# 地盤の不飽和化による液状化対策工法に関する大型土槽実験

JR 西日本	正会員	○坂本	寛章,	近藤	政弘
(公財)鉄道総研	正会員	t 仲山	」 貴言	],澤田	] 亮

#### 1. はじめに

筆者らは、開削トンネル施工時に実施されるディープウェル工法等によ る揚水により、周辺地盤が不飽和化しその状態を維持することによる液状 化対策を検討している<sup>1)</sup>. このような対策工に関して,模型地盤を作製し 揚水・復水による飽和度変化やその領域が把握されている<sup>2)</sup>.一方,揚水・ 復水による対策工の効果を実地盤レベルで正確に評価するためには、一定 程度の深さ方向の水位変化に伴う飽和度変化を確認する必要があった. そ こで本稿では,一定の深さを有する砂地盤を用いた揚水・復水試験を行い, 飽和度やP波速度の変化について考察したので、報告する.



大型土槽として高さ4mの円柱の鋼管(φ30cm)内に地盤を構築する.図 -1 に試験装置の概要を示す.模型地盤の諸元は、相対密度 D,=60%とし、1 層 200mm 毎に突固めにより作製する. 地盤は自然砂である掛津鉱山表土を 使用する. 掛津鉱山表土の最大密度 ρ<sub>dmax</sub>=1.483g/cm3, 最小密度 ρ<sub>dmin</sub>= 1.156g/cm3, 細粒分含有率は 25.1%である. 図-2 に土槽内の計測機器設置 状況を示す. G.L-3.4m までの範囲に、土壌水分計、ベンダーエレメントを 配置した. ベンダーエレメントは P 波速度を測定するための装置であり, 一対のベンダーエレメントの一方を発信側、もう一方を受信側としてこの 間に弾性波を伝播させる.また、同様の鋼管を用いた水槽をパイプを用い て下部で接続し、水槽の水位を上下させることで土槽内水位を制御する. 実験では GL 以下約 4m の範囲において,図-3 に示す行程で地盤内の水位 を変化させた.水位低下・上昇速度は 1m/日とした.最初に土槽・水槽を 真空状態とし脱気水により地盤を飽和させた. 前半で水位を 2m 低下・復 水させ、後半では水位を 4m 低下・復水させるサイクルとし、復水後 6 ヶ 月程度放置した.

## 3. 実験結果および考察

時刻歴を示す.また,図-5に,各段階に おける飽和度および P 波速度の深度分布 を示す. 図中の①~⑧は図-3 で示した各 段階の番号に対応している. 飽和度の変 化に関しては、①~④の過程において、 復水後も G.L-2m 以浅の上部は不飽和状



態となり飽和度が 90%程度まで下がった.また、④~⑥の過程においては、飽和状態を維持していた GL-2m 以深 の範囲においても不飽和状態となった.復水後約200日放置した⑥~⑧の過程においては、地盤内の飽和度はばら

-65-

キーワード 液状化, 飽和度, P 波速度, 保水性試験 連絡先 〒532-0011 大阪市淀川区西中島 5-4-20 中央ビル 2F 西日本旅客鉄道㈱ 構造技術室 TEL 06-6305-6957







%

飽和度Sr

つきがあるものの,最上部(GL-300mm)の測 点を除けば不飽和状態が維持されている.一方, P波速度は不飽和状態において,200m/s前後の 低い値が得られたことから,完全飽和状態でな ければP波速度は大きく低下することがわかる.

## 4. 残留飽和度の推定

同地盤条件の保水性試験結果から,再飽和後の残留飽和度の推定するため,式(1)の Landの式の適用性を検証した.

$$S_r^* = \frac{1 - S_j}{1 + R(1 - S_j)}$$
  $R = \frac{1}{S_{r_{\max}}^*} - 1 \cdots (1)$ 

ここに、S<sub>r</sub>\*:残存飽和度、S<sub>r</sub>\*max:最大残存飽和度、
S<sub>i</sub>:排水・吸水中の最小飽和度、R:係数

同式は,保水性試験結果において求まる最大残存飽 和度 *S*<sup>\*</sup><sub>max</sub>を用いて,ある飽和度 *S*<sub>j</sub>まで一度不飽和化 して再飽和した場合の残存飽和度 *S*<sup>\*</sup><sub>r</sub>を求めるもので ある(図-6).

実験と同一の地盤条件の保水性試験から得られた水 分特性曲線を図-7 に示す.この結果から,最大残存飽 和度を $S_{r\,max}^{*}$ は 13.4%であり、これより式(1) で係数 Rを求めるとR=1/0.134-1=6.46となる.一方、実験中 の最小飽和度 $S_{j}$ は 48%程度であり、式(1)から残存 飽和度 $S_{r}^{*}=(1-0.48)/(1+6.46\times(1-0.48))=0.119$ となり、実 験中の残留飽和度 90%程度と概ね一致することがわか る.

#### 5. まとめ

模型地盤で地下水位低下・復水試験を実施した結果,復水 後地盤は不飽和化し P 波速度が大きく低下することが確認で きた.また,復水後一定期間における不飽和状態の持続性も 確認できた.また,Landの式を用いた残存飽和度 *S*,\*を推定し た結果は実験結果と一致することが確認できた.今後はこれ らの結果を踏まえ,現場適用するための検討方法を体系化し ていく予定である.

参考文献 1)澤田,仲山,藤原,水野,近藤,坂本:トンネル工事に 伴う地下水位低下による飽和度変化を考慮した液状化対策に関する 研究,第36回地震工学研究発表会,2016.2)山根,吉田,藤原:不飽 和化による液状化地盤対策工法の基礎実験,土木学会第71回年次学 術講演会,Ⅲ-226, pp.451-452,2016.







図-6 水分特性曲線の概念図

