建築物周辺の3次元複雑流れに関する研究 - 3D-LDAによる気流性状の検討-

丸田栄蔵 (建築工学科)

1. はじめに

建物周りの変動風特性を把握することは建物 周辺流れはもちろんのこと、建物表面に作用する 風圧変動や建物の振動を推論する上でも重要な 事項となって来ている。特に、風速の変動に関す るメカニズムについて考えることは、有益なこと と考える。風洞実験において、建物周りの変動計 測に関しては、村上¹⁰等によるタンデム型熱線計 測による三次元的計測において建物風上と風下 のパワースペクトルの性状を調べたものや、孟等 ²⁰によるスプッリトフィルムを用いて屋上の剥離 や円錐渦のスペクトル性状に対して検討したも のがある。LDA 計測では、これまで data rate が小さいことから十分に風速変動性状を踏まえ ることができなかった。

本研究では、建築物周辺流れ現象に関する基礎的 実験として、一辺が 100 mmの Cube 模型を使用し、 3 次元レーザー流速計 (Three-Dimensional Laser Doppler Anemometry)を用いることで、 建築物周辺流れの x, y, z, 3成分の同時計測を 行なった。代表的な建築物周辺流れ現象について x, y, z, 3成分の風速変動のパワースペクトル を分析することによって考察を試みた。

2. 分析方法

本研究で用いた風洞は風路断面 1.0m×0.8m、 Fetch 3.5m、全長 8.53mのエッフェル型で、送 風機は、容量 14m³のシロッコファンである。実 験方法は、吉田、知久の論文 ⁴⁾⁵⁾を参照し、風洞 気流は、日本建築学会荷重指針 ⁵⁾の地表粗度区分 IV(指数 α=0.27)をラフネスとスパイヤーを用 いて天井配置で、縮尺 1/500の乱流境界層を再現 した。 ラフネス配置は、丸田の方法⁶⁾に従い粗度密度 を考慮しランダムに配置した。実験模型は、一辺 が 100mm の Cube(アクリル製模型)を用いた。 実験風向 θ は、0°と 45°の 2 風向とし計測点は対 称性を考慮して模型中心軸から半面にあたる風 向 θ =0°で 6,716 点、向 θ =45°で 6,742 点を計測 し、図 1 に計測点座標定義を示した。LDA のデ ータ取得は、サンプリング時間が一定でないため、 1 測定点につき約 20 秒間のデータを取得し、か つ線形補間によりサンプリング時間 Δ t=1.2mm sec でデータ数 n=16,384 の計測と同等になるよ うに等間隔にリサンプルした。



耒	1	宝驗冬姓
衣	Τ.	一天歌木竹

実験気流	粗度区分Ⅳ
スケール	1/500
計測時間	約20秒
⊿t	1.2msec
Data数	16,384
総計測点 0°	6,716点
45°	6.742点

また、表1に実験条件を簡単に整理した。スペ クトル分析及び現象に対する考察は、風向 θ =0°の Cube 前方の縦渦、側面での下降流と風向 $\theta = 45^{\circ}$ の $\theta = 45^{\circ}$ の屋根面の剥離、建物後の吹き上がる渦について集約して行った。

それらの現象を渦の発達や流れの変遷に伴うス ペクトルの変化を時刻歴波形を参照しながら検 討した。図1に座標定義及び図2に分析エリア を示す。図3には、模型中心(x=0、y=0)での風 洞気流のx、y、z、3成分のパワースペクトルを 3種の高さ(z=30、40、100)について示した。



