空間変化を追跡する。

以下で用いるレベルセット関数を ϕ で表す。ここでは、レベルセット関数として界面からの符号付き距離関数を考え、次式に従ってその時間発展を計算する。

$$\frac{\partial \phi}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla) \phi = 0 \quad (3)$$

ここで、 ϕ は滑らかな連続関数であるので、上式は数値的に容易に解くことができる。なお、二相間の界面は、各時刻での ϕ のゼロレベルセット ($\phi = 0$ のライン) として、自動的に決定される。

この時、流体の密度および粘性係数は、式(2)の代わりに次式に従って算出される。

$$\rho = \begin{cases} 1 & \text{if } \phi > 0 \\ \rho_i / \rho_c & \text{if } \phi < 0 \\ (\rho_i + \rho_c) / (2\rho_c) & \text{if } \phi = 0 \end{cases}, \quad \mu = \begin{cases} 1 & \text{if } \phi > 0 \\ \mu_i / \mu_c & \text{if } \phi < 0 \\ (\mu_i + \mu_c) / (2\mu_c) & \text{if } \phi = 0 \end{cases} \quad (4)$$

ここで、 ρ_b および ρ_c が各相の密度を、 μ_b および μ_c が各相の粘性係数をそれぞれ表す。

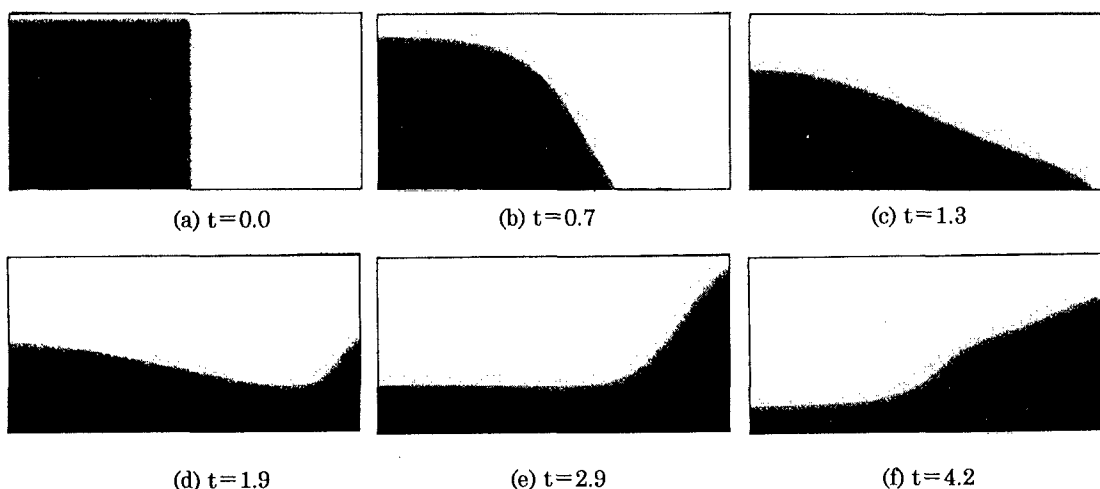


図-1 水柱の崩壊問題における水面形状の時間変化

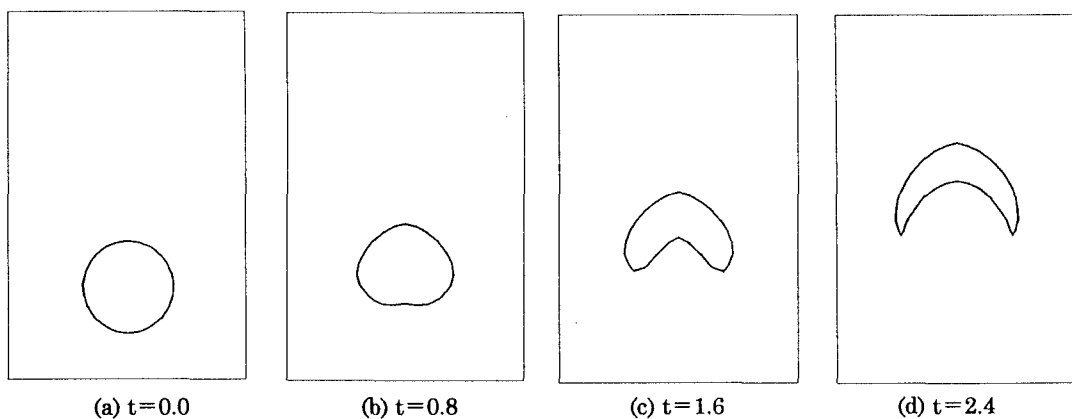


図-2 静止流体中を上昇する気泡の形状の変化

4. 離散化の手法

先に示した支配方程式を差分化し、陽解法のアルゴリズムを用いて計算を行った。格子系としてはスタガード格子系を用い、速度およびレベルセット関数の時間発展に対して、2次精度のAdams-Bashforth法を用いた。空間微分項の評価においては、対流項に関しては2次精度のENOスキームを、その他の項に関しては中心差分近似をそれぞれ用いた。

5. 解析例

図-1には、水柱の崩壊問題のシミュレーション結果を示す。図中の色の濃い部分が高密度側の流体（水相に相当）白い部分が低密度側の流体（気体相に相当）である。この時の計算に用いた密度比、粘性比はともに100、レイノルズ数は100、ボンド数は無限大（表面張力なし）である。次に、図-2には、静止流体中を上昇する気泡の運動の解析結果を示す。この時の密度比は1000、粘性比は100、レイノルズ数は100、ボンド数は200（表面張力も考慮）としている。解析結果の詳細やその他の事例に関しては、発表当日、会場にて紹介を行う。

（参考文献）M.Sussman, P.Smereka, and S.Osher, 1994, J. Comput. Phys., Vol.114, pp.146-159.