# 正方形断面容器のスロッシング現象に関する数値流体解析

八戸高専 正会員 八戸高専(研究当時)

丸岡 晃 八戸高専(研究当時) 橘 亜紀穂 中央大学

小山内 功宇太 平野 廣和

# **1.** はじめに

東日本大震災では,東北電力女川原子力発電所内の 使用済み核燃料プールにおいて溢流事故が発生した. また,水道水用の大型ステンレス製またはFRP 製パネ ルタンクの破損被害も報告されている.これらの事例 から貯水槽内の流体の挙動を把握し,スロッシング現 象の対策をすることが求められている.これに対し, 遠田ら<sup>1)</sup>は,正方形断面容器の加振方向角を変えて加 振させた場合の液面揺動の変化を観察する実験を行っ ている.さらにその実験をもとに曽根ら<sup>2)</sup>はスロッシ ング制振対策の検討を行い,容器内に十字型に配置し た制振装置を導入することによって,加振方向角の変 化に関わらず制振効果が得られることを確認している. 一方,数値流体解析によって様々な流体現象を解明す る研究が注目されている.数値流体解析は実験と比較 して迅速かつ安全であり,コスト面でも有利である。 さらに実験では観測することが難しい詳細な動きを再 現し可視化することができる.本研究では遠田らの実 験データをもとに正方形断面容器におけるスロッシン グ現象を非圧縮性粘性流れによる数値流体解析を行い, 本問題における数値流体解析の有効性を検討する.

### 2. 解析手法

流れ場は非圧縮性粘性流れを仮定し、基礎方程式に は, ALE (Arbitrary Lagrangian Eulerian) 記述<sup>3)</sup>に基づ く3次元非圧縮性 Navier-Stokes 方程式を用いる.空間 方向の離散化には,四面体1次要素による安定化有限 要素法<sup>4)</sup>,時間方向の離散化には,一般化 a 法<sup>5)</sup>を用 いる.境界条件は,壁面上でスリップ条件を与え,自 由表面上では,力学的条件として表面張力の影響を微 小であると仮定したトラクションフリー条件を与える. また,自由表面位置の決定は,運動学的条件に従うよ うに節点を鉛直方向のみに移動させる<sup>6)</sup>. ALE 法にお ける解析領域内の節点位置の移動は,節点変位量を未 知関数とする Laplace 方程式を解くことにより求める.

# 3. 解析条件

図-1 示すような遠田らの実験と同スケールの解析領 域を用い,有限要素メッシュを作成した.メッシュの 総節点数は8560,総要素数は37311である.



正会員



図-2 加振方向角の設定方法

正方形断面容器では,各辺のスロッシング固有振動 数が等しくなる.このため,正方形断面容器の加振方 向角を変えて強制振動させた場合も液面揺動がどのよ うに変化するのか評価する必要がある.本研究では正 方形断面容器を強制振動する方向を図-2のように定義 し,  $\alpha = 0^{\circ} \sim 45^{\circ}$ の間に  $5^{\circ}$ 間隔で強制振動させる. なお,遠田らの実験では正方形断面容器を角度を変え て振動台に載せて強制変位振動させているが , 本研究 では容器を固定し等価の加速度を角度を変えて解析を 行っている.

強制振動の条件も遠田らの実験と同様であり,表-1 のように設定している.ここで,変位振幅は遠田らに よる実験の値であり,本研究では等価の加速度振幅を 与えている.また,微小時間増分量は∆t = 1/300sと し, t=50s(15000 ステップ)まで計算している.t ≤ 5s (1500 ステップ)は強制振動であり, 5s < t ≤ 50s は加 速度を与えない自由振動である.

表-1 振動の設定条件

		1次モード	2次モード
振動数	[Hz]	1.1	2.3
変位振幅	[mm]	3	3
加速度振幅	$[mm/s^2]$	143.307	626.522
加振時間	[s]	5	5

## 4. 解析結果

(1) 最大波高時のメッシュ変形

最大波高時のメッシュ変形を図-3 に示す.1 次モー ドの場合,角度が変わるに伴い,波の進行距離が長く なるため  $\alpha = 0^{\circ}$  より  $\alpha = 45^{\circ}$  の方が波高が大きくな る.また,2次モードの場合,角度がつくと,不規則 な波面形状を示す.

