

Building-Cube Methodによる流体解析

三坂孝志(東北大学)

地球流体データ解析・数値計算ワークショップ 2015年3月10日



- > 自己紹介
- ▶ 研究の背景(航空気象, データ同化)
- ≻ 航空CFDとBuilding Cube Method (BCM)
- ➤ BCM利用例の紹介
- ▶ 高レイノルズ数流れへの対応
- > まとめ





東北大学

≻修士(航空宇宙工学専攻):

DBDプラズマシミュレーション(プラズマテレビ,オゾン殺菌)

> 博士(システム情報科学専攻)

晴天乱気流(フライトデータ, JAXAライダー) 後方乱気流(ENRIライダー) それらへのデータ同化法の適用

ドイツ航空宇宙センター大気物理研究所(DLR-IPA) > ポスドク研究員

後方乱気流の続き(主にLES)



(再び)東北大学

助教(学際科学フロンティア研究所&流体科学研究所大林研究室) 航空気象(少し)

Building-Cube Method(大規模計算向け直交格子CFDコード)

データ同化の応用(主に工学分野)





- ここ十数年の事故率の下げ止まりは、将来の事故数増加に繋がる可能性 (旅客数はこの先20年で2倍に増加と予想)
- 気象に関連した事故の割合が相対的に増加 (けがを伴う事故の約半数は乱気流関連)
- ▶ 流体現象としての乱気流に関する知見は驚くほど少ない (乱気流の揺れ:1Hz → 200m程度の気流変動)





航空気象・気候 (Aviation Weather and Climate)





Real flight

http://www.airliners.net/









Wake initialization approach

Realistic aircraft wake is generated by sweeping a high-fidelity RANS flow field through a computational domain

8





<u> *ɛ*</u>*=0.01, N^{*}=0.35 (温度成層あり)

<u>*ɛ**=0.01, N*=0.0 (温度成層なし)</u>





Photo: Sven Lüke, 16 Nov. 2006, 8:53, http://www.4elements-earth.de

















データ同化の流体工学問題への応用





<u>風速計測値を用いた多</u> <u>孔質体の抵抗係数推定</u>

















<u>大規模流体解析に向けた</u> Building-Cube Methodの研究開発





JAXA中橋教授 14



Development of Next-Generation CFD: Building-Cube Method

- Highly-dense computational mesh to remove the influence of modeling and mesh quality
- Simple algorithm due to Cartesian mesh
- Easy Parallelization due to 'Cube' concept
- Easy Mesh Generation, Movement, Refinement





Nakahashi, K., "High-Density Mesh Flow Computations with Pre-/Post-Data Compressions," AIAA Paper 2005-4876, 2005.



- An example of Large-Scale BCM Meshing
- \rightarrow Large-scale mesh is generated on PC (Xeon 2.2GHz 8 core)



Ishida, T., et al., "Efficient and Robust Cartesian Mesh Generation for Building-Cube Method," Journal of Computational Science and Technology, 2008.

#facet	1,189,898	
#cubes	3,385	
#cells	887,357,440	
#cells in a cube	64×64×64	
min. grid spacing	6.1e-4	
time[min]	3.4	
Memory Usage[MB]	254	
Output data size[MB]	11.1	

✓ Minimum cell scale is 2.8 mm in real size





✤ Formula 1 racing car model



Reynolds number	2.6 x 10 ⁶
Minimum spacing	7 . 32 x 10⁻⁴
# of cell in cubes	32 ³
Total # of cube	5,930
Total # of cell	194,314,240



Pressure Field

Velocity Field

Takahashi, S., et al., "Parallel Computation of Incompressible Flow Using Building-Cube Method," Lecture Notes in Computational Science and Engineering, 2009.



- → BCM Compressible Solver for Steady/Unsteady/Flutter
 - Compressible Euler equations
 - Cell-Center Finite Volume Method
 - Approximate Riemann solver by HLLEW, and 3rd-order MUSCL
 - Immersed boundary method with ghost cell approach
 - Fast deformation of geometry (unsteady/flutter)



dt

 西村ら, "Building-Cube Method による圧縮性Eulerソルバーの構築と 航空機翼のフラッタ解析への応用,"日本航空宇宙学会論文集, 2014. 1.0



Comparison of fan noise propagation for conventional (UWN) and Over-The-Wing-mounted-engine (OTW) configuration

- OTW can greatly reduce noise toward ground





Fukushima, Y., et al., "Code Development of Linearized Euler Equation on Block-Structured Cartesian Mesh for Complicated Geometries," AIAA Paper 2012-0832, 2012

Pressure distribution at z=1.14



- ➔ Reduction of large data generated by unsteady flow Computation using wavelet transform
 - Vorticity is clearly preserved in compressed data.
 - Compressed data size is 144 MB, while original data size is 3.88 GB.

RMSE	4.25E-04
Max. error	5.42E-03
Comp. ratio	27.0:1 (3.70%)



Sakai R., et al., "Parallel implementation of large-scale CFD data compression toward aeroacoustic analysis," Computer & Fluids, 2013.

BCMの壁面境界条件(残された課題?)

Staircase representation

$$g_{\text{ghost}} = \frac{\sum_{i \text{(adjacent cells)}} \left(g_i \times flag_i \right) / \sum_{i \text{(adjacent cells)}} \left(flag_i \right)$$

Nakahashi, K., "High-Density Mesh Flow Computations with Pre-/Post-Data Compressions," AIAA Paper 2005-4876, 2005.

