# 数理形態演算による地盤内多相流動シミュレーション手法の提案

# 1. はじめに

多相流動特性はミクロスケールの孔隙構造と流体物 性によって支配されており、孔隙構造は、孔隙径、孔 隙形状、孔隙の接続性などで特徴づけられる<sup>1)</sup>。近年実 用化されたマイクロフォーカスX線CT装置(MXCT)は ミクロン単位の分解能を有しており、砂地盤材料程度 であれば、3次元孔隙構造を鮮明に可視化することがで きる。本研究では、ミクロスケールにおける多孔体中 の多相流動メカニズムの解明を目的として、豊浦標準 砂のMXCT 画像から3次元孔隙径分布を評価するとと もに、著者らが開発した画像解析技術を応用した孔隙 スケールの擬似流動シミュレーション手法を用いて、 空気ー水2相流動における主排水過程と主吸水過程に ついて評価を行った。その結果、non-wetting 相の残留 メカニズムに対して、細孔隙と大孔隙の比(aspect ratio) が重要な要因であることが確認された。

# 2. X線CT撮影条件 · 解析方法

## 2. 1 X線CT撮影条件

多孔質試料としては土粒子密度 2.65kg/m<sup>3</sup>、乾燥密度 1.57kg/m<sup>3</sup>, 間隙率 40.8%の絶乾状態の豊浦標準砂を使 用した。本研究では、熊本大学所有のマイクロフォー カス X線 CT スキャナ (TOSCANE-32300FPD, 東芝 IT コントロールシステム(株)製)を利用した。解像度は 4.46x4.46x5.0μm<sup>3</sup>で撮影したが、画像解析の都合上、 撮影後にボクセルサイズを 5x5x5μm<sup>3</sup>の立方体にリサイ ズ(線形補間)し、画像中心部の 200x200voxels の範 囲(一辺 1mm の立方体)を画像解析の範囲に設定した。

#### 2.2 画像解析手法

MXCT 画像の画素値は密度と相関のある CT 値と呼 ばれる値をもつ。孔隙部分を抽出するためには孔隙(気 相)と土粒子(固相)に相分離する必要があり、この処理 を 2 値化処理と呼ぶ。本研究では、大津の閾値決定法 <sup>2)</sup>をスライスごとに適用することで孔隙部分を抽出し た。次に、3 次元孔隙径分布の評価方法について説明す

熊本大学大学院	学生会員	OEL	和昭
熊本大学大学院	正会員	椋木	俊文

る。画像から構造を抽出する処理は、画像間の集合演 算を扱うマセマティカルモルフォロジー(mathematical morphology)の演算が有効である<sup>3)</sup>。本研究ではマセマ ティカルモルフォロジーの基本演算であるオープニン グ(opening)を利用した。集合(画像)Xの構造要素 B によるオープニング  $\gamma_B$ は次式で定義される。

$$\gamma_B(X) = \bigcup_X \{ B_X \mid B_X \subseteq X \}$$
(1)

この演算の意味は、構造要素 B を集合 X からはみ出さ ないように動かしたときの B の軌跡を意味する。今回、 構造要素 B に対しては直径 d の 3 次元の球を設定し、 集合 X に対しては先の 2 値化画像を設定している。本 研究では、直径 d の球がはみ出さずに侵入できない孔 隙は、直径 d よりも小さい孔隙径をもつと仮定する。 この処理を球の直径 d を変化させて繰り返すことで 3 次元孔隙径分布が得られる。ここで、2 つ目の仮定とし て、本手法で定義した孔隙径に対して、直径が等しい 毛細管モデルを仮定できるとする。すなわち、準静的 な流動条件においては孔隙径 d から次式によって毛管 圧力が求まる。

$$hc = \frac{4\sigma_{nw}\cos\theta}{\rho_w gd} \tag{2}$$

ここで、 $h_c$  は毛管圧力水頭(cmH2O)、 $\sigma_{AW}$  は界面張力 (dyn/cm)、 $\theta$  は接触角(degree)、 $\rho_w$  は水の密度(g/cm<sup>3</sup>)、g は重力加速度(cm/s<sup>2</sup>)である。wetting 相に水、non-wetting 相に空気を仮定すると、 $\sigma_{nw}$ = 72.75 (dyne/cm)、 $\rho_w$ = 1.0(g/ cm<sup>3</sup>)となる。接触角  $\theta$  は文献<sup>4</sup>)より  $\theta$ =49(°)に設定した。

