APC-Vの課題

• 30P30Nの空力/音響予測

課題1:空力予測(SA以外推奨) 課題2:フラップの剥離予測(SA以外推奨) 課題3:音響予測(近傍場と遠方場) 課題4:自由課題

•形状

30P30N (modified_slat_configF) 30P35N (modified_slat_configF)

計算条件(BANCの解析条件^{※1})
 M = 0.17, Re = 1.71 x 10⁶, Tinf=295.56K
 α = 5.5deg, 9.5deg

※1 参考URL http://aeroacoustics2016.com/banc-iv-workshop/

課題1:空力予測

- 2次元定常解析または2.5次元定常・非定常解析で Cp分布と揚力を求め, 風洞 試験【参考文献1】と比較
- ・ソルバ,格子,乱流モデル(SA以外推奨)の依存性を調査
- ・2.5次元解析では、周期境界条件利用を推奨【参考文献2】

【参考文献1】Murayama, M., Nakakita, K., Yamamoto, k., Ura, H., Ito, Y., and Choudhari, M.M., "Experimental Study on Slat Noise from 30P30N Three-Element High-Lift Airfoil at JAXA Hard-Wall Lowspeed Wind Tunnel", AIAA 2014-2080 【参考文献2】 Sakai, R., Ishida, T., Murayama, M., Ito, Y., and Yamamoto, K., "Effect of Subgrid Length Scale in DDES on Aeroacoustic Simulation around Three-Element Airfoil," AIAA 2018-0756, 2018.

課題1-1:2次元定常解析

- 形状 30P30N_modified_slat_configF
- 格子^{※1}
 提供格子(必須:L2,任意:L1,L3~L5)または自作格子
- 解析条件 M = 0.17, Re = 1.71 x 10⁶
- 迎角 0/4/5.5/8/9.5/12/14/16/20/22/24/26 (必須:赤字,任意:黒字)
- 乱流モデル SA以外推奨(APC-IVから変更)
- ・ 提出データ^{※2}
 ①解析した全迎角の結果(CD,CL,CM,Cp,Cf)
 ②乱流粘性係数(=乱流粘性係数÷分子粘性係数)の断面コンター図
 ③断面の空間流線図
 ④速度プロファイル

※1 自作格子の場合は、提供格子相当の格子を作成すること

- ※2②~④は迎角5.5と9.5のみ空力係数はコンポーネント毎に分けること
 - コンター図の画角・レンジ,流線のシード位置,速度プロファイルの位置はAPCホーム ページの提出データ参照

課題1-2:2.5次元定常解析

- 形状 30P30N_modified_slat_configF
- 格子^{※1} 提供格子(必須:L2,任意:L1,L3~L5)または自作格子
- 解析条件 M = 0.17, Re = 1.71 x 10⁶
- 迎角 0/4/5.5/8/9.5/12/14/16/20/22/24/26 (必須:赤字,任意:黒字)
 - 乱流モデル SA以外推奨(APC-IVから変更)
- 提出データ^{※2}
 ①解析した全迎角の結果(CD,CL,CM,Cp,Cf)
 ②Cp,Cfの(スパン方向の)分布(上面図)
 ③表面流線
 ④乱流粘性係数(=乱流粘性係数÷分子粘性係数)の断面コンター図
 ⑤断面の空間流線図
 ⑥速度プロファイル

Х1

×2

٠

- 自作格子の場合は,提供格子相当の格子を作成すること
 - ②~⑥は迎角5.5と9.5のみ
 - 空力係数はコンポーネント毎に分けること
 - Cp, Cf分布図は可能であればスパン方向にも平均を取ること
 - コンター図の画角・レンジ,流線のシード位置,速度プロファイルの位置はAPCホーム
 - ページの提出データ参照

課題1-3:2.5次元非定常解析

- 形状 30P30N_modified_slat_configF
- 格子^{※1}
 提供格子(必須:L2,任意:L1,L3~L5)または自作格子
- 解析条件 M = 0.17, Re = 1.71 x 10⁶
- 迎角 5.5/9.5
- 乱流モデル SA以外推奨(APC-IVから変更)
- 提出データ^{※2}
 ①解析した全迎角の結果(CD,CL,CM,Cp,Cf)
 ②Cp,Cfの(スパン方向の)分布(上面図)
 ③表面流線
 ④乱流粘性係数(=乱流粘性係数÷分子粘性係数)の断面コンター図
 ⑤断面の空間流線図
 ⑥速度プロファイル

