空気膜構造棟に作用する

風圧力に関する実験。研究

本間義教^{*1}川口彰久^{*2} 岡田 宏^{*3}武田寿一^{*4}

Real of the second s

空気膜構造物作用する風圧力の特性を明らかとするため、テニスコート1面を収容する空気膜 構造棟を対象として、風洞実験および実測を実施した。この結果、風洞実験で得た風圧分布は、 この種の屋根形状特有の風圧分布を示した。実測による風圧分布は、定量的には実験値より大き な値を示したものの、定性的には、実験と類似した傾向を示した。屋根面全体の挙動は、風圧変 動に依存するものと考えられた。

1.はじめに

1970年大阪万国博覧会のアメリカ館は、世界で初め ての大規模な空気膜構造物であった。空気膜構造物 は、ケーブルで補強した膜屋根を空気圧で支持するた め、大スパン構造物に適しており、更に透光性の良い 膜材料を用いることにより、今までにない新しい空間 が得られる。 空気膜構造物は、万国博覧会以後、耐 候性の良い4フッ化エチレンコーティングガラスクロ スが開発されたため、アメリカで急速に発展し、今日 までにポンチアック市のシルバードームを初めとする 大規模スタジアムが数棟建設されている。

日本では、法的制限のため、空気膜構造物の発展は 見られなかったが、1983年に法的制限が緩和され、恒 久建築物として認められるようになった。

空気膜構造物は、構造特性上、支配外力である風圧 力或いは雪荷重による膜屋根の挙動、密閉空間による 防災・避難計画など種々の未解決の問題点を含んでい る。

当社では、万博アメリカ館の実施設計・施工を担当 し、各種の実験を行ない報告して来た¹⁾。更に、現在 は当技術研究所内に建設した空気膜構造棟を用いて諸 問題解決のため、施工、構造、防災、室内環境に関す る一連の調査研究を実施し報告して来た。^{2~10)}

本報告は、屋根面に作用する風圧力の特性を明らか にすることを目的として行った、空気膜構造棟での実 測結果並びに模型を用いた風洞実験結果について報告 するものである。

2. 空気膜構造棟

調査の対象とした空気膜構造棟は、大阪万博アメリ カ館の実施設計および施工した経験を生かし開発し た、世界で初めての3方向ケーブルシステム空気膜構 造物である。この空気膜構造棟の建物規模は、床面積 8400 ㎡、スパン36m×24m、高さ9.5m で、テニスコート1面を収容している(写真-1、 図-1)。

ケーブルは、ストランドロープ(18¢、1× 19)を使用し、3方向に配置している。膜材は、4 フッ化エチレンコーティングガラスクロスを使用して いる。膜材は、取付金具(アルミ型材、ネオプレンゴ ム、取付けプレートで構成される、図-2)を介して 短辺方向のケーブルのみに取付けている。なお、取付

*1㈱大林組技術研究所構造第二研究室 研究員 *2同 副主任研究員 *3同 室長 *4同 副所長 工博

けプレートとケーブルは、緊結していない。ケーブル 相互の固定は、クランプ金物を使用しボルトで緊結し ている。ケーブル端部は、鉛直方向の動きに対しピン 支持とし、コンプレッションリングにアンカーされて いる。この状態での屋根面の平均重量は、約3.5 Kgf/mである。

3. 風洞実験

3.1 実験方法

(1)風洞 実験は、当社所有のエッフェル型吸込式風洞(断面:W1.83m×H1.22m)で行った。

(2) 模型 模型は、縮尺1/100で作成した。

(3)実験気流 実験気流は、境界層流を用い指数n=4として行った。基準速度圧は、後述する実測に合せ、模型風上床面上100mm(地上10m相当)高さの速度圧を用いた。風速は、同位置で10m/sとした。なお、屋根が曲面であることによるレイノルズ数の影響は無視した。

(4)実験風向 実験風向は、空気膜構造棟の南 面に正対する風向を0度とし、時計回りに5度ピッチ で90度までの計19風向とした。

(5)風圧測定 風圧は、屋根面上の測定孔(245点)からビニールチューブを介して差圧型多点 圧力変換器(スキャニバルブ社)で測定した。記録 は、サンプリングタイム0.08秒、平均化時間30 秒で行い、平均風圧係数として求めた。









