PIV 及び LES による建物周辺気流に関する基礎的研究 その1 LES (Large-Eddy Simulation) による中・高層建物モデルを対象とした建物周辺気流の解析

Large-Eddy Simulation ビル風 PIV 建物周辺気流 高層建物

研究目的

近年、建物の高層化は著しく、首都圏以外の地方都 市においても高さ100[m]を超える超高層建物が次々と 竣工している。また、商業地域における容積率の規制 緩和や特例容積率適用地区の指定などにより、今後は オフィスビルのみならず、商業施設や集合住宅におい ても高層建物は増加すると考えられる。高層建物周辺 では都市環境問題の一つであるビル風*1と呼ばれる強 風による風害が発生する可能性がある。その気流性状 は建物が立地する地域の風向・風速、建物形状、周辺 街区によって大きく変化する。また、ビル風は上空の 強風が吹き降り、地表面を水平方向へ流れ、再び上空 へ巻き上がるなどの三次元的な流れの構造であり、ビ ル風の時間的・空間的な流体現象を解明し、建物周辺 及び地表面居住域に生じる乱流構造の空間分布を明ら かにすることは極めて有用である。

本研究では、PIV 及び LES を用いて中層と高層、中層と 中層の建物を組み合わせたモデルを対象に建物周辺気流 性状の解析を行う。本報(その1)では LES(Large-Eddy Simulation)を用いた解析について検討する。次報(その 2)では、PIV を用いた風洞実験結果について報告する。

2 数値流体解析の概要

2.1 解析対象:図1に解析領域を、図2に解析モデルの概要を示す。解析領域は風洞を模擬し、7,800[mm](長さ)×1,800[mm](幅)×1,800[mm](高さ)とする。解析モデルの寸法は、それぞれ高層モデルを20[mm](幅)×100[mm](奥行き)×200[mm](高さ)、中層モデルを20[mm](幅)×100[mm](奥行き)×100[mm](高さ)とす



Basic Study on Air Flow Distrubution around Bulidings by PIV and LES Part 1 Analysis of Outdoor Air Flow around Medium and High rise Building Models using Large-Eddy Simulation.

正会員	赤林伸一*1	同	○青木駿也 *2
同	有波祐貴*3	同	安達郁美 *2
同	坂口 淳*4	同	富永禎秀 *5

る。caselでは風上側に中層モデル、風下側に高層モデルを、case2では風上側と風下側に中層モデルを直列に 組み合わせて配置する。両モデルの隣棟間隔はそれぞれ 100[mm]とする。

2.2 LES 解析条件:表1にLES 解析条件を示す。本研究 におけるLES 解析には汎用数値流体解析ソフトSTREAM Ver.12を使用する。subgrid scale モデル(SGS モデル) はDynamic型 Smagorinsky モデルを使用し、等温で解析 を行う。壁面境界条件にはWerner-Wengle型の境界条件を 三層モデルに拡張した条件式^{x1)}を用いる。LES 解析では、 ドライバー領域^{※2}を設け、流入変動気流を作成し、対象 とする解析 case に対して変動気流を流入させて解析を行 う。基準流入プロファイルは市街地を想定し、U \propto Z^{1/4}



表 1 LES 解析条件

SGSモデル	Dynamic型 Smagorinskyモデル				
解析領域	7.8(x) × 1.8(y) × 1.8(z) [m]				
加卡士岛	中層モデル 0.02(x)×0.1(y)×0.1(z)[m]				
胖	高層モデル	J L 0.02(x) × 0.1(y) × 0.2(z) [m]			
	流入	1/4乗則(基準高さ1.0[m]で風速5.0[m/s])			
	流出	自然流出			
境界条件	壁境界	Ymin、Ymax、Zmax面	フリースリップ		
		Zmin面	拡張型		
		流体と接するすべての面	Werner-Wengle		
解析時間 t	プレ解析:t=0~4.0[s]、本解析:t=4.0~10.0[s]		t=4.0~10.0[s]		
時間刻み∆ t	0.002[s]				
温度					
目小 小 小 之 一 栖	case1	0.00015[m]			
取小メッシュ 幅	case2	0.0005[m]			
	case1	251 (x) × 108 (y) × 173 (z) =4, 689, 684			
胖 fll 限 域 メ ツ ン ユ 叙	case2	$257(x) \times 124(y) \times 109(z) = 3,473,612$			

