B-15

競技場片持ち屋根におけるスタビライザーの設置に伴う風荷重低減に関する研究 - (その2)風応答性状に及ぼす影響の把握-Study on Wind Load Reduction Due to Installation of Stabilizers on Stadium Cantilever Roofs

-(Part 2) Understanding Effect on Wind Response Properties-

○伊藤拓海³, 宮里直也¹, 岡田章², 廣石秀造¹, 鴛海昂¹ *Takumi Ito³, Naoya Miyasato¹, Akira Okada², Shuzo Hiroishi¹, Akira Oshiumi¹

Abstract : In the previous paper (Part 1), the authors investigated the effect of the stabilizer installed on the cantilever roof of the stadium on the wind pressure characteristics. As shown in (Part 1), when the stabilizer angle is large, the mean wind force coefficient of the stabilizer becomes positive pressure, and the uplift at the roof is lower than the none model, suggesting that a wind load reduction effect can be obtained. Based on the above, in this paper (Part 2), a numerical analysis was conducted with the aim of understanding the effect of the disturbance caused by the stabilizer on the bending moment of the roof support.

1. はじめに

前報(その1)では、競技場の片持ち屋根先端にスタビ ライザーを設置した際の風圧力特性に及ぼす影響を把握す るため、風洞実験を行った.平均風力係数は基本的に負の 値を示す一方、スタビライザー角度が大きい場合、スタビ ライザー部の平均風力係数が正の値を示すため、吹上荷重 を低減できることが示唆された.一方、スタビライザーを 設置した場合、屋根部中央の変動風力係数がスタビライ ザーなしのモデルに比べて大きくなり、スタビライザーに よって乱れが発生することが確認された.

以上より本報(その2)では、屋根支持部の曲げモーメントに着目し、スタビライザー設置による風荷重低減効果について数値解析を用いて検討を行った.

2. 数值解析概要

(その2)では、風洞実験で得られた風圧力特性を用いて、静的数値解析と、慣性項および減衰項を無視した準静的応答解析を行い、風荷重応答性状の把握を試みる.

検討モデル概要をFig.1に示す.検討モデルは,屋根架 構を剛体の梁に置換し,屋根支持部を剛接合とした実ス ケールの簡易モデルである.また,検討パラメータは前報 (その1)と同様とし,スタビライザーを付加しない 「none」モデルに加え,屋根角度(以下「R角度」と称す) を5°ピッチで-10~10°,各屋根角度にてスタビライザー 角度(以下「S角度」と称す)を10°ピッチで0~90°で変 化させた.なお,スタビライザーの角度は屋根面に対する 角度として定義している.

荷重条件をFig. 2に示す.風荷重の基準速度圧は,建築 基準法^[1]の基準風速34m/s(H=10m)およびべき法則を用いて 求めた屋根軒高(H=27m)での設計風速41m/sより,1/2₀U²を用



Figure 3. Definition of various coefficients

いて1,022N/m²とした. さらに,風洞実験で得られた風力 係数と負担面積を考慮して,計13節点に集中荷重として 載荷した.なお,各節点の風力の負担幅は単位幅とした. また,風力係数は静的解析には平均風力係数,準静的応答 解析には風力係数の時刻歴データを用いた.

各種係数の定義をFig.3に示す.風力係数は屋根を下に 押す方向を正とする.また,屋根支持部に作用する曲げ モーメントMLは屋根架構に揚力が生じる方向を正とし,ML を速度圧,負担幅および跳ね出し長さの2乗で除して無次 元化した曲げモーメント係数CMLを定義した.ここで,CMLを 算出する際の跳ね出し長さLはスタビライザーを設置した モデルにおいても屋根部分の長さである40mとした.

3. 数値解析結果および考察

準静的応答解析による曲げモーメント係数Chkの平均値,

1:日大理工・教員・建築 2:日大理工・上席研究員 3:日大理工・院(前)・建築

令和5年度 日本大学理工学部 学術講演会予稿集



最大値および最小値をFig.4に示す.各値は解析を5回行った結果の平均値である.なお,静的解析の結果は準静的応 答解析の平均値と概ね一致したため,ここでは省略する.

Fig. 4(a)より,スタビライザーを設置した場合,R角度 -10~0°では,S角度40°以下の範囲でS角度が大きくなる ほどC4xは小さくなった.これは,S角度が大きくなり,ス タビライザー上面の風向方向の受圧面積が増加したことに より,屋根先端の吹下方向の力が増加したためと考えられ る.一方,S角度50°以上では角度により大きな値の変化 は確認されなかった.したがって,平均場においてはS角 度を40°とすることで十分な低減効果を得られることが示 唆された.

一方,R角度5°および10°では-10~0°とは異なり,S角 度の増加に伴い,C_{Mx}の値は小さくなった.これより,R角 度を上向きとする場合,S角度をより大きくすることで低 減効果を得られることが把握された.

Fig. 4(b)より, C_Mは, Fig. 4(a)の平均値と性状は概ね同 様の傾向を示したが, 値が最小となるS角度は平均値と違 いが生じた.

Fig. 4(c)より、Chaは明確な傾向がなく、R角度によって Chaが最小となるS角度が異なる.また、R角度が5°以下で は、全S角度で負の値を示し、吹下方向となっている.こ れより、スタビライザー設置の際には吹下側に対する考慮 も必要となる場合があることが示唆された.

Fig.5にnoneモデルに対するスタビライザー設置モデル の平均値および最大値の低減率を示す.なお,図中に示 す値は各屋根角度にて最も低減率の大きいS角度の値であ る.最大値における低減率は,R角度0~10°では約20%と なり,R角度-10°および-5°では約30%となった.一方,平均 値における低減率はR角度が小さくなるほど大きくなり, -10°では約94%となった.これは,R角度が小さいほどnone モデルの吹上方向のモーメントの平均値が小さくなり,そ れに伴い平均値における低減率が大きくなったためと考え られる.

ここで本構造を静的解析で評価するための基本的知見を



得るため,ガスト影響係数を算出した.なお,ガスト影響 係数は準静的応答解析の最大値を平均値で除して算出した.つまり,吹上方向の動的効果を評価するものである.

ガスト影響係数の算出結果をFig.6に示す.併せて図中 に建築基準法^{III}によって算出されるガスト影響係数G_f=2.27 を示す.算出結果よりR角度10°ではG_f=2.27を下回る場合 があるが,その他はG_f=2.27を上回っており,特にR角度 -10°では4以上と非常に大きな値となった.これは,-10° における平均値が非常に小さく,最大値に対する比率が 小さいためと考えられる.また,本報での算出値は準静 的応答解析の結果を用いており,慣性項および減衰項を 考慮していないため,通常の算出値に比べ値が大きくな る可能性がある.しかし,本構造を建築基準法で定めら れたG_fを用いて評価する場合は危険側の評価となることも あることが示唆された.

4.まとめ

本報(その2)では、風洞実験で得られた風圧力特性を 用いて静的解析および準静的応答解析を行い、スタビラ イザーの設置が屋根支持部の曲げモーメントに及ぼす影 響を把握した.今後は、動的風応答解析を実施する予定 である.

参考文献

- [1]国土交通省住宅局建築指導課:2020年度版建築物構造 関係技術基準解説書,2020.10
- [2]日本建築学会:建築物荷重指針・同解説2015年版, 2015.2