蒸気タービンの動翼から飛散する 液滴挙動の数値解析

: 富士電機株式会社 研究・開発機関

: 白社設備 利用施設

計算規模 :16コアの並列計算で90時間

利用ソフトウェア:STAR-CCM+

efore

- ●水蒸気でタービンを回転させ電力を得る蒸 気タービンの低圧段で発生する液滴による 効率損失を低減するため、検証モデルを 作成し液滴挙動を再現する数値解析に 着手しました。
- ●これを実行するためには壁面への衝突によ る液滴の微細化や液膜の形成、液膜から の液滴の離脱といった複雑な現象をコン ピュータ上で再現する必要がありました。

fter

- ○固体粒子を含む流れ解析によく用いられる ラグランジュ混相流と液膜モデルを組み合 わせて用いることで、複雑な液滴挙動をコ ンピュータ上で再現できるようになりま した。
- ○液滴衝突位置の傾向が実験と数値解析で 一致することが分かり、多段蒸気タービン でのドレンキャッチャの構造改善に取り組む ための基礎ができました。

■背景と目的

蒸気タービンの低圧段では水蒸気の凝縮により発生した微細な液滴が静翼(流体を整流するための 羽根)で粗大化し、飛散し動翼に衝突することにより損失が発生します。この損失を低減するため、蒸 気タービン低圧段の外周部にはドレンキャッチャと呼ばれる水の回収機構が設けられています(図1)。

ドレンキャッチャの構造を改善するには、動翼から飛散した液滴の衝突位置を予測することが重要 です。そこで蒸気タービンの動翼に発生した液膜が翼端から飛散する現象をラグランジュ混相流と液 膜モデルを組み合わせて市販CAEソフト(STAR-CCM+)を用いて計算により明らかにしました。



圧力分布センサ ▼ 静止領域 回転領域 直径 1480 mm 7266 rpm 高さ 920 mm



図2 解析対象の概略図

図3 動翼とローター

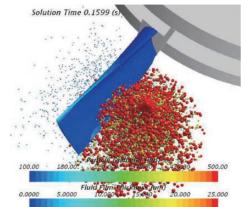


図4 液滴と液膜の計算結果(上から見る)

■利用成果 ラグランジュ混相流と液膜モデルを組み合わせ、動 翼表面への液滴の衝突による液膜の形成、衝突による

図2に解析対象の概略図を示します。7266rpmで回転

実験に合わせて112mm角の圧力分布センサを模擬す る壁面を配置し、衝突する液滴の質量流量を計算しま した。回転領域には図3に示す動翼とローターのみが含 まれ、ノズルと圧力センサは外側の静止領域にあり

する動翼に対してノズルから水を噴霧し、動翼から飛散 する液滴の挙動を評価する実験をコンピュータで再現

しました。

ます。

液滴の微細化、および液膜からの液滴の離脱といった 現象を考慮したシミュレーションを行いました。

流体の物性値は実験条件と同じ圧力1000Pa、温度 20℃での空気と水の値を用い、密度は一定とし、圧力 場と流れ場を交互に計算する分離型アルゴリズム (Segregated flow)を用い、2次精度の離散化スキーム を採用しました。

乱流現象は多くの空気力学アプリケーションで使用 される2方程式渦粘性モデルであるk-ω SSTモデルを 使用し、時間刻み1usの非定常解析で動翼20回転分に 相当する0.17秒間の計算を行いました。

図4と図5に動翼に衝突して飛散する液滴の状況の 計算結果を示します。動翼の前面に衝突した液滴が、 直径300 μm以下に微細化して回転方向の前方に飛散 しています。液滴の一部は動翼の表面に付着して液膜 を形成し、遠心力により翼端へ移動し、最終的に翼端 から離脱する様子が見られます。

図6に圧力分布センサに衝突する液滴の質量流量分 布の計算結果と、実験で測定した圧力分布から求めた 液滴衝突位置の分布とを比較した結果を示します。

圧力分布センサで検出できない微小液滴の影響を 除くと、液滴衝突量は計算結果も実験結果も中央部が 両端よりやや多い分布となり、実験と解析の傾向が一 致することが分かりました。

Solution Time 0.1599 (s) 5.0000 Fluid Film Thickness (um) 5.0000 10.000 15.000

図5 液滴と液膜の計算結果(横から見る)

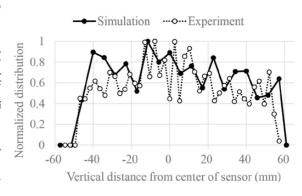


図6 圧力センサでの液滴衝突量の分布

今後はこの方法を応用して蒸気タービンのドレンキャッチャを改良するため、実際の運転条件にお ける多段蒸気タービンでの液滴の数値解析を実現していく予定です。

出典: 榎並 義晶、清野 純一、"蒸気タービンの動翼から飛散する液滴の数値解析"、第32回計算力学講演会、2019

28 29