AKABAYASHI Shin-ichi,AOKI Shunya ARINAMI Yuki,ADACHI Ikumi SAKAGUCHI Jun,TOMINAGA Yoshihide (U:流速、Z:高さ)とする。解析開始からの経過時間をtとし、計算開始後t=0~4.0[s]までを流入変動気流作成のためのプレ解析とする。t=4.0~10.0[s]までの計6.0[s]間を本解析の結果として用いる。LES解析における初期乱流場は、変動成分として各流速成分の振幅をu=1.0[m/s]、v=3.0[m/s]、w=3.0[m/s]とする。

2.3 風速比時系列データ:図3に風速比時系列データの 算出点を示す。算出時間は本解析である t=4.0 ~ 10.0[s] までの 6.0[s] 間とし、①~③の計3地点^{**3}において 0.002[s] 間隔のデータ15 個を 0.03[s] 間で平均した風速 比として値を算出する。

3 数值流体解析結果

図4に流入変動気流の平均風速比分布を示す。本解析 t=4.0~10.0[s]における接近流の平均風速比分布は基準 流入プロファイルとほぼ同様である。解析結果の表示点は、 地表面付近^{**4}(z=4.0[mm])の水平断面と風向方向に対する 解析対象モデルの中心(y=150[mm])の鉛直断面であり、解 析結果は基準高さ1.0[m]における風速5.0[m/s]で基準化 した風速比として示す。

3.1 case1・鉛直断面の解析結果:図5に case1(鉛直断面) における風速比分布を示す。図5(a)、(b)の瞬時風速比分布 では、両モデル上部で剥離によって比較的速い気流場を形 成する。風下側高層モデルでは、風上側モデルで剥離し た気流とともに風上側壁面上部に気流が衝突し、風速比 0.7程度で風上側壁面に沿って下降する。下降気流によっ て2棟のモデル間では大きな渦状の気流場と共に風下側 高層モデルの風上側壁面と床面との隅角部で逆向きの小 さな渦状の気流場を形成する。2棟のモデル間では、複 数の渦が形成、消滅を繰り返し、複雑な気流場を形成する。

図5(c)の平均風速比分布では、2棟のモデル間に形成された大きな渦状の気流場によって、地表面付近では風向とは逆方向に風速比0.5程度の気流場を形成する。 風上側中層モデルの風下側壁面付近では風速比0.4程度の壁面に沿った上昇気流が生じる。



3.2 case1・水平断面の解析結果:図6に case1(水平断面)における風速比分布を示す。図6(a)、(b)の瞬時 風速比分布では、風上側中層モデルの風上側壁面付近に 風速比0.1~0.2程度で壁面に衝突した気流は、解析モ デルの中心付近で y 軸の正方向、負方向それぞれに分か れて壁面に沿った気流場を形成する。2棟のモデル間で は、風下側高層モデルの風上側壁面付近で生じた下降気 流が地表面に衝突し、風速比0.2~0.6程度で水平方向 に広がり、風向に対して逆方向に流れる気流場を形成す る。風下側高層モデルの風上側壁面隅角部では、剥離流 によって風速比1.0程度の極めて速い気流場を形成する。 また、風下側高層モデルの風上側からモデル後流域に回 り込む気流場を形成する。

