# 地震時における流体-構造-地盤の連成挙動に対する

# FLIP3D プログラムの適用性検証

#### 上田恭平\*

## 1. 研究の目的

地震による地盤・構造物系の被害のひとつとして、貯水・貯油タンクに代表される内部に流体を有 する構造物のスロッシング<sup>1</sup>による被害が挙げられる.これまで、貯水タンク等の内部流体を有する 構造物の地震時挙動を対象に、構造物下部に位置する地盤挙動の影響について実験的に調べた事例<sup>2)</sup> はあるものの、このような複雑な流体-地盤-構造物の連成挙動について3次元有効応力解析により 検討した事例はほとんど見られない.そこで本研究では、液状化地盤上に設置された貯水タンクを対 象に、地震時における流体-地盤-構造物の連成挙動を実験的に明らかにするとともに、3次元有効 応力解析の適用性について検証することを目的とする.

(1)

## 研究の方法

### (1) 遠心模型実験

遠心模型実験には,京都大学防災研究所所有の 遠心力載荷装置を使用した.幅 500 mm,奥行 250 mmの剛土槽内に,豊浦砂を用いて非液状化地盤

(Dr = 90%: 突き固め法)と液状化地盤(Dr = 50%: 空中落下法)を作製した(図-1). その後, 地盤全体を飽和させ,円筒型タンク(図-2)を地 盤上に設置し遠心力載荷を行った. タンク内の材 料をモデル A では流体,モデル B では固体とし,

振動台を用いて土槽の長手方向に正弦波振動を与えることで,各モデル における連成挙動を比較した.

本研究では、地盤上の貯水タンクを対象としており、地震動によりタンク内の液面が揺動するスロッシング現象が発生する.スロッシングの 固有角振動数*ω*11 は、タンクの形状やタンク内の流体の水位によって以下のように求められる<sup>1)</sup>.

$$\omega_{11}^2 = 1.8412 \frac{g}{a} \tanh \frac{1.8412h}{a}$$

ここに, a はタンクの半径, h はタンク内の流体水位, g は重力加速度である.本研究で使用したタンクについて,式(1)より固有振動数を求める  $bf_{11} = \omega_{11}/2 = 0.44$  Hz であり,与える正弦波の振動数をこの値とした.

#### (2) 3 次元有効応力解析

3次元有効応力解析<sup>3)</sup>では、遠心模型実験で使用 した模型のプロトタイプを対象とし、3次元有限要 素メッシュを作製した(図-3).初期自重解析を行 った後、上記のスロッシングの固有振動数を含め た様々な正弦波振動を作用させ、連成挙動に及ぼ す影響について考察した.なお、与える振動時間 は振動数に応じて変化させ、正弦波の波数を各ケ ースで一致させている.











### 3. 得られた成果

図-4 に示すタンク(モデル A)の基礎における鉛直変 位の時刻歴を見ると、実験と解析とで同等の結果が得ら れていることがわかる.また、タンク内の動水圧の応答 より、実験と解析ともにスロッシングの発生が確認され た.

次に,解析の各モデルにおける過剰間隙水圧比(出力 位置は図-5を参照)の考察を行う.タンク直下における 深度毎の過剰間隙水圧比を比較した結果,図-6に示すモ デル A では局地的に過剰間隙水圧比の値が変動してい るのに対し,図-7のモデル B では局地的な変動がない. このことから,スロッシングに代表される流体の挙動が 地盤挙動に影響を与えていると考えられる.

続いて,様々な振動数の正弦波を載荷したケースの考察を行う.図-8および図-9に,振動数毎の過剰間隙水圧 比の比較を示す.P700では,fi=0.44Hzおよびこれより 大きな0.8Hzを与えた際,水圧比が変動を経た後に0.6 程度に落ち着くのに対し,振動数が0.2Hzの場合は水圧比

が1.0付近まで増加し続ける傾向にあった.一方の P725では、振動数が0.8 Hzの場合には水圧比が増 減を繰り返しながら0.6程度に収束するのに対し、 0.44 Hzの振動を与えた際は水圧比が0.9程度まで 上昇し続けることがわかる.このことより、入力 地震動の振動数が流体-地盤-構造物の連成挙動 に大きく影響を及ぼすことが確認できた.

#### 参考文献

1) 小松敬治:スロッシング 液面揺動とタンクの振動,森

北出版, 2015. 2) Mpembe, S.: Effects of fluid-soil-structure interaction on sloshing behavior during earthquakes, 京都大学大学院工学研究科社会基盤工学専攻修士論文, 2017. 3) Iai, S., Ozutsumi, O.: Yield and cyclic behaviour of a strain space multiple mechanism model for granular materials, International Journal for Numerical and Analytical Methods in Geomechanics, 29(4), 417-442, 2005.





図-4 基礎の鉛直変位(上段:実験,下段:解析)



図-5 過剰間隙水圧比の計測位置

1.00 0.90 0.80 0.70 過剰間隙水圧比 0.60 0.50 0.40 0.30 P600 P625 -P650 P675 0.20 0.10 -P750 P700 P725 0.00 0.00 20.00 40.00 60.00 80.00 100.00 120.00 140.00 時間 [s] 図-7 モデル B の過剰間隙水圧比 1.0 www. 0.8 거 過剰間隙水圧 0.6 0.4 -0.2Hz -0.44Hz 0.2 0.8Hz 0.0 120 0 30 60 90 150 180 時間 [s] 図-9 P725 のケース間の比較