## 2.3 開発した流動シミュレーションモデル

孔隙構造を特徴づける要因は孔隙径、孔隙形状、孔 隙の接続性である。孔隙径分布は既に評価している。 孔隙形状に関しては MXCT 画像をそのまま利用してる るため満足している。最後の接続性、すなわち孔隙の ネットワークに関しては画像解析の接続性解析<sup>3)</sup>を利 用することで考慮する。本解析モデルはあくまで孔隙

キーワード 多相流, X線 CT, 画像解析, 毛管圧力曲線, 数理形態学
連絡先 〒860-8555 熊本県熊本市黒髪 2-39-1 熊本大学大学院自然科学研究科 TEL096-344-2111

-569-

10

5



図1. 孔隙径分布 (左)三次元表示, (右)断面



図 2. 毛管圧力曲線(解析結果)



(a) 初期

**(b)**  $P_c=25(cmH_2O)$ 

(c)  $P_c=28(cmH_2O)$ (d)  $P_c=32(cmH_2O)$ **図3.** 解析結果(赤:non-wetting相)

構造から擬似的に多相流動をシミュレーションするも のであり、非平衡な挙動は考慮できない。境界条件は、 左側面を non-wetting 相レイヤー、右側面を wetting 相レ イヤーに設定し、重力は考慮しない。主排水過程にお いては non-wetting 相に接続(26 点近傍)しているボクセ ルの内、孔隙径が大きいものから順に non-wetting 相で 置換し、主吸水過程ではその逆とする。ただし、主吸 水過程において wetting 相あるいは固相に囲まれて孤立 した non-wetting 相は残留状態とみなし、以後の計算か ら除外する。

## 3. 解析結果·考察

3次元孔隙径分布の解析結果を断面画像と3次元画像 で図1 に示す。大孔隙(pore)と相対的に小さな細孔隙 (throat)が 3 次元的分布している様子が確認できる。こ の孔隙径分布に対する式(2)による換算毛管圧力曲線を 図2に示す。これは孔隙のネットワーク、すなわち流 動経路の影響を考慮しない毛管圧力曲線である。

次に、擬似流動シミュレーションの結果を図2、図3 に示す。排水過程においては、接続性を考慮すること で non-wetting 相の侵入圧の影響を考慮出来ている。ま た、30cmH<sub>2</sub>O程度((2)式換算径 65µm)の毛管圧力水頭に おいて急速に排水が進む様子が3次元的に確認できる (図 3(a)-(e))。これらの結果は、細孔隙の侵入圧の影響

によると考えられ、すなわち、流動経路を考慮するこ とによって排水過程のボトルネックとなるミクロな侵 入圧の影響を評価可能となった。一方で、吸水過程に おいては、30cm 程度の毛管圧力水頭で急速に残留が進 む結果となった。これは、ボトルネックとなる細孔隙 が wetting 相で満たされた結果、大孔隙の non-wetting 相が液滴化するスナップオフが生じたためであると考 えられる。

#### 4. おわりに

画像解析手法を応用した多相流動シミュレーション 手法を提案した。今後は、実験結果との比較検討によ り、流動メカニズムの解明を目指していく予定である。 参考文献

1) F.A.L.Dullien : Porous Media Fluid Transport and Pore Structure, ACADEMIC PRESS.INC., 1992.

2) P.Soille: Morphological Image Analysis principles and Apprications, Springer, pp.117-236, 2003.

3) N.Otsu : A Threshold selection method from gray-level histogram, IEEE, vol 9-1, 1979.

4) 遠藤和人: DNAPL 汚染サイトの原液移動特性と汚染 分布評価, 京都大学地球環境学大学院平成 14 年度博士 学位論文, pp132-135, 2002.