B-46

# 放射型ケーブル屋根構造の基本的構造特性に関する研究 -境界リング形状の違いによる影響-Study on Basic Structural Characteristics of Roof Structures Consisting of Radially Arranged Cables

-Effect of Differences in Form of Inner Tension Ring and Outer Compression Ring-

○鴛海昂<sup>3</sup>, 岡田章<sup>1</sup>, 宮里直也<sup>1</sup>, 廣石秀造<sup>2</sup> \*Akira Oshiumi<sup>3</sup>, Akira Okada<sup>1</sup>, Naoya Miyasato<sup>1</sup>, Shuzo Hiroishi<sup>2</sup>

Abstract : In recent years, the construction of new stadium has decreased, and renovation and repair are on the rise in Japan. Since it is recommended that the roof of the stadium cover all the audience seats, it is thought that the renovation of the roof will increase in the future. On the other hand, roof structures consisting of radially arranged cables is a lightweight structure in which cables are radially arranged between the tension ring and the compression ring, and has been adopted overseas in recent years, and there are many cases of renovation, but there is no case adopted in Japan. In this paper, with a view to applying this structure to renovation in Japan, the authors grasp basic structure characteristics.

#### 1. はじめに

近年,日本のスタジアム建築は,新設の着工数が 減少し,改修や修繕の事例がみられるようになってき た.既存のスタジアムは,屋根が観客席すべてを覆っ ていないものが多く,Jリーグのスタジアム検査要項 等<sup>[1]</sup>では,観客席すべてを覆うことが推奨されており, 今後も屋根の改修事例が多くなると考えられる.

屋根の改修の際に用いられる構造形式に,放射型 ケーブル屋根構造(Fig.1)が挙げられる.本構造は, 内側のテンションリングと外側の圧縮リング間にケー ブルを放射状に配置した構造であり,自己釣合かつ軸 力抵抗系の軽量構造である.近年海外のスタジアムを 中心に新築・改修共に多くの採用実績があるものの, 日本での採用事例はない.本論文では,本構造の日本 での改修への適用を視野に入れ,構造計画上の留意 点や基本的構造特性の把握を目的として検討を行う.

## 2. 検討事項及び検討モデル

既存スタジアムの外形は楕円形・長方形・円形の3 種類に,また,フィールド部分は楕円形(陸上競技場)・ 長方形(サッカー専用)の2種類に大別される.した がって,改修時に考えられる屋根形状はこれらを組 み合わせたFig.2に示す6ケースとなる.しかし,本 構造を用いた既存の事例は内側のテンションリング と外側の圧縮リングが同形状のものしか存在しない. そのため,本論文では内外の2つのリング形状が異な る際の基礎的な構造特性の把握を目的として検討を 行う.なお実験では,剛強な外側の圧縮リングは,剛 体と仮定し,ピン境界として検討を行う.

検討モデルは実規模の 1/500 程度とし、放射ケー ブルの材長は最も短い箇所で 72mm とした.また、内 側のテンションリングの形状が楕円形のものを「楕円 形モデル」、長方形のものを「長方形モデル」と称す.



Fig.3 Outline of Experiment and Numerical Analysis

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

#### 3. 実験及び数値解析概要

風荷重(一様吹上)を想定した鉛直等分布荷重が加 わった際の挙動の把握を目的として, Fig.2 に示す全 6 ケースについて,実験及び数値解析を行った.実験及 び数値解析概要,各ケーブルに導入した初期張力(以 下,「PS」と称す)量を Fig.3 に示す.載荷はテンショ ンリングの 10 点に対して,5N(各点 0.5N)ピッチで 50N(各点 5N)まで錘を用いて行った.なお数値解析で は,外側の圧縮リングはアルミパイプ(φ40,t=1)とし, 境界条件は単純支持とした.

#### 4. 実験及び数値解析結果

内側のテンションリングと外側の圧縮リングの形状 が同一なモデルの各部の荷重 - 鉛直変位関係を Fig.4 に示す.全モデルとも非線形挙動を示しているが,放 射ケーブルとテンションリング部材の角度が大きいほ ど,変位が小さくなる結果となった.したがって,両モ デルとも放射ケーブルとテンションリング部材の角度 が小さい長辺部中央の変位が最も大きくなることが確 認された.

長辺部中央の荷重 - 鉛直変位関係を Fig.5 に示す. 楕円形モデルの鉛直変位は,放射ケーブルの材長が一 定な楕円形モデルが最も小さく,円形モデルが最も大 きくなる結果となった.円形モデルの場合,長辺部の ケーブル材長が長いことに加え,PS 導入による幾何剛 性が小さいため,変位が大きくなったと考えられる.一 方,長方形モデルは外形の違いによる変位の差は顕著 に表れなかった.これは,導入 PS 量が大きい隅角部の 放射ケーブルが,主として外力に抵抗することが原因 と考えられる.

以上より,放射ケーブルとテンションリング部材の 角度,放射ケーブル材長,幾何剛性が架構の変形性状 に影響を及ぼすことが把握された.

総荷重 50N 時の軸力図, 圧縮リングの曲げモーメント 図及び変形図を Fig.6 に示す.内外の形状が同一のモデ ルは, 圧縮リングに大きな変形が生じないのに対し, 内 外の形状が異なるモデルは, 圧縮リングが比較的大きく 変形することが確認された.軸力は, 圧縮リングの変形 に伴い,小さくなる傾向が確認され, 放射ケーブルの張 力分布は, PS 導入時と比べ,全体的に均等になる結果と なった.一方,全モデルともテンションリングの軸力と 圧縮リングの軸力の絶対値の大きさは同じ値を示した.

圧縮リングにかかる曲げモーメントは、内外の形状 が同一のモデルに比べて異なるモデルの方が大きくな り、放射ケーブル両端のテンションリングと圧縮リン グの曲率が異なるほど、大きくなることが確認された. したがって、内外の形状が異なるモデルの圧縮リング は、純粋な軸力抵抗系ではなく曲げ抵抗系となること が把握された.なお、圧縮リングの曲げモーメントの 値は、PS 導入時が支配的となることから、構造計画時 の大きな課題と位置付けられる.









### 5. まとめ及び今後の検討

本論文では,放射型ケーブル屋根構造のテンション リングと圧縮リングの形状の違いによる基本的力学性 状について検討した.放射ケーブルとテンションリン グ部材の角度,放射ケーブル材長,幾何剛性等が架構 の変形性状に与える影響と,内外の形状が異なる場合 には圧縮リングが曲げ抵抗系となること,が把握され た. 今後,実規模を想定したモデルを対象として,数 値解析による検討等を実施する予定である.

## 参考文献

[1] 公益社団法人日本プロサッカーリーグ: J リーグ規 約・規定集 2017, 2017.1 [2] 斎藤, 岡田, 小林, 森田, 今井: テンションリングを有する放射型ケーブル屋根構造の 力学特性に関する研究, 日本建築学会大会学術講演梗 概集(近畿), pp. 955-960, 1996.9