TE

# 212 回転を伴う円筒容器内の流動挙動解析

# Numerical Simulation of Vortex Breakdown in a Confined Flow Generated by a Rotating Disk

杉山 均 (宇都宮大学大学院工学研究科)

〇大石 文高 (宇都宮大学大学院工学研究科)

Hitoshi SUGIYAMA and Fumitaka OOISHI

Energy and Environmental Science, Utsunomiya Univ., 7.1.2 Yoto, Utsunomiya, 321-8585

Key Words: Numerical Analysis, Vortex Break Down, Swirling Flow

### 1. 緒言

密閉円筒容器内の上壁,あるいは下壁を回転させると円 筒容器の中心線上での急激な逆圧力勾配の生成により,渦 を形成することが実験<sup>(1)</sup>,あるいは数値解析<sup>(2)</sup>により確認 されている.こうした旋回流を伴う場合の渦生成は, Peckham ら<sup>(3)</sup>による報告が最初であり三角翼後流場の流 れにて確認された.その後,多くの実験と解析が各種旋回 流れ場にて報告されているが,こうした渦生成と崩壊機構 のメカニズムについては、未だ議論の余地を残している.

密閉円筒容器内の旋回流を伴う流れについては、これまで可視化実験による解析が主であったが、最近、レーザ流速計による定量的な測定結果が Fujimura ら<sup>(4)</sup>により報告された.そこで、本研究では、彼らの計測結果を対象に数値解析し、予測精度の査証を行うと同時に、こうした流動場について検討することを目的とする.解析に際しては、非定常三次元解析を行い実際に即した解析を行う.

#### 2. 解析手法

2.1 数值解析

解析に際しては、三次元流れ場として、以下に示す運動 量輸送方程式を解くこととした.

$$\frac{\partial U_i}{\partial t} + U_j \frac{\partial U_i}{\partial x_j} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial x_i} + \frac{\partial}{\partial x_j} \left( \nu \frac{\partial U_i}{\partial x_j} \right)$$
(1)

さらに,境界条件設定に関しては,境界条件を精度良く設 定可能な境界適合座標系を用いて解析を行った.境界適合 座標系は以下の数学定理より支配方程式を物理座標系から 計算座標系に変換する.

 $\frac{\partial}{\partial X_{i}} = \frac{\partial \xi}{\partial X_{i}} \frac{\partial}{\partial \xi} + \frac{\partial \eta}{\partial X_{i}} \frac{\partial}{\partial \eta} + \frac{\partial \zeta}{\partial X_{i}} \frac{\partial}{\partial \zeta}$ (2)

こうした座標変換を行うことにより、支配方程式はより複 雑となるが境界条件の設定、支配方程式の離散化が容易と なる特徴を有する.一般に円形断面に円筒座標系を適用す ると中心点は、特異点となり式の離散化の際、工夫が必要 となるが、境界適合座標系を適用するとこうした問題を回 避することができる.

解析対象とした供試空間を Fig.1 に示す. 座標系は, 底 壁断面の中心を原点に, 底壁面に X, Y 平面をとり, 底壁 面に垂直な高さ方向を Z とした. それぞれ対応する速度を U, V, W とする. また, 便宜的に r を導入し任意位置を 示した. 計算格子点は断面内で 55×55, 高さ方向に 81 の 総数 245025 点の格子を配列した. Fig.2 に計算格子図を示 す.物理変化の大きな壁面近傍で計算格子は密に設定した. 図中の ξ, η, ζ は, 計算平面上の座標系を示し格子に沿 う座標を示している. また, 本解析では流れは層流とし,



Fig.2 計算格子

回転レイノルズ数 Re= $\Omega R^2/v$ と容器縦横比 H/R の二つの 無次元パラメータを変化させ、計算結果を実験結果と比較 した.  $\Omega$ , R, H およびvはそれぞれ回転角速度, 円筒容 器半径, 円筒容器高さ,および作動流体の動粘度を示す. 回転面は図に示す通り上壁面である.

#### 3. 結果と考察

Fig. 3 から7 に計算結果を示す. 各図は, それぞれ(a)中 心軸上での圧力分布と軸方向速度線(点線が計算, 〇が実 験), (b)Y-Z 平面上での速度ベクトル線図(左が計算, 右が実験), (c)流れ関数と実験での可視化写真で構成され ている. ただし, 圧力分布は計算結果のみ示している.

