# 回廊の耐震性能に関する実験的研究

その1 縮小模型を用いた振動実験

伝統的木造建築	回廊架構	耐震性能
振動実験	固有振動数	振動モード

#### 1. はじめに

回廊は基本架構が非剛床の屋根面で繋がり長大な全体 架構となる特徴を持つ。近年、いくつかの回廊で耐震補 強が進められているが、上記の構造的特徴から耐震性能 評価が難しく、補強方法に関しては議論が続いている。

以上を踏まえ、本研究では模型実験を行い回廊の基本 的な振動特性について明らかにするとともに、振幅増大 や補強に伴う振動特性への影響について考察する。

## 2. 試験体概要

法隆寺東院廻廊(図 1、写真 1)の西廻廊部分を参考に、 1/11 スケールの模型(図 2)を作成した。実験では加振を 短手方向に行うため、この加振に対し実物回廊と同じ応 答特性を再現できるように模型を設計した。このため、 応答に直接関係しないと思われる長手部分の桁行方向の 腰壁などは再現せず、柱足元をつなぐ腰長押のみを再現 した。一方で短手部分の桁行方向には、隣接建物との接 続や腰壁の抵抗などを考慮し、3段の貫を挿入した。また、 頭貫・側桁・棟桁には、実物回廊にも存在する継手を再 現するため、2 スパン毎に簡略化したものを設けた。

本研究では、実物回廊が本瓦葺きであることを想定し、 模型の相似則に基づいた鉛直荷重を加えて実験を行った。 柱1本あたりで0.27kN、全体で11.20kNの錘を屋根面に積 載した。なお錘には、屋根面の剛性に影響を及ぼさず、 かつ変形に追従できるように、鋼板ではなく小さな鋼製 ブロック(約9.5N/個)を用いた。

軸部の補強は貫の挿入(写真 2)、屋根面の補強は簀子 状の野地を面材に変更することで行った(写真 3,4)。補強 の有無に応じて試験体の呼称を表1に示すように付けた。

### 3. 実験概要

振動実験では 0.2~10Hz の範囲で均等な強度を持つラン ダム波を入力するホワイトノイズ試験(微小変形時の振 動特性)と、3 段階の加速度振幅の正弦波を入力する定常 加振試験(大変形時の振動特性)、定常加振状態から自由 振動させる自由振動試験(減衰性能)を行った。各部の 変位をモーションキャプチャで、中央及び両端部の加速 度を加速度計で測定した。セットアップ状況を図3に示す。

# 4. 振幅増大や補強に伴う振動特性の変化

### 4.1 微小変形時の振動特性

ホワイトノイズ試験で得られた模型中央の加速度波形 を FFT 解析し、フーリエスペクトルを求めた。10 回の平

An Experimental Study on Seismic Performance of Corridors (Part 1: Vibration experiment using a scaled model)

正会員	○松田昂大*1	同	宮本慎宏*3
同	西川英佑*2	同	桝井健*4

均から求めた加速度応答倍率を図4に、スペクトルから読 み取った固有振動数を表2に示す。なお、短手方向に加振 を行う本実験では両端が逆位相となる2次モードは確認で きないと考え、1次の次に現れるピークを3次としている。 軸部の補強は1次の固有振動数に、屋根面の補強は3次の 固有振動数に影響を与える傾向が確認できる。

#### 4.2 固有振動数と振動モード

3 段階の加速度振幅(25gal / 50gal /75gal)で振動数を変 化させて加振し、固有振動数及び振動モードを特定した。

各次の固有振動数を表3に示す。変形増大に伴う剛性低 下によって固有振動数は低くなり、微小変形時から最大 1Hz 程度の低下がみられた。模型の相似側を考慮すると、 大変形時の固有振動数は実大スケールで1次が0.5~1.0Hz、 3次が1.7~1.9Hz となっており、地震時には1次だけでな く3次も共振する可能性がある。また、微小変形時と同様、 軸部の補強は1次に、屋根面の補強は3次に与える影響が 大きく、どちらも補強により振動数が増大した。

加速度振幅 25gal における各次の振動モードを図5 に示 す。1 次では全体が同位相で中央が凸になり、3 次では両 端と中央が逆位相になる。振動モードは屋根面の補強に よる影響が大きい。1 次では、剛床の場合、長手部分の中 央に加わる力が両端に伝達されることで、非剛床の場合 と比べて長手部分の中央の変形が抑制され、また両端の 短手部分が梁間方向に変形する。3 次では、非剛床では M 字型であった形状が剛床では V 字型となる。補強により 剪断変形主体であった屋根面の変形が剪断変形と曲げ変 形が組み合わさったものへ変化したと考えられる。

# 4.3 減衰定数

自由振動試験の結果から、指数関数を用いたカーブフ イットによって減衰定数を算出した(表 4)。その2で示 す基本架構模型では5~6%程度であるのに対し、全体架構 模型では最大 19%と大きくなっており、屋根面の変形に 伴うエネルギー吸収が要因と考えられる。また、振幅の 増大や屋根面の補強によって減衰定数が高くなる傾向も 確認できた。

#### 5. 結論

本研究により得られた知見を以下に示す。

 ・平面的に中央が凸になる1次モードと中央と両端で逆位 相になる3次モードが確認された。変位の増大に伴い固 有振動数は低下し、地震時には1次だけでなく、3次も 共振する可能性がある。

・ 軸部の補強は固有振動数を上昇させ、特に1次の固有振 動数において顕著である。屋根面の補強は振動モード の形状を変化させ、減衰性能を向上させる。

#### 謝辞

振動実験は、科学研究費補助金研究活動スタート支援(22K20468,代表 西 川英佑)による補助を受けて実施された。また、実験の遂行にあたり「一関西大 学の長町一輝氏にご協力いただいた。ここに謹んで深甚なる謝意を表す。 参考文献

- 1) 法隆寺国宝保存事業部:法隆寺国宝保存工事報告書 第 9 冊 国宝建造物法 隆寺夢殿及東院廻廊修理工事報告, 1943.08
- 2) 宮本慎宏、他:伝統的木構造における廻廊架構の力学特性に関する実験的研 究(その2 耐震性能評価)、日本建築学会大会学術講演梗概集(九州)、 2007.08
- 3) 文化庁:重要文化財(建造物) 耐震基礎診断実施要領, pp.19-21, 2012.06



- \* 関西大学大学院 理工学研究科 博士課程前期課程
- \*2関西大学 環境都市工学部 助教・博(工)
- \*3香川大学 創造工学部 教授・博(工)

\*4関西大学 環境都市工学部 教授・博(工)

\*1Graduate Student, Graduate School of Science and Eng., Kansai Univ.

● :加速度計

● :赤外線マー

q

□→:レーザー変位計

:加振方向

L

- \*2Assistant Prof., Faculty of Environmental and Urban Eng., Kansai Univ., Dr. Eng.
- \*3Prof., Faculty of Eng. and Design, Kagawa Univ., Dr. Eng.
- \*<sup>4</sup>Prof., Faculty of Environmental and Urban Eng., Kansai Univ., Dr. Eng.