図6(c)の平均風速比分布では、2棟のモデル間では、 風速比 0.2 ~ 0.6 程度の比較的速い気流場を形成する。 また、解析モデル中心を軸に概ね対称な気流分布となる。 3.3 case2 · 鉛直断面の解析結果: 図7に case2(鉛直断 面)における風速比分布を示す。図7(a)、(b)の瞬時 風速比分布では、case1と同様に風上側中層モデルの 風上側壁面上部で剥離が生じている。風上側中層モデ ルの風上側床面付近、また2棟のモデル間では渦を形 成しており、風下側中層モデルの風上側壁面付近では、 渦に誘引され風速比 0.2 程度で風上側壁面に沿って下 降する。下降気流は地表面付近を風向とは逆方向に流 れ、風上側中層モデルの風下側壁面を沿って上昇する ような気流場を形成する。また、風上側中層モデルの 壁面上部で剥離が生じたことで、風下側中層モデルの 風上側壁面上部に気流がほとんど衝突することなくモ デル上を通過するため、風下側中層モデル上部ではほ とんど剥離が生じていない。

図7(c)の平均風速比分布では、2棟のモデル間と風 下側中層モデルの後流域で渦上の気流場を形成する。ま た、2棟のモデル間を流れる気流の風速比は0.2程度と case1と比較して小さい。

3.4 case2・水平断面の解析結果:図8に case2(水平断面)における風速比分布を示す。図8(a)、(b)の瞬時 風速比分布では、風上側中層モデルの風上側壁面付近に 衝突した気流は、case1と同様に壁面に沿って流れ、モ



デルの風下側に回り込む気流場を形成する。2棟のモデル間に流れ込む気流は風速比0.1~0.4程度と大きく変動する。また、風下側中層モデルの風下側では、風上側中層モデルの端部で剥離した気流が後流域に回り込む気流場を形成する場合がある。

図8(c)の平均風速比分布では、case1と同様に解析モ デル中心を軸に概ね対称な気流分布となる。2棟のモデ ル間、風下側中層モデルの後流域では複数の比較的小規 模な渦が形成される。また、剝離によって風上側モデル の風上側壁面端部から広がる気流場で、風速比は0.6程 度と比較的速くなる。

3.5 時系列風速比の算出結果:図9(a)、(b)に各 case の時系列風速比の推移を示す。case2において算出点② (風下側モデル側面付近)では、算出点①、③と比較し て瞬時風速比が時間的に大きく変動する。風上側、風下 側の両モデルそれぞれで剥離した気流が風下側モデル後 流域に流れ込む際に、複雑な気流場が形成されたことで 風速比の変動が大きくなったと考えられる。

4 まとめ

4.1 case1(中層・高層)

- ①鉛直断面では、両モデル上部で剥離が生じ、風下側高 層モデルの風上側壁面付近において、風上側モデルで 剥離した気流とともに壁面に沿った下降気流が生じる。
- ②2棟のモデル間では、風下側高層モデル壁面付近で下降気流が地表面に衝突し、風速比0.2~0.6程度で水平方向に広がり、風向に対して逆方向の比較的速い気流場を形成する。
- ③水平断面では、風下側高層モデルの風上側からモデル 後流域に回り込む気流場を形成する。
- 4.2 case2(中層・中層)
- ①鉛直断面では、風上側中層モデルの風上側壁面上部で 剥離が生じたことで、風下側中層モデルの風上側壁面 上部に気流がほとんど衝突することなくモデル上を通 過する。
- ②風上側中層モデルの風上側壁面付近に衝突した気流は モデルの風下側に回り込む気流場を形成する。
- ③水平断面では、2棟のモデル間、風下側中層モデルの 後流域では複数の比較的小規模な渦が形成される。





- *3 新潟大学大学院自然科学研究科 特任助教 博士 (工学)
- *4 新潟県立大学国際地域学部国際地域学科教授博士(工学)
- *5 新潟工科大学建築学科 教授 博士 (工学)
- *3 Research Assistant Professor, Graduate School of Science and Technology, Niigata Univ., Dr.Eng.
- *4 Prof., ISRD, University of Niigata Prefecture, Dr.Eng.

*5 Prof.,Niigata Institute of Technology, Dr.Eng