同一の切り欠き加工を施した 6 本組木に関する研究 (その1) 接合部の静的載荷試験について Study on Wooden Frame Composed of Six Members with Same Notch (Part 1) About Static Loading Test of Joints

〇松本幸起³, 岡田章¹, 宮里直也¹, 廣石秀造², 桑田幹也³ *Koki Matsumoto³, Akira Okada¹, Naoya Miyasato¹, Shuzo Hiroishi², Mikiya Kuwada³

Abstract : "Kumiki (Wodden Frame)" is a Japanese traditional technique of combining notched wood pieces without hardware at the joint. Wooden Frame has been applied to architecture because members can be extended in three axial directions. And the wooden frame composed of six members consist of two members for each axis, so high yield strength is expected. However, not only the notched shape of each member different and complicated, but it is also difficult to construct a lattice frame depending on the assembly. In this report, for applying to structure, wodden frame with improved workability was proposed, and the static loading test of the joint using the member assuming the actual scale was conducted.

1. はじめに

組木(Fig.1-a)とは、切り込みを加えた木材同士を金 物を使用せずに組み合わせる伝統技術である.例え ば、「3本組木」は格子架構を構成することで建築へも 適用されている.一方、「6本組木」は、3本組木と同様 に三軸に延長可能であり、各軸が2部材で構成される ため、高い耐力が期待される.しかし、各部材の加工 形状が異なり複雑になるだけでなく、組み方の関係 から格子架構を構成することが困難である.以上を 踏まえ、既報^[1]において加工性、施工性を改善した、 同一の切り欠きで構成される6本組木(Fig.1-b)(以下、 「提案組木」と称す)を提案し、小断面部材を用いた実験 により、提案組木が靱性に優れ、十分な保有耐力を有 することを報告した.

本報では,提案組木の構造体への適用を目指し,実規 模を想定した接合部を対象に静的載荷試験を行った.

2. 接合部の静的曲げ試験

2-1. 試験概要

提案組木の接合部における力学性状の把握を目的と して,接合部の曲げ試験を行った.試験概要をFig.2 に示す.試験治具はピン接合された鉄骨フラットバー で試験体を挟み込むように設置し,変形に関わらず純 粋な水平力が加わるものとした.加力は治具両端に チェーンブロックを取りつけ,各端部を引き込むこと で行った.載荷サイクルは接合部の回転角θ=1/240,1/120, 1/60,1/30,1/15,1/10radの変形角制御とし,各変形角 につき3回の繰り返し正負交番載荷を行った.測定は 高感度変位計を用いて図に示す2ヶ所を測定し,回転 角を算出した.また,各試験体の組立精度を把握する ため,隣接する2部材の離間距離をノギスを用いて計 測した(Fig.3).なお,試験では杉の無等級材を使用し, パラメータは部材断面(60,45 mm)とし,ばらつき係数^[2] を考慮して,各パラメータにつき10体の試験を行った.



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. 試験結果に関する考察

各試験結果の包絡線をFig.4に示す.一部の試験体を 除き,初期スリップが生じ,その後に剛性が向上する 傾向が確認された.この要因として,載荷に伴う部材 間の間隙の減少と,部材同士の接触が挙げられる.一方, 断面 60 mmの一部の試験において,弾塑性型の包絡線形 状となることが確認された.これは,初期状態で部材 間の間隙が微小で初期スリップを生じず,載荷に伴い 接合部でめり込み降伏が生じたことが要因と推測できる.

3. 接合部の各特性値の評価

各試験の包絡線を木質構造接合設計マニュアル⁽³⁾に 基づきバイリニア型に置換し,特性値を算出した.バ イリニア型への置換結果をFig.5に示す.各モデルを 比較すると,一部の結果を除き,初期スリップの影響 から2次剛性が向上するモデルが確認された.

特性値の算出結果をTable 1に示す. なお,各特性 値は,試験結果の標準偏差に試験体数に応じた低減 係数を乗じ,この値を各平均値から減じた値とする(以 下,「ばらつき補正値」と称す). 初期剛性及び2次剛性 は,ばらつき補正値が平均値より減少が多少生じるも のの,60mm,45mmともに大きな差異が生じていない.

降伏モーメントは、平均値に対してばらつき補正値 が 60mm で 0.09倍,45mm で 0.60倍と大きく減少してい る.また、1/10rad時のモーメントも同様に60mm で 0.48 倍,45mm で 0.73倍に減少している.これは、ばらつき 補正時、剛性より耐力の評価時の方が低減係数が大 きくなることに加えて、剛性よりもモーメントのばら つきが大きいことが要因と考えられる.

4. 試験体のばらつきが及ぼす影響

接合部の離間距離と1/10rad 時のモーメントの関係 をFig.6に示す.なお,加工精度がよい部材を用いた際, 部材同士の摩擦や微小なずれの影響で,接合が堅固 である一方,接合部の離間距離が大きくなる傾向が ある.モーメントは,60mm,45mmともに離間距離が大 きい程,大きくなる傾向が確認された.この要因とし て,離間距離が小さい試験体は加工精度の問題から 接合が緩く,接合部内で部材間の間隙が大きくなる ことや見掛けの断面せいが変化することが挙げられ る.また,外れ値に関しては,離間距離が小さいものの, 接触面同士の隙間が小さく,堅固に接合されたため 生じたと推測される.

接合部の離間距離と初期剛性の関係をFig.7に示す. 初期剛性もモーメントと同様に離間距離が大きい程, 大きくなる傾向が確認された.これらより,組立精度 による試験体のばらつきが剛性,耐力に大きな影響 を与えることが把握された.

5. まとめ

本報では、組木接合部の力学性状を把握するため に、接合部の曲げ試験を行った.その2では、実験に より得られた回転剛性を用いて、フィーレンディールト ラスを対象とした数値解析的検討について報告する.





参考文献

- [1]桑田幹也,他:「単一の切り欠き加工を施した6本組 木に関する実験的研究」,日本建築学会大会学術講 演会梗概集,構造Ⅲ,pp.955-958,2019.09
- [2]日本建築学会:木質構造設計規準·同解説, 2006.12
- [3]日本建築学会:木質構造接合部設計マニュアル第1 版,2009.11