図-1 空気膜構造棟平面および断面





図-2 膜材取付部詳細

位とし、ピアノを介して床面ト1mに設置した変位計 (共和電業)で測定した。

(5)加速度測定 加速度測定は、加速度計によ り、膜面およびケーブルの鉛直加速度を測定した。

(6) ケーブル張力測定 ケーブル張力は、ケー ブル端部のフォークエンド内に設置したロードセル (東京測器)で測定した。

(7)記録・解析 データの集録は、サンプリン グタイムを0.01秒とし、デジタルデータレコーダ (64 ch、ティアック)で同時記録とした。解析 は、解析時間を10分間、2分間および30秒間とし て行った。

測定項目および測定点は、表-1、図-4に、測定 システムのブロック図は図ー5に示した。

4.2 実測結果

(1) 平均風圧係数分布 ここでは、 c a s e -1の実測例として、昭和62年4月23日の実測結果 を示した。解析には10分間平均風速11.8m/s (風向:南)の記録を用いた。実測時の室内圧は、 25mmAgである。平均風圧係数は、平均化時間2 分間として求めた。

実測で得られた平均風圧係数を、風洞実験結果と併 せて、図-6に示した。図は、空気膜構造棟の対称性 を利用し、対称位置にある測定点(2または4点)重

測定項目		測点数	測定機器
膜面風圧力	動的	8	絶対圧型圧力計
	静的	36	差圧型圧力計
膜面鉛直変位		8	インダクタンス式変位計
膜面鉛直加速度		12	ゲージ式加速度計
ケーブル鉛直加速度		12	ゲージ式加速度計
ケーブル端部張力		18	センターホール型ロードセル

表-1 测定項目



図-5 計測システムのブロック図 図-4 測定位置



3.2 実験結果

屋根面の平均風圧係数分布の一例(風向:0、30 60、90度)を図-3に示した。

風向0度では、膜パネルの凹凸の影響により、凸部 中央で最大負圧を示し、凹部の負圧は、最大負圧の 1/2以下となる傾向を示した。この傾向は、風向 20度付近まで認られ、風向が20度を越えるあたり から、凹部の負圧は徐々に大きくなり、60度を越え るあたりから、膜パネルの凹凸の影響が薄れ、中央部 の負圧と同程度になる傾向を示した。

最大負圧は、風向0度で最大平均風圧係数Cpmaz= -0.7を示した。最大負圧は、風向が大きくなるに 従い増大する傾向を示し、風向30度でCpmaz= -1.0以上となり、風向90度でCpmaz=-1.3 の最大値を示した。

最大負圧が発生する位置は、風向0度では、各膜パ ネル凸部中央部分であったものが、風向が大きくなる に従い、屋根の対角線に沿って発生する傾向を示し た。この傾向は、風向30~60度で顕著に現れた。



4.1 実測方法

 (1)実測内容 実測は、屋根面の平均的な風圧 分布の測定(case-1)と、屋根面全体の挙動を 動的に捉える測定(case-2)に分けて実施した。

(2) 基準風速および基準静圧 基準風速および 基準静圧は、空気膜構造棟南側約14m位置の電柱頂 部(地上10m高さ)で測定した。風速の測定は、超 音波風速計(海上電気)を用いた。静圧の測定は、手 製の静圧円盤を用い、ビニールチューブを介して、差 圧変換器に導いた。

(3)風圧測定 風圧測定は、case-1では 絶対圧型風圧計(8点、ティアック)を膜面に直付け し、風圧変動を直接測定した。case-2では、膜 面に圧力孔(36点)を設け、ビニールチューブを介 して差圧変換器(三計エンジニアリング)に導き、7 点1組としてスキャニングを行い測定した。

(4) 変位測定 変位測定は、膜パネルの鉛直変



風向:0度



風向:60度



-0.6



風向:90度

図-3 平均風圧係数分布(風洞実験)

ねて表わした。実測値は、実験値と比較した場合、定 量的には実測値のほうが大きな値を示ものの、定性的 には実験値に類似した傾向を示した。

(2)屋根面の挙動
 ここでは、case-2の
 実測例として、昭和60年4月24日の実測結果を示した。解析には、10分間平均風速8.1m/s(風向:南)の記録を用いた。実測時の室内圧は、25mmAqである。

