3次元立方体配列の全構成面交換係数比率

- 都市域における各構成面別の交換係数に関する風洞実験(その3)

正会員 鈴木直人* 正会員 成田健一**

ヒートアイランド	都市キャノピィー	対流熱伝達率
市街地風	熱収支	風洞実験

1.研究目的

本研究の目的は,濾紙面蒸発法を用いた風洞実験¹⁾²⁾を 用いて TEB³⁾に代表される都市キャノピィーモデルにおけ る乱流輸送 flux の抵抗ネットワークのモデル化を行うこ とである.ここではメソスケールモデルへの適用を念頭 に,キャノピィー上空の reference 点と各構成面を直接つ なぐネットワークを想定している(図1).

立方体3次元整形配列に関しては,すでに前報⁵⁾におい て交換係数の面別の風向変化と密度変化, さらに壁面の 高さ分布について検討した.しかしながら,この種の模 型実験では交換係数の値に試料サイズによるスケール効 果が現れるため,密度変化の考察では同一サイズの試料 による相対比較が可能な屋上面と壁面のみを対象に考察 してきた.一方,筆者らのグループでは,現在スケール モデルによる自然風下における検証実験を進めている ⁶⁷⁾. そこでの戦略は, 各構成面からのフラックスを積み上げ るのではなく,キャノピィー上空で乱流フラックスのト ータル量を押え,それを各構成面に配分するというもの である⁸⁾.このためには,床面を含めた全構成面の交換係 数の把握が不可欠となる.そこで本報では,街路幅が模 型サイズよりも狭くなる配列では,街路幅に合わせて模 型面の試料サイズを分割することにより, 試料サイズの 統一を図りながら,床面を含めた全構成面の相対比率を 検討する実験を行った.なお,これまでの整形配列に加 え,千鳥配列についても新たに実験を行い比較考察した. 2. 実験方法

使用した立方体試料を図2に示す.使用した風洞,気流プロファイルに関しては,前報⁴⁾を参照のこと.輸送速度(Wt)および交換係数(C_E)の算出は下式による.



Relative transfer coefficient in three-dimensional cubic array Wind tunnel experiments about transfer coefficient in an urban area (Part 3) E は蒸発速度[kgm⁻²s⁻¹], ρ_s および ρ_a は蒸発面温度の飽和 絶対湿度と空気絶対湿度[kgm⁻³], U は境界層上端(高さ 1400mm)の風速[ms⁻¹](3ms⁻¹一定)である.温湿度条件 はコントロールできないため,同一サイズ立方体単体の 屋上面の値(Wt₀)を参照値として同時測定し,それとの 比率(Wt/Wt₀)で相互比較を行っている.模型の配列範 囲は 1820mm 四方で,中心付近を測定対象とした(図3). 実験した模型配列と測定対象面を図4に示す.街路アス ペクト比(L/H)=2,1,1/2の3種の密度で実験を行った.



図4.測定点の平面図(上:整形配列,下:千鳥配列)



SUZUKI Naoto, NARITA Ken-ichi

3.実験結果

図5に屋上面の 輸送速度の風向変 化を示す.グロス 建

蔽率(λp)に

か かわらず,屋上面 については風向に よる変化は僅かで ある. λp=0.44 に 関しては全面・4 分割測定の両者を 示したが,4分割 では

3

割程度大き な値となっている。

 Wt_o

Μ

図 6 は,屋上面 の値で基準化した 壁面と床面の交換 係数の風向変化で ある.壁面に関し ては, λp=0.11 と 0.25 の結果はほぼ 近似しているが,

λp=0.44 では値も小さく風向によ る変化も小さくなっている.床面 は全体として風向依存性が小さい. 低密度 λp=0.11 では建物間(Gap)と 交差点面(Intersection)の差異が小さ いが,高密度となるに従い建物間 の値が減少し両者の差が拡大する。

図7は,壁面の交換係数を整形 配列と千鳥配列で比較した結果で ある.密度による変化は類似して いるが,風上面では千鳥配列の値 が大きく,逆に風下面では整形配 列の方が僅かに大きい.図8は, 同じく床面の交換係数を比較した 結果である.整形配列では全体に 風向による変化は小さいが、 λp=0.25 では整形配列の風向 45 度

の結果が特異的に大きく千鳥配列に近い値となっている. 4.まとめ

屋上面との相対比で表現した壁面や床面の交換係数の 変化は,モデルのスケールや実験方法に依存しないと期 待される.スケールモデルとの比較結果は別途報告する. 謝辞:本研究は,科学技術振興機構(JST)の戦略的創造研究(CREST) 研究代表者:東工大・神田学,および文部科学省の科研費(基盤研究 (C), 15560516)の援助を受けた.ここに記して謝意を表します.

*株式会社 當木工事・工修

**日本工業大学工学部建築学科・教授・工博



p 図7.壁面の交換係数の比較

文献

1) 成田健一・他:日本建築学会計画系論文集,527,69-76,2000.1 2) 成田健一・他:日本建築学会計画系論文集,**594**, 69-76, 2005.8 3) Masson, V., : Boundary-Layer Meteorol., 94, 357-397. 2000. 4) 森岡 勲・他:日本建築学会大会学術講演梗概集,843-844,2004 5) 鈴木直人·他:日本建築学会大会学術講演梗概集,845-846,2004 6) 武藤 順・他:日本建築学会大会学術講演梗概集,755-756,2005 7) 成田健一·他:日本建築学会大会学術講演梗概集,757-758,2005 8) Kanda, M. et al. : Boundary-Layer Meteorol., 116, 423-443. 2005.

図8.床面の交換係数の比較

* ATSUKI-KOUJI, M. Eng

** Nippon Institute of Technology, Prof., Dr. Eng.