自然換気制御のための建物屋上近傍気流のモニタリング手法に関する研究 (その4)外部風向0°・45°の場合のLESによる風向変動特性の基礎的評価

屋上近傍気流 風向風速 CFD 解析

LES

1. はじめに

本研究では建物屋上近傍気流の水平断面に着目し、建 物上部の測定点での風向・風速と外部風向・風速との差 を風洞実験及び CFD 解析により評価し、自然換気口の高 度制御手法の提案へと繋げることを目的とする。本報で は、Large Eddy Simulation(以下 LES)を用いて前報¹⁾で報 告した風洞での縮小模型実験(図1)を再現した CFD 解析 を行い、建物寸法や外部風向をパラメータとして、外部 風向との差を評価した結果を報告する。

2. CFD 解析概要

前報¹⁾で行った風洞実験を概ね再現した CFD 解析を 行った。図2に対象模型を、図3に解析領域及びメッシュ レイアウトを示す。建物寸法は、建物高さH=200 mmの 1:1:2 単体建物(以下 Case1M)とH=400 mmの1:1:4 単体 建物(以下 Case 1H)の2条件で、外部風向は0°と45°の 2条件で計4条件を解析対象とした。解析領域は主流方向 (X)に2,300 mm、高さ(Y)方向に1,000 mm、奥行き(Z) 方向に1,400 mmとし、外部風向が0°の条件では建物幅を 20分割した。表1に解析概要を示す。屋上近傍気流は剥 離の影響により、高い非定常性を有するため解析精度の向 上を期待し、乱流モデルにはLESを用いた。SGS 渦粘性 モデルにはSmagorinsky-Lillyモデルを用い、Smagorinsky 定数は0.1とした。標準 k-ε モデルの計算結果を初期条件 とし、時間刻みは0.0005 sec.(2.0 kHz)として初期条件か

正会員(○明石	大 *1	同	小林	知広 *2
同	山中	俊夫*3	同	佐藤	可奈 ^{*1}

ら 22,000 time step (1.0 sec.) の助走計算の後、20,000 time steps (10.0 sec.) の本計算を行った。流入境界条件として、既往の研究³で同じ風洞内環境下において測定されたアプローチフローの風速、乱流エネルギー、乱流散逸率を高さごとに与え、Smirnovら⁴⁾の手法に基づき瞬時風速を与えた。流入境界の風速比及び乱流強度の鉛直分布を図4に示す。図5に建物屋上平面の座標の定義と3章で用いる風速のモニター点の平面位置を示す。主流方向にX座標を取り、建物屋上中心点を原点として以降の結果を示す。なお、外部風向45°の条件ではLine A が風上側となるよう設定した。

3. 解析結果

CFD Code

3.1. 風向差の確率密度分布

各モニター点における瞬時の風向が、外部風向とどの 程度一致するのかを把握するため、モニター点での風向 と外部風向の差の確率密度分布及びそれから算出される 確率によって風向の測定精度を評価する。検討を行う平 面位置(鉛直ライン)の詳細を図5に示す。以降に示す 確率密度分布のグラフは、縦軸が確率密度、横軸は外部 風向との風向差とする。この風向差は-180°から180°の

表1 LES 解析概要

Fluent 19.2



Monitoring Method of External wind velocity around Building Roof Top for Natural Ventilation Control (Part 4) Numerical Investigation of Velocity Fluctuation for Basic Configuration using LES for 0 and 45 Degree Approaching Wind

AKASHI Hajime, KOBAYASHI Tomohiro, YAMANAKA Toshio, SATO Kana



図6 確率密度分布

範囲で、モニター点での測定風向が外部風と一致する際 は差は0°、外部風に対して時計回りの風向を示す際は、 正の値を示すものとする。

図6に各測定条件における、各測定ラインでの風向差 の確率密度分布を示す。風向0°条件のLineAでは低い 断面では風向差が負の値を示し、高くなるにつれて差が 0°に近づくことから、よどみ点から放射状に広がる気流 の影響と考えられる。LineCにおける低い断面では、± 180°の位置で低い山が見られるため、これらのモニター 点は剥離域内に存在し、逆流が生じていると考えられる。 45°条件はどの条件においても、高さによる変化が見られ ず差が0°の位置に山が見られたことから、中央断面で剥 離せず風向が大きく乱れなかったと考えられる。