キーワード: スロッシング, 貯水槽, 数値流体解析, 有限要素法, Navier-Stokes 連絡先: 〒 039-1192 青森県八戸市大字田面木字上野平 16-1, TEL:0178-27-7304, FAX:0178-27-7316



(b) 2 次モード(左: α = 0°, 右: α = 25°)

図-3 最大波高時のメッシュ変形

#### (2) 加振方向角と最大波高の関係

加振方向角と最大波高の関係を図-4 に示す.実験で は $\alpha = 0^{\circ} \sim 90^{\circ}$ まで実験を行っていたが,数値流体解 析では正方形断面のため値が $\alpha = 45^{\circ}$ で対称になると 考え,45°までの解析を行った.加振方向角を変化に ともなって最大波高は大きくなっていき, $\alpha = 45^{\circ}$ で 最大となることが確認できる.数値流体解析によって, ほぼ同様の傾向を捉えられたといえる.



図-4 加振方向角と最大波高の関係(左:1次,右:2次)

#### (3) 波高の時刻歴

1次モードと2次モードそれぞれの波高の時刻歴を 図–5 に示す.1次モードは実験では自由振動で最大波 高を示し,その後ほぼ一様な減衰をしており,数値流 体解析では多少減衰量が小さいが,同様の減衰の仕方 がみられる.このことから1次モードの計算の精度が 良好であったといえる.2次モードは実験では自由振 動に移行してしばらくしてから最大波高となる場合が みられたが,数値流体解析では強制振動終了直前後に 最大波高となっている.自由振動時には一定の減衰を 示さず,うなりを生じていることが確認できる.2次 モードの場合に $\alpha = 0^\circ$ でもうなりを生じているのは固 有振動数の理論値と自由振動の固有振動数に微妙なず れがあるためと考えられる.



図-5 波高の時刻歴 ( $t \le 5s$ : 強制振動, t > 5s: 自由振動)

### 5. おわりに

本研究ではスロッシング現象による流体の挙動を把 握する一環として,遠田らの実験をもとに正方形断面 容器の数値流体解析を行った.その結果,1次モード では実験との最大波高,強制振動から自由振動の波高 の時刻歴を比較するとほぼ同じ動きを得ることができ, 精度として良好な結果といえる.また,2次モードの 強制加振後は一定の減衰を示さず,うなりを生じてい ることが確認できる.以上により,本問題における数 値流体解析の有用性を示すことができたといえる.

謝辞: 本研究は JSPS 科研費 15K06200, 25289140 の 助成を受けたものです。

参考文献

- 1) 遠田 豊, 井田 剛史, 平野 廣和, 佐藤 尚次, 矩形断面容器 において加振方向角を変化させた場合のスロッシング 現象, 土木学会論文集 A2(応用力学), Vol. 68(2), pp. 1.637-1.644, 2012.
- 2) 曽根 龍太,小野 泰介,井田 剛史,平野 廣和,佐藤 尚次,矩 形断面貯水槽におけるスロッシング制振対策の検討,土 木学会論文集 A2(応用力学) Vol. 69(2), pp. I\_833-I\_843, 2013.
- C.W. Hirt, A.A. Amsden, and J.L. Cook, An Arbitrary Lagrangian-Eulerian Computing Method for All Flow Speeds, Journal of Computational Physics, Vol. 14, pp. 227-253, 1974.
- T.E. Tezduyar, Stabilized Finite Element Formulations for Incompressible Flow Computations, Advances in Applied Mechanics, Vol. 28, pp. 1-44, 1991.
- Mechanics, Vol. 28, pp. 1-44, 1991.
  K.E. Jansen, C.H. Whiting, and G.M. Hulbert, A generalized-α method for integrating the filtered Navier-Stokes equations with a stabilized finite element method, Computer Methods in Applied Mechanics and Engineering, Vol. 190, pp. 305-319, 2000.
- 6) 桜庭 雅明, 田中 聖三, 玉城 宏幸, 樫山 和男, 大規模自由 表面流れ解析のための ALE 並列有限要素法, 応用力学論 文集, Vol. 2, pp. 233-240, 1999.