※1 自作格子の場合は,提供格子相当の格子を作成すること
 ※2 空力係数はコンポーネント毎に分けること

空力係数はコンポーネント毎に分けること 時間平均値を提出. Cp, Cf分布図は可能であればスパン方向にも平均を取ること コンター図の画角・レンジ, 流線のシード位置, 速度プロファイルの位置はAPCホーム ページの提出データ参照

課題2:フラップの剥離予測

- •フラップ舵角を変化させ、フラップの剥離を予測
- ・2次元定常解析または2.5次元定常・非定常解析を比較【参考文献1】

【参考文献1】Terracol, M., and Manoha, M., "Wall-resolved Large Eddy Simulation of a highlift airfoil: detailed flow analysis and noise generation study", AIAA 2014-3050

課題2-1:2次元定常解析

- 形状 30P35N_modified_slat_configF
- 格子^{※1}
 提供格子(必須:L2,任意:L1,L3~L5)または自作格子
- 解析条件 M = 0.17, Re = 1.71 x 10⁶
- 迎角

X2

乱流モデル SA以外推奨(APC-IVから変更)

5.5

- ・ 提出データ^{※2}
 ①解析した全迎角の結果(CD,CL,CM,Cp,Cf)
 ②乱流粘性係数(=乱流粘性係数÷分子粘性係数)の断面コンター図
 ③断面の空間流線図
 ④速度プロファイル
- ※1 自作格子の場合は、提供格子相当の格子を作成すること
 - 空力係数はコンポーネント毎に提出すること コンター図の画角・レンジ, 流線のシード位置, 速度プロファイルの位置はAPCホーム ページの提出データ参照

課題2-2:2.5次元定常解析

- 形状 30P35N_modified_slat_configF
- 格子^{※1} 提供格子(必須:L2,任意:L1,L3~L5)または自作格子
- 解析条件 M = 0.17, Re = 1.71 x 10⁶
- 迎角

٠

乱流モデル SA以外推奨(APC-IVから変更)

5.5

提出データ^{※2}
 ①解析した全迎角の結果(CD,CL,CM,Cp,Cf)
 ②Cp,Cfの(スパン方向の)分布(上面図)
 ③表面流線
 ④乱流粘性係数(=乱流粘性係数÷分子粘性係数)の断面コンター図
 ⑤断面の空間流線図
 ⑥速度プロファイル

※1 自作格子の場合は、提供格子相当の格子を作成すること ※2 空力係数はコンポーネント毎に提出すること

Cp, Cf分布図は可能であればスパン方向にも平均を取ること コンター図の画角・レンジ,流線のシード位置,速度プロファイルの位置はAPCホーム ページの提出データ参照

8

課題2-3:2.5次元非定常解析

- 形状 30P35N_modified_slat_configF
- 格子^{※1} 提供格子(必須:L2,任意:L1,L3~L5)または自作格子
- 解析条件 M = 0.17, Re = 1.71 x 10⁶
- 迎角

٠

乱流モデル SA以外推奨(APC-IVから変更)

5.5

提出データ^{※2}
 ①解析した全迎角の結果(CD,CL,CM,Cp,Cf)
 ②Cp,Cfの(スパン方向の)分布(上面図)
 ③表面流線
 ④乱流粘性係数(=乱流粘性係数÷分子粘性係数)の断面コンター図
 ⑤断面の空間流線図
 ⑥速度プロファイル

※1 自作格子の場合は,提供格子相当の格子を作成すること
 ※2 空力係数はコンポーネント毎に提出すること

空力係数はコンポーネント毎に提出すること 時間平均値を提出. Cp, Cf分布図は可能であればスパン方向にも平均を取ること コンター図の画角・レンジ, 流線のシード位置, 速度プロファイルの位置はAPCホーム ページの提出データ参照

課題3-1:音響予測(近傍場)

