多孔板を用いたダブルスキンファサードの風圧力特性に関する研究 -2次元多孔板の抵抗係数と抗力係数Study on Wind Pressure Characteristics of Double Skin Facade Using Perforated Plate

-Resistance Coefficient and Drag Coefficient of Perforated Plate-

○伊東準史³, 岡田章¹, 宮里直也¹, 廣石秀造² *Hitoshi Ito³, Akira Okada¹, Naoya Miyasato¹, Shuzo Hiroishi²

Abstract: In recent years, double skin facades with low environmental load have attracted attention as a method of energy-saving architecture. Double skin consists of outer skin facing the outdoor side, inner skin facing the indoor side, and cavity layer. The current wind resistant design is intended for single skins, and for the double skin facade has not been established yet. In this paper, the resistance coefficient and drag coefficient of a two-dimensional perforated plate were ascertained by CFD analysis, and compared with the previously estimated equations. The wind force coefficient of the perforated plate is different from that of the mesh structure, but it is suggested that the AIJ load guideline value can be applied in a case of S > 0.6.

1.はじめに

近年,環境問題に関心が高まる中,環境負荷の少ないダブルスキンファサードが,省エネルギー建築の手法として注目されている.ダブルスキンは,室外側に面するアウタースキン(以下「OS」と称す)と室内側に面するインナースキン(以下「IS」と称す),及びOSとISの中間層(キャビティ層)で構成される.

現行の耐風設計は、シングルスキンの設計に基づいており、一般に、0Sにはシングルスキン構造の70% 程度の風圧力(風荷重)がかかるとされている.また、 ISは、シングルスキンと同じ風圧力(風荷重)を用い て設計されるなど、ダブルスキンファサードの耐風 設計において明確な設計手法は確立されていない.

以上の背景を踏まえ,既報^[1]では,0Sに多孔板を 用いたダブルスキンファサードを対象として風洞実 験を実施し,ISの風圧力特性の把握を行っている. しかし,0Sの風圧力特性は把握されず,多孔板自体 の抵抗特性も明らかになっていない.

本報では、多孔板を用いたダブルスキンファサードの風圧力特性の把握に先立ち、最も基本形である2次元多孔板単体を対象として、CFD解析により、抵抗係数と抗力係数の把握、及び各規・基準値との比較を行った.なお、本解析にはscFLOW(ver14.1)を用いた. 2. 多孔板の抵抗係数

2-1. 解析概要

Fig.1にCFD解析概要を示す.文献^[2]の網状構造物 を対象とした水槽実験を模擬し,解析条件を設定し た.また,文献の実験結果^[2]と比較を行うため,レ イノルズ数は7000に統一した.なお,レイノルズ数 Reは,以下(1)式より算定した.

		Re=Ud/v	(1)
ここで,	U:流速,	d:代表長さ(孔径),	v:動粘性係数



(a) Analysis Model (b) Model Cross Section (c) Analysis Model Data

(c) Harlysis Woder Data			
	Turbulence model	LES(WALE model)	
	Fluid	water(p=998.2kg/m3)	
	Inflow conditions	0.1406~0.3514m/s	
	Wall conditions	log law wall function	
	Step interval	0.01s	
	Number of steps	5000	



Fig.1 Outline of CFD Analysis

である. また,解析結果より,多孔板の抵抗係数Kは 以下(2)式により算出した.

$$K = (P_1 - P_2) / 0.5 \rho u^2$$
 (2)

ここで, P₁:モデル上流側の圧力, P₂:モデル下流側の 圧力, ρ:水の密度, u:管内の平均流速である.また, 抵抗特性Kは,板厚tと孔径dの比t/dとの影響が大き いと推測されることから,t/dと充実率Sを変えた複 数のモデルを対象とした.なお,充実率Sは多孔板の 外郭面積に対する見付面積の比であり,孔径dと孔同 士の中心間距離pを用いて,Fig.1(d)に示す式より算 出した.