図2 スペクトル分析エリア



3. 結果と考察

3.1 Cube 前方縦渦域の風速変動

図 4 に建物風上前方に生じる縦渦のスペクト ル検討 Point を示し、渦の外側から中心へ 1、2、 3、4 の番号を付けた。図 5 に、スペクトルを、 図 6 に時刻歴波形を、そして表 2 に座標及び主 流風速 \overline{V} と x、y、z 成分の風速変動 σ_x 、 σ_y 、 σ_z を示した。縦渦の内側と外側を比較することに よって渦がどのように発達していくかを検討し た。表 2 の σ_x 、 σ_y 、 σ_z の風速変動値から分か るように、渦中心に近い程 x、z 成分の風速変動 が大きく、特にz 成分の増大が顕著な性状を示し た。このことは、図の5のx、y、z、3成分のパ ワースペクトルにおいても確認できた。特に、縦 渦の発達がz方向に著しい変動が生じ8Hz付近に おいて鋭いスペクトルピークを示した。また、y 成分のスペクトルは、どのPointにおいても周波 数、パワーに関して大きな変化を示さない。この y 成分のピークは、入射風のものと同じであるが、 パワーはわずかに増大している。一方、図6の時 刻歴から認められる様に、建物中心(y=0)では、y 成分は0周りに変動しており、規則的な周期では ないが左右方向に流れを変えいわゆるスイッチ ングを示していると推察された。



図 4 縦渦の検討 Point (Y=0)

表2 座標及び風速 Data

 $\left(\overline{V} = \sqrt{U_x^2 + U_y^2 + U_z^2}\right)$

	Point 1	Point 2	Point 3	Point 4
(x,y,z)	(-70,0,30)	(-70,0,20)	(-80,0,20)	(-80,0,15)
\overline{V} [m/sec]	2.1873	2.2132	2.4767	2.3549
$\sigma x[m/sec]$	0.8745	1.1491	1.1592	1.4176
$\sigma y[m/sec]$	0.9702	0.9798	1.084	1.0914
$\sigma z[m/sec]$	0.7825	0.9827	1.3002	1.644



3.2 側面の下降流域の風速変動

図7は、側面で下降する剥離流の検討 Point の位置関係を示した詳細である。図8にパワース ペクトルを、図9に時刻歴波形を、そして表3 に各 Point の座標及び風速 Data を示した。図 8 から以下のことが分析された。流れの偏向が生じ 始める Point 1 では前 3.1 に示した Cube 前方 Point1の変動がそのまま伝達している、剥離点 近傍の Point 2 では x、z 成分の変動が抑制され 逆に y 成分の変動が著しく増幅されている。そし て剥離流による強風領域中にある Point 3 では、 一転して y 成分の変動が抑制され、抑制されてい た x 成分が突出した Power 増大を示した。そし てこの Point 3 のパワースペクトルは、4Hz と 8Hz付近に顕著なピークを示した。これらの両 スペクトルピーク周波数に関し、8Hz について は図5の縦渦のxとz成分のピーク周波数(△印) に一致していること、また、4Hz については Cube 風上で記述した流れのスイッチングに相当する 周波数(▲印)に一致し偶然にも Cube のカルマ

ン渦周波数致することは興味深い。



図7 下降流域の検討 Point

表3 座標及び風速 Data $\overline{V} = \sqrt{U_x^2 + U_y^2 + U_z^2}$ Point 2 Point 3 Point 1 70,50,40) (-50,60,30)30,70,20) (x,y,z) \overline{V} [m/sec] 3.8603 5.4793 2.849 $\sigma x[m/sec]$ 0.9193 1.0475 2.3454 1.0561 1.563 1.1305 $\sigma y[m/sec]$ 0.7617 1.0494 1.1205 $\sigma z[m/sec]$



3. 3 屋根面の剥離流れの風速変動 (入射風向 45°)

ここでは入射風向 45°で生じる、いわゆる円 錐渦内の渦の放出性状をパワースペクトルから 検討している。評価点の高さは、LDA で計測で きた屋根表面近くの変動が著しく高くなる位置 を選定している。図 10 は、スペクトル検討 Point の位置関係を示した詳細である。図 11 にパワー スペクトルを、図 12 に時刻歴波形を、そして表 4 に座標及び風速 Data を示す。図 11 のパワー スペクトル