変動風速、膜面の変動風圧、変動変位と加速度、 ケーブルの加速度と変動張力のパワースペクトルを 図-7~10に示した。膜面の変動風圧、変動変位と 加速度は、同一測定位置のものである。変動風速およ び変動風圧のパワースペクトルの高周波側では、ピー クもなくなだらかな減少傾向を示しており、その勾配 は、夫々、-5/3、-7/3であった。膜面および ケーブルの加速度のパワースペクトルは、両者とも、 強制振動実験で得られた屋根全体の一次固有振動数で ある1.6Hz付近でピークを示した。しかし、膜面 の変動変位のパワースペクトルは、なだらかな減少傾 向を示しており、同一位置の加速度が示したピークは 認られなかった。これは、変位測定がピアノ線を用い ているため応答性能が低いことと、膜面の振動が微小 振動であることに起因するためと考えられる。

変動風速と変動風圧、膜面の変動変位、ケーブルの 変動張力の相互相関係数を図-11に示した。変動風 速と変動風圧、変動張力との相関は低いが、変動変位 との相関は、それらと比べ比較的高い相関が認られ た。

変動風圧と膜面の変動変位、加速度、ケーブルの加 速度の相互相関係数を図ー12に示した。変動風圧と 変動変位の相関は認られるものの、膜面の加速度およ びケーブルの加速度との相関は零であった。

膜面の加速度とケーブルの加速度の相互相関係数を 図-13に示した。膜面の加速度とケーブルの加速度 の相関は低いが、明瞭な周期性を示した。



5.まとめ

以上、空気膜構造棟に作用する風圧力に関して、実 験および実測で得られた知見を以下に述べた。

(1)風洞実験で得られた屋根面の平均風圧係数分布 は、この種の屋根形状の特徴である膜パネルの凹凸の 影響を反映しており、特に、風向30~60度では、 最大負圧の発生位置が、屋根の対角線に沿って発生す る傾向を示した。このことは、設計上留意する必要が あろう。

(2)実測で得られた平均風圧係数分布は、実験値と 比較した場合、定量的には実測値のほうが大きな値を 示ものの、定性的には実験値に類似した傾向を示し た。

(3) 屋根面全体の挙動は、膜面およびケーブルの加 速度が、屋根の1次固有振動数である1.6Hz付近 で卓越を示したものの、風圧変動との相関性は低かっ た。逆に、膜面変位およびケーブル張力は、明瞭な卓 越は示さなかったものの、風圧変動との相関性が認ら れた。このことから、屋根面全体の挙動は、風圧変動 に依存するものと考えらる。また、風圧変動が、個々 の膜パネルに与える動的影響は、僅かと思われる。

参考文献

- 1. 木田幸夫、他4名、空気膜構造の実験報告 I~V
 - (EXPO '70 アメリカ館ー構造計画概要)
 - (EXPO'70 アメリカ館-ケーブル張力測定)
 - (EXPO '70 アメリカ館-屋根形状測定)
 - (EXPO '70 アメリカ館ーリング応力測定)
 - ・(EXPO'70 アメリカ館-振動性状と耐風安定性)
 建築学会大会梗概集、pp.609~618、昭和45年 9月

- 2. 中川恭次、他3名、空気膜構造棟に関する実験。研究
 - その1 建物概要と積雪荷重
 - その2 音響特性
 - その3 煙流動、排煙に関する基礎的研究
 - その4 振動特性
 - その5 膜材料の物性と耐候性
 - 建築学会大会梗概集、昭和59年10月
- - ・その1 ケーブル張力について
 - その2 振動特性について
 - 建築学会大会梗概集、pp.427~430、昭和60年10月

大林組技術研究所報、No.33、1987

- KAGEYAMA et al., EXPERIMENTAL STUDIES ON STRACTURAL CHARACTERISTICS OF A CABLE-REINFORCED AIR-SUPPORTED STRUCTUR, Proc. of IASS, Osaka, Japan, Sept., 1986
- 木間義教、他2名、空気膜構造棟に関する実験・研究 その7 強風時の観測、建築学会大会梗概集、昭和61年8月
- 真藤利孝、他2名、空気膜構造棟に関する実験・研究 (その1) ー音響特性-
 - 大林組技術研究所報、No.30 、pp.188~192 、1985
- 宮川保之、他1名、空気膜構造棟に関する実験。研究
 その6 大型模型による融雪実験
 建築学会大会梗概集、pp.629~630、昭和60年10月
 (その2) 一煙流動。排煙に関する基礎的研究一
 - (その3) 大型模型による融雪実験-
 - (その4) -室内温熱環境特性-
 - 大林組技術研究所報、No.30、No.33
- 宮川保之、空気膜構造物の屋根融雪に関する実験的研究 大林組技術研究所報、No.28、pp.133~137、1984