1:日大理工・教員・建築 2:日大短大・教員・建築 3:日大理工・院(前)・建築

2-2. 解析結果

Kは実験値,K'は(3)式より求められる推定値と定 義すると,文献^[2]より,抵抗係数K'は以下(3)式より 推定することができる.

$$K' = C \cdot S/(1-S)^2$$
 (3)

ここで、C:比例定数である.

ここで解析結果の妥当性の検証を行う.CFD解析結 果より得られた,抵抗係数K及びK'と充実率Sの関係を Fig.2に示す.図より,多孔板の解析結果は(3)式の定 数Cを1.5から2.0程度とした場合の推定値と一致する ことが把握された.文献^[2]より,レイノルズ数7000, t/d=0.2における多孔板の定数Cは2.0であることから, 本報の解析結果は妥当であると考えられる.また, t/dが大きいほど孔内部での圧力損失が大きくなると 考えられるが,抵抗係数においてはt/dの影響は少な いことが把握された.

3. 多孔板の抗力係数と風力係数

3-1. 解析概要

多孔板の風荷重の把握を目的に、風洞実験を模擬 したCFD解析により抗力係数の算出を行った. Fig.3 にCFD解析概要を示す. 解析モデルは1,000×4,500mm の長方形多孔板とし、多孔板の諸元は前章と同一と した. また,解析結果の妥当性を確認するために, 充実率S=1(孔なし)の平板(板厚10mm)についても解析 を行った. 抗力係数Cbを以下(4)式により算出した.

 CD=FD/(0.5・p・u²・A)
 (4)

 ここで、FD:抗力、A:モデルの外郭面積(4.5m²)である.

 風力係数Cfは、上記の抗力係数CDを充実率Sで除すことにより算出した.

3-2. 解析結果

解析結果より求めた風力係数Crと各規・基準の推定 式を比較し、多孔板の風荷重の検討を行う.多孔板 の風力係数Crと充実率Sの関係をFig.4に示す.文献 ^[3]より、網状構造物の抗力係数Coの推定式は、以下 (5)(6)式となる.

 $K \le 0.73$ $C_D = K/(1+0.25K)^2$ (5)

0.73<K $\leq \infty$ Cb=2.8log(K+0.6- $\sqrt{1.2K+0.36}$)-2.8logK+2.0 (6) 図中の実線は、上記の式を多孔板の抗力係数Cbに適 用し、風力係数Cfに変換したものである.図より、 多孔板の風力係数Cfは充実率0.25付近で最も大きく なり、規・基準値に規定されるフェンスやネットなど の網状構造物とは異なる傾向となった.一方、充実 率0.6以上ではネットと同様の傾向となり、充実率 0.6以上ではネットと同様の傾向となり、充実率 0.6以上ではネットの荷重指針値を適用できることが 把握された.また、t/dが大きくなるほど風力係数も 大きくなり、充実率0.6の時、t/d=0.5の風力係数は t/d=0.1の約1.2倍となった.このため孔径は、風力 係数Cfに大きな影響を及ぼすことが示唆された.

4.まとめ

多孔板の風圧力特性の把握を目的にCFD解析を行



Fig.2 Relationship Between Resistance Coefficient and Solidity Ratio







Fig.4 Relationship Between Wind Coefficient and Solidity Ratio い,抵抗係数と充実率の関係,2次元多孔板の抗力係 数について把握した.多孔板の耐風設計時において, 充実率0.6以上ではネットの荷重指針値を適用できる ことが把握された.また,t/dが大きくなるほど風力 係数が大きくなることから,孔径についても考慮す る必要性が示唆された.

5.参考文献

- [1]小林,他:「アウタースキンに多孔板を用いたダブルスキンファサードに関する基礎的研究」,日本建築学会大会学術論文集,構造I,pp.797-800,2015.9
- [2]日本機械学会:管路・ダクトの流体抵抗,丸善, pp.110-112, 1979.1
- [3]上田,他:「網状構造物の抗力係数に関する研究-二次 元網状板の抗力係数-」,日本建築学会構造系論文集, 第524号, pp.51-56, 1999.10