から分かることは、y 成分のスペクトルが風上屋 根面隅角部に最も近い Point 1 で前述した 4Hz 近傍において鋭いピークを有するパワー増大を 示すが、後剥離に位置する Point 4 にな るにつれ変動が抑制されパワーが減少している。



x 成分は、後流の Point 4 に移動するにつれ渦放 出の特性により 5~6Hz 付近でピーク周波数が鋭 くなりながら著しいパワーの増大が示される。z 成分のパワースペクトルは屋根稜線で剥離する 流れの最付着と屋根面により z 変動が抑圧され た性状を示している。

	表4 座標及び	$\left(\overline{V} = \sqrt{U_x^2 + U_y^2 + U_z^2}\right)$		
	Point 1	Point 2	Point 3	Point 4
(x,y,z)	(-20.7,20.7,112)	(-10.7,30.7,112)	(0,40.7,112)	(10.7,50.7,112)
\overline{V} [m/sec]	6.1265	5.6169	5.3151	5.0037
σ x[m/sec]	1.4451	1.8924	2.185	2.2559
$\sigma \text{ y[m/sec]}$	1.3159	1.269	1.236	1.1785
σ z[m/sec]	0.7047	0.8154	0.9928	1.0109



図 11 風向 θ = 45°の屋根面のパワースペクト 図 12 風向 θ = 45°屋根面の時刻歴波形

3. 4 建物後流の風速変動(入射風 45°) ここでは、入射風向 45° において後流が、渦を 形成しながら上昇していく過程をパワースペク トルの性状から分析する。図13は、パワースペ クトル検討 Point の位置関係を示した詳細であ る(Point1,2 は同じ高さ)。図 14 にパワースペク トルを、図15に時刻歴波形を、そして表5に各 点の座標及び風速 Data を示す。剥離流に近い Point1 では、x 成分のパワーが非常に強いが、後 流渦を形成し始めた Point2 では、x 成分が抑え られ y 成分のパワーがわずかに増大し、そのピー ク周波数は Point1 の y 成分のピークほとんど同 じである。Point3 になると渦運動になりこの Point以降は渦の中心に近づきながら上昇してい く。全体を通して y 成分のパワーが増加傾向にあ るが、Point5 では低下している。

z成分が、Point3、4、5と順次低下傾向にあり



図 13 風向 θ = 45[°] 建物後の検討 Point

渦の中心に近づくと同時に上昇する流れにおい ては、屋根を越える上層の剥離流に制約され変動 が抑制されているものと考えられる。



図 14 風向 θ = 45°後流渦のパワースペクトル

4. まとめ

本研究では、パワースペクトル及び時刻歴波形 を用いて比較することによって、Cube 周辺の3 次元流れを分析することができた。以下に本研究 で分析した結果をまとめる。

 建物中心における縦渦の風速変動は、y 成分 にスイッチィングと見られる現象が認められた。
渦の発達に伴いz成分が激しく変動し、また

2) 強風領域は、側面の下降流の細かく変動する 参考文献

- 村上、小峯:タンデム型熱線風速計による変動風速の三次 元的な計測、1980年11月、第297号、59-68
- 2) 孟、日比:高層建物屋上の流れ場の乱流特性と組織運動、 日本風工学会誌、第72号、1997年7月、
- 3) Flow around three-dimensional obstacles in boundary layers , Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics, 90(2002), 265-279

図 15 風向 θ = 45°後流渦の時刻歴波形

y、z 成分に、また、中心部から側面に流れ込む x 成分、y 成分のパワーが置換されたり、付加されることがスペクトルより確認された。

3) 風向 θ = 45°の屋根面の円錐渦は、

本研究では、各成分のパワースペクトルと時刻歴 波形を検討することで、周辺流れと風速変動の関 連性が明確になり、総合的に建築物周辺流れを捉 えることができた。

- 吉田、丸田: LDA による 3 次元計測と境界層の simulation 検討、日本建築学会大会学術講演梗概集、2003 年 9 月
- 5) 知久、丸田、吉田、永塚: 3D-LDA による Cube 周辺の流 れ計測 その1 平均風速と変動風速の分布、日本 建築学会大会学術講演梗概集、2004 年 12 月