第Ⅲ部門

1. はじめに

水分特性曲線(以下 SWCC)は不飽和土の力学問題・ 浸透問題に用いられる重要な曲線である.現在頻繁に 使用される SWCC モデルは van Genuchten モデル¹⁾ などの現象論的モデルで,長期間かかる保水性試験を 行う必要がある.そこで,粒径分布などから SWCC を 推定する理論的モデルが開発されてきた.理論的モデ ルの内,特に土粒子構造に規則充填を仮定した規則充 填モデルは構造が簡明で計算が容易という利点がある.

地盤や供試体には局所的に密度の高い箇所,低い箇 所が存在する.これまで開発された規則充填モデル^{2),} ³⁾には、このような土粒子構造の密度不均一性をモデ ル化した例はない.そのため密度不均一性をどうモデ ル化すべきか、SWCC にどれだけの影響があるのか、 といったことは従来議論されてこなかった.

よって本研究では、土粒子構造の密度不均一性を導入した規則充填モデル(以下不均一モデル)を開発し、 密度均一な単一構造を仮定したモデル(以下単一モデ ル)と比較することで、密度不均一性が SWCC に与 える影響を評価する.なお、本研究では SWCC のう ち主排水曲線をモデル化する.

2. 理論的な SWCC モデルの構築

まず、土粒子構造を規則充填でモデル化する.規則 充填は単位構造が3次元的に繰り返される構造である. 本研究ではその単位構造に菱面体構造を採用する.菱 面体構造は図1に示すように角度 θ によって構造や間 隙比が連続的に変化する. θ は30° $\leq \theta \leq 45$ °を動き、 $\theta = 30$ °のとき六方最密充填構造(間隙比0.35)、 $\theta =$ 45°のとき単純立方体構造(間隙比0.91)をとる.よ って、角度 θ を変化させることで、密度の異なる局所的 な構造を表現できる.単一モデルでは、供試体全体の 密度に一致する単一な単位構造を取ると仮定する.不

Shizuka ESHIRO and Yosuke HIGO eshiro.shizuka.72m@st.kyoto-u.ac.jp

京都大学工学部 学生員 〇江城 静順 京都大学大学院工学研究科 正会員 肥後 陽介

均一モデルでは、単位構造がある存在分布を持つと仮 定する.具体的な分布式は次章で述べる.

また、単位構造を構成する球の粒径が試料の粒径分 布と同じ分布を持つと仮定することで、粒径の違いに よる間隙の大小を表現する.単一モデルと不均一モデ ルの土粒子構造モデルを図2に示す.



図 2 土粒子構造モデル

次に土粒子構造に保持される含水量を計算する.不 飽和土には間隙を満たすバルク水と粒子間に付着する 液架橋が存在し,バルク水は飽和した間隙に,液架橋 は不飽和の間隙に存在する.そこで,バルク水・液架 橋の含水量を計算するために,間隙を飽和した間隙と 不飽和の間隙に分ける.この分類には,hemisphere 理 論 4という考えを採用する.これは,飽和した間隙に サクションがかかると単位構造の各面に気液界面が生 じ,この曲面形状が半球状となるまでサクションが上 昇した際に間隙に空気が侵入するという考えである. このとき,粒径が小さく密度が高い単位構造ほど空気 侵入時のサクションが大きくなる.以上より,あるサ クションの時に飽和している間隙と不飽和の間隙を粒 径と単位構造の密度によって分けることができる.

バルク水の含水量は飽和した間隙の体積を合計す ることで計算でき,液架橋の含水量は2粒子間の液架 橋体積をすべて合計することで計算できる.バルク水 と液架橋の含水量はどちらもサクションの関数で表せ るため,両者を足し合わせることで全体のサクション -含水量関係を構築する.

3. 土粒子構造の密度不均一性のモデル化

本研究では、等球径ランダム充填の密度分布を導入 することで土粒子構造の密度不均一性を表現する. Aste (2012)は等球径ランダム充填のVoronoi領域体積 分布が式(1)のように表されることを示した⁵⁾.

$$f(V) = \frac{k^k}{\Gamma(k)} \frac{(V - V_{min})^{k-1}}{(\langle V \rangle - V_{min})^k} e^{-k \frac{V - V_{min}}{\langle V \rangle - V_{min}}}$$
(1)

V: Voronoi 領域体積, V_{min}: 最密充填時の体積
(V): 平均の Voronoi 体積, k: パラメータ



図 3 Voronoi 領域体積 V

V は図 3 に示す粒子中心の Voronoi 領域の体積であ る.局所的な密度が低いほど V は大きくなるため, *f*(*V*)は密度分布を示す.よって,本モデルの粒子中 心の Voronoi 体積分布が*f*(*V*)に従うと仮定すること で,等球径ランダム充填の密度分布を導入できる.

ここで,規則充填では粒子中心の Voronoi 領域と 単位構造は体積が等しく,どちらに*f(V)*を導入して も等価である.体積計算が容易であるため,ここでは 単位構造体積が*f(V)*に従うとして計算を行う.

4. モデルの適用結果

本モデルを粒径幅の狭い Case 1 と粒径幅の広い Case 2 に適用する. 各ケースのパラメータを表 1 に 示す. 図 4 に各ケースでの単一モデル(実線)と不均 ーモデル(破線)の SWCC を示す. 各ケースの実線と 破線を比べると,不均一モデルは単一モデルよりも比 水分容量が小さい. また,粒径幅の狭い Case 1 では単 ーモデルと不均一モデルの SWCC に大きな差異があ るが, Case 2 では両モデルの差は小さい.

表 1 用いたハフメータ				
	е	k	D ₅₀ (μm)	D _{84.13} (μm)
Case 1	0.637	12	187	200
Case 2	0.637	12	187	270



5. 結論と今後の課題

本研究では、等球径ランダム充填の密度分布を用い ることで規則充填モデルに土粒子構造の密度不均一性 を導入した.不均一モデルは単一モデルに比べて比水 分容量が小さくなり、その効果は粒径幅の狭い試料ほ ど大きく、粒径幅の広い試料についてはほとんど影響 がみられなかった.以上より、粒径幅の広い試料では、 不均一性を考慮する必要性が実務上大きくないことが 示唆される.

今後は、規則充填モデルでは先例のない走査曲線の モデル化を行う.

参考文献

- 1) van Genuchten, M.: *Soil Sci. Soc. Am. J.*, **44**, 892-898, 1980.
- Likos, W. J. and Jaafar, R.: J. Geotech. Geoenviron. Eng., 139(5), 724-737, 2013.
- 3) Alves, R. D., Gitirana, G. D. N. and Vanapalli, S. K.: *Computers and Geotechnics*, **127**, 2020.
- 4) Sweijen, T., Aslannejad, H. and Hassanizadeh, S. M.: *Advances in Water Resources*, **107**, 22-31, 2017.
- Aste, T., Delaney, G. W. and Matteo, T. D.: AIP Conference Proceedings, 1227, 157-166, 2010.