- ・2.5次元非定常解析で、slat/mainの壁面圧力変動を実験と比較【参考文献1、 2】
- 主に、迎角を変えた時のNarrow Band Peaks(NBPs)、スラット後縁ピークの変化を 調査
- ・周期境界条件利用を推奨【参考文献3】

【参考文献1】Murayama, M., Nakakita, K., Yamamoto, k., Ura, H., Ito, Y., and Choudhari, M.M., "Experimental Study on Slat Noise from 30P30N Three-Element High-Lift Airfoil at JAXA Hard-Wall Lowspeed Wind Tunnel", AIAA 2014-2080 【参考文献2】Terracol, M., Manoha, E., Murayama, M., and Yamamoto, K., "Aeroacoustic Calculations of the 30P30N High-lift Airfoil using Hybrid RANS/LES methods: Modeling and Grid Resolution Effects", AIAA 2015-3132 【参考文献3】Sakai, R., Ishida, T., Murayama, M., Ito, Y., and Yamamoto, K., "Effect of Subgrid Length Scale in DDES on Aeroacoustic Simulation around Three-Element Airfoil," AIAA 2018-0756, 2018.

課題3-1:音響予測(近傍場)

- 形状 30P30N_modified_slat_configF
- 格子^{※1} 提供格子(必須:L2,任意:L3)または自作格子
- 解析条件 M = 0.17, Re = 1.71 x 10⁶
- 迎角 5.5/9.5/14(必須:赤字,任意:黒字)

自由

乱流モデル

X1

・ 提出データ^{※2} ①PSD of Pressure@S10, S11, S13, M7, F1, P1, P7, S3, M8

②以下の可視化図(スラット・フラップ・主翼全体図, スラット近傍拡大図, フラップ近傍拡大図)
・スパン方向渦度の断面コンター図(瞬時場)
・時間/スパン方向に平均化した2D TKEの断面コンター図
・Cp_rmsの断面コンター図
③コヒーレンスデータ@S11-S3, M7-M8(APC-IVのときから追加)

※2 S10, S11, S13, M7, F1, P1, P7が同一2次元面内, S3, M8が同一2次元面内 コンター図の画角・レンジ等はAPCホームページの提出データ参照

自作格子の場合は、提供格子相当の格子を作成すること

課題3-2:音響予測(遠方場)

•課題3-1の結果を用いて, FW-H等で遠方場の音響を予測し, 計算結果を実験 と比較【参考文献1】

【参考文献1】Choudhari, M.M., and Lockard, D.P., "Assessment of Slat Noise Predictions for 30P30N High-Lift Configuration from BANC-III Workshop", AIAA 2015-2844

課題3-2:音響予測(遠方場)

- 形状 30P30N_modified_slat_configF
- 格子^{※1} 提供格子(必須:L2,任意:L3)または自作格子
- 解析条件 M = 0.17, Re = 1.71 x 10⁶
- 迎角 5.5/9.5/14(必須:赤字,任意:黒字)

自由

- 乱流モデル
- 提出データ 10cの位置でのPSD@135deg,249deg, 270deg, 291deg

※1 提供格子L2相当の格子を作成・解析すること

課題4:自由課題

- 形状 30P30N_modified_slat_configF(舵角等は任意)
- 格子 自由
- 解析条件 自由
- 迎角 自由
- 乱流モデル
 自由
- 提出データ なし

<u>例</u>

- Solution adaptive refinementと提供格子(grid family)の収束比較
- DDES/Zonal/壁モデル/wall-resolved/wall-modeledなどのデータを比較
- ・ CFDの初期解と収束解の関係調査(ヒステリシス)
- NSとLBMのコスト比較
- その他

非定常解析のガイドライン

- ・非定常解析のパラメータ
 - ・時間刻み幅
 - 過渡計算
 - ・サンプリング時間

- :slat cove内でクーラン数O(1)
- :初期変動がフラップを通過後、 空力係数変動履歴をモニタして判断
- :80ms以上(~10c/Uinf)

- PSD処理の方法
 - ・オーバーラップ
 - 窓関数
 - 平均化回数

- :50%
- : Hanning
- :10回以上