	Case1	M_0°	Case1M_45°				
	Line A	Line C	Line A	Line C			
		•		•			
0.025H (Y=5 mm)	0.3	0.5	86.9	97.9			
0.05H (Y=10 mm)	6.7	1.1	88.2	94.2			
0.1H (Y=20 mm)	36.8	11.6	90.2	89.2			
0.15H (Y=30 mm)	62.4	75.0	92.1	92.5			
0.2H (Y=40 mm)	77.3	99.3	93.4	94.7			
Case1H (H=400 [mm])							
	Casel	H_0°	Case1H_45°				
	Line A	Line C	Line A	Line C			
		•		•			
0.0125H (Y=5 mm)	0.7	0.1	91.1	90.0			
0.025H (Y=10 mm)	2.8	0.3	92.6	92.4			
0.05H (Y=20 mm)	22.7	2.1	98.1	90.9			
0.075H (Y=30 mm)	34.5	41.9	98.6	97.1			
0.1H (Y=40 mm)	64.5	98.7	99.3	98.9			

表 2 外部風向からの風向差が ±10°に属する確率 [%] Casel M (H=200 [mm])

※1大阪大学大学院工学研究科地球総合工学専攻 博士前期課程 ※2大阪大学大学院工学研究科地球総合工学専攻 准教授・博士(工学) ※3大阪大学大学院工学研究科地球総合工学専攻 教授・博士(工学)

3.2. 風向差が±10°に属する確率

確率密度を積分することにより風向差が±10°となる確 率を算出した結果を表2に示す。20%以下は青色、80% 以上は橙色の網掛けで示す。風向0°条件の高い位置では、 Line A より Line C の方が測定精度が良く、両測定ライン とも断面が高くなるにつれ精度が上昇している。45°条件 では、建物寸法や外部風向によらずその測定位置において も高い測定精度を示すことが分かる。確率密度分布同様 に、剥離の影響を受けないためと考えられる。

4. まとめ

本報では、単体建物を対象に LES により外部風向と測 定風向の差を評価した。風向が 0° では測定精度は高い位 置ほど高精度であり、45° 条件では今回対象とした条件で は比較的低い測定高さでも測定精度が高くなった。今後は 外部風向や建物形状を更に変更した際の分析及び風向を 簡易的に推定するための手法の提案を行う所存である。

【謝辞】

本研究の一部は JSPS 科研費(若手研究A,課題番号 JP16H06110,研究代表者:小林知広)の助成を受けた。

【参考文献】

- 1) 佐藤、小林、山中ら:自然換気制御のための建物屋上近傍気 流のモニタリング手法に関する研究(その3)PIV 測定によ る屋上近傍の風向変動の評価,日本建築学会大会学術講演 梗概集,2020年9月掲載予定
- 2) 福山、山中ら:高密度街区における建物の通風設計に関する研究(その1)風洞実験による壁面風圧及び建物間風速分布,空気調和・衛生工学会近畿支部学術研究発表会論文集, A-30,2019.3
- A. Smirnov, S. Shi, I. Celik : Random Flow Generation Technique for Large Eddy Simulations and Particle-Dynamics Modeling, *Journal of Fluids Engineering*, Vol.123, Issue 2, pp359-371, 2001.6

Graduate Student, Division of Global Architecture, Graduate School of Eng., Osaka University Associate Prof., Division of Global Architecture, Graduate School of Eng., Osaka University, Dr. Eng. Prof., Division of Global Architecture, Graduate School of Eng., Osaka University, Dr. Eng.