Immersed boundary method (IBM) by Mittal

Mittal IBM + wall model

- Deguchi A., et al., "Aeroacoustic Simulation of JAXA Landing Gear by Building-Cube Method and Non-compact Curle's Eqation," AIAA Paper 2012-388, 2012.
- Onishi K. et al. "Vehicle Aerodynamics Simulation for the Next Generation on the K Computer: Part 2 Use of Dirty CAD Data with Modified Cartesian Grid Approach," SAE International Journal, 2014

Grid-less method

- Su, X., et al., "Cartesian mesh with a novel hybrid WENO/meshless method for turbulent flow calculations," Computer and Fluids, 2012.
- Ishida, T., et al., "A High-Resolution Method for Flow Simulations with Block-Structured Cartesian Grid Approach," AIAA Paper 2011, 2011.









非構造格子TASコードを境界層付近で使い、物体周りの高レイノルズ数流れ解析ができるコードの開発

<u>妥協点</u>: BCMの自動格子生成・Duty CAD対応応力が失われる (結局,格子生成で苦労する or ソルバーで苦労する?)





s 非構造格子とのカップリング(2)



Near-field

Unstructured mesh compressible RANS solver (TAS code)

- HLLEW approx. Riemann solver with 2nd-order reconstruction
- LU-SGS implicit time integration
- SST turbulence model

Far-field

Cartesian mesh incompressible LES solver (Incompressible BCM code)

- 4th-order central difference scheme
 (Morinishi *et al.*, JCP, 1998)
- ➢ 3rd-order Runge-Kutta
- Lagrangian dynamic SGS model

Mid-field

Cartesian mesh compressible LES solver (Compressible BCM code)

- HLLEW / 2nd-order central hybrid (Morinishi *et al.*, JCP, 2013)
- ➢ 3rd-order Runge-Kutta
- Lagrangian dynamic SGS model



TAS mesh (11.4 million points)



Compressible BCM mesh (26.3 million points, 6,413 cubes)





An arbitrary longitudinal length can be considered



Detached Eddy Simulation (DES)

生成項と崩壊項がバランスしたときに、Smagorinskyモデルと等価になる

Delayed DES

$$\tilde{d} = d_w - f_d \max(0, d_w - C_{DES}\Delta)$$

$$f_d = 1 - \tanh[(8r_d)^3]$$

$$r_d = \frac{\nu + \nu_t}{\sqrt{U_{ij}U_{ij}}\kappa^2 d_w^2}$$

$$\begin{cases} f_d = 0(境界層内) \\ f_d = 1(境界層\Lambda) \end{cases}$$

このf_dを境界層の判別に利用→境界層内はSAモデル,境界層外はDynamic Lagrangianモデル,または, Coherent Structureモデル

・Dynamic Lagrangianモデル:モデル係数の平均を流跡線に沿って行う

•Coherent Structureモデル:
$$C_s = \frac{1}{20} |F_{CS}|^{3/2}$$
 $F_{CS} = \frac{\overline{W}_{ij}\overline{W}_{ij} - \overline{S}_{ij}\overline{S}_{ij}}{\overline{W}_{ij}\overline{W}_{ij} + \overline{S}_{ij}\overline{S}_{ij}}$
→ どちらのモデルも任意形状や渦流れに適用できる



<u>流れ場の変数をBCM変数とTAS変数の荷重平均で表す</u>

 $\boldsymbol{Q} = f_d \boldsymbol{Q}_{BCM} + (1 - f_d) \boldsymbol{Q}_{TAS}$



▶ 境界層外縁でTASとBCMがスムースに切り替わる

➤ TAS-BCMの情報交換を行う領域はf_dより流れ場から決まる



	非構造格子(TAS)	直交格子(BCM)
支配方程式	圧縮性NS方程式	
乱流モデル	Spalart-Allmaras	Dynamic SGS
空間スキーム	HLLEW+線形再構築	2次精度中心差分 /HLLEWハイブリッド
時間スキーム	2次精度陰解法	3次精度Runge-Kutta
並列化	OpenMP	OpenMP



▶ TAS-BCM格子間の流れ変数のやりとりは線形補間



<u>BCM格子</u>: 7634 cube, 3127万点

<u>TAS格子:77万点</u>











- ▶ 通常のTAS格子から余分な要素を取り除いて作成 →
- ➤ TAS格子は境界層を含む厚さが必要
- ▶ 薄いTAS格子でも格子点数は比較的多い
- ▶ MPI化した場合のTAS格子データの持ち方??





Iso-surface of axial vorticity

Top view





 Uniform Cartesian mesh preserves wing-tip vortices, while simulating diffusing jets









ONERA M6全体



後縁付近





航空機まわり流れから後方乱気流までを解析できるような コードをBuilding Cube Methodにより開発している

- ▶ 大規模解析ためのフレームワークとしてのBCMに期待
- 高レイノルズ数流れ解析では直交格子による境界層の扱いに工夫が必要であり、本研究では非構造格子とのカップリングで問題を回避(一時的?)
- ▶ 今後,動的計算負荷分散,解適合格子細分化などCube 構造を生かした機能の実装を行っていく







https://darkskydiary.wordpress.com/tag/contrails/