一般的に共通した流れとしては、以下のような流れを形 成する.回転している上壁面に接している流体は、壁から 角速度を得て角速度と垂直方向に遠心力が作用する結果、 回転しながら徐々に放射状に外へ向かって流動し円筒の側 壁へ達する.側壁へ達すると、流体は側壁に沿って回転し ながら下方の静止面に向かって流れる.静止している下壁 に達すると、静止壁に沿って中心軸に向かって流れ、中心 軸に到達した流は、流れ方向を逆転し上方の回転壁へ向か って回転しながら流れる.以上のように、回転円盤による

日本機械学会関東支部ブロック合同講演会-2002 宇都宮-講演論文集〔2002-9.6~7,宇都宮〕

旋回流と断面内に形成される圧力勾配により生成される流 れが混在する三次元流れ場を形成する.

Fig.3に H/R=2.5, Re=1010 の結果を示す. この条件で は渦は生成されない.上面が回転面であり,面に接してい る流体が遠心力によって側壁に向かって飛ばされ,循環流 を形成している.軸方向速度の最も速い位置と,圧力の最 も低い位置がほぼ一致している.計算結果は,中心軸上の 速度,速度ベクトルとも比較的良好に実験値を再現してい る.

Fig.4にH/R=2.5, Re=2200の結果を示す.この条件下では中心軸上に2個の渦が生成されることになるが,円筒容器のY-Z平面内に二つの渦が両結果に観察されている.数値解析は非定常計算を行っているが,その渦生成の初期の段階で,渦の成長,崩壊が時間的に大きく変化することが観察された.定量的に比較すると中心線に沿う速度分布,速度ベクトルとも比較的良好に予測している.静止円盤側に生成される渦とた比較すると,後者の方が縦長であるが,計算もこうした特長を捉えている.しかし仔細に実験と比較すると,渦の大きさと位置に若干のずれが見られる.

Fig.5はH/R=1.5, Re=990の条件での比較結果を示す. 中心軸上での速度が負値を示していないことから実験,計 算とも渦生成は認められない.ただし,Z/H=0.6 近傍で 速度は,ほぼ零に近い値を示し,渦生成を開始する状態に 近い流れとなっていることが,実験の可視化画像から推察 される.計算もこの近傍で,渦度等値線図が歪んでいるこ とから,こうした渦生成を誘起する状態に近い状態にある ことが推察できる.この状態で,さらにレイノルズ数を増 加した結果を Fig.6 に示す.

Fig. 6 は H/R=1.5, Re=1290 での比較結果であるが, 1 つ渦が静止円盤寄りに生成される.計算結果では渦発生後, 非定常的に渦の拡大, 縮小を繰り返しつつ, また, 位置が 徐々に静止面側に移動し, 図の状態で定常になる. 中心軸 上に沿う速度, 速度ベクトルとも計算結果は実験値を定量 的に予測している.

Fig.7は、さらにレイノルズ数を増加させた場合の比較 結果である.条件は H/R=1.5, Re=2180 であるが、ここま で増速すると渦は消滅することが両結果から解る.特徴的 な現象として、Z/H=0.2 近傍で渦度等値線が歪んでおり、 また Z 軸に沿う速度も、この位置で零に近い値を示すこと を指摘できる.

## 4. 結論

回転を伴う密閉円筒管路内の流れを三次元数値計算によ り予測した.その結果、本解析手法は定量的に実験値を良 好に予測した.同時にこうした渦生成が時間的に変化しな がら安定渦に生成していくことを明らかにした.

#### 5. 参考文献

- [1] Escudier, M.P., Exp. Fluids 2, 1984, pp.189-196
- [2] Lopez, J.M., J. Fluid Mech., 221, 1990, pp.533-552
- [3] Peckham, D. H. and Atkinson, S. A., Aeronautical Research Council, C.P.No.508, TN No. Aero.2504, 1957
- [4] Fujimura K. et al., Trans. of the ASME., J. Fluids of Engineering, 123, 2001, p.604

-62 -

