べた基礎を有する木造住宅の耐震性能に及ぼす基礎の滑動の影響

1. 研究の目的と背景

木造住宅の上部構造の耐震性能の標準が向上してきてい る.具体的には,壁量の確保により剛性と耐力が高い.ま た,海外,特に米国でも木造住宅に対して高い余力を持た せる研究活動が活発化している¹⁾.このような場合,地震 時に基礎下でのロッキングや滑動が生じ,それによる損傷 抑制の可能性が指摘されている.

本論では、実大木造住宅の公開実験データ²により、上 部構造の弾塑性応答特性を数値解析に反映する(図1). また、2018年実施の切り出し架構実験により損傷過程を 検証する(図2).こうした資料とモルタル間の摩擦すべ り要素実験とを結ぶことで、本研究の目的である基礎滑動 の耐震性能への影響を考察する.

2. 実大木造住宅の公開実験データの分析及びモデル化

各試験体の概要と共通の仕様を表1,表2に,試験体の 写真を図1に示す.本論で用いたデータは住宅性能表示制 度における耐震等級1の耐震性能を有する3階建て木造軸 組構法住宅のもの(表1中の試験体4)である.入力波 は,限界耐力計算における第二種地盤の加速度応答スペク トルに適合する継続時間20秒の人工地震波を基準とし, これに倍率を乗じたものとしている.図3に建築基準法で 定める大地震動の1.25倍相当の112.5%加振と1.67倍相当 の150%加振の時刻歴加速度波形を示す.試験体4は 112.5%加振に対しては,層間変形角の最大値が1/46radで あり,倒壊などを生じなかった.150%加振に対しては 1/8radという大きな値を示したが,倒壊を生じなかった. 二つの加振による各層の層せん断力と変位のデータか ら,松森らが用いた計算式³により等価1自由度縮約を行

った. 112.5%, 150%の1自由度縮約後の履歴ループと1 次モード形状を図4に示す. それら二つの履歴ループを重 ね合わせたものの外郭部分が図7に示す骨格曲線となる. モデルの作成において, 履歴ばねの復元力特性(図5, 6)には, Modified Ibarra-Medina-Krawinkler Deterioration

6) には、Modified Ibarra-Medina-Krawinkler Deterioration Model with Pinching Hysteretic Response (ModIMKPinching) を OpenSees より選択した⁴⁾. このモデルは、バイリニア型 の最大点指向型を基本にしており、変位増大による強度劣 化、スリップ性状、繰り返しによる強度・剛性劣化を考慮 することができるものである. 各種パラメーターの決定で は、骨格曲線においては図7に示した赤丸から数値を決め、 履歴測においては150%加振時に得られた応答変位波形を 用いて、各パラメーターを変えながらプッシュオーバー解 析し、実験値と近くなるようにして数値を決定した. 減衰 には5%の瞬間剛性比例型を採用した. プッシュオーバー 解析によって得られた履歴ループと実験の履歴ループを重 ねたものを図8に示す. さらに、その作業によって決定し たパラメーターを用いて動的解析を行った. 時刻歴応答変 位を図9に、履歴ループと実験値を重ねたものを図8に示 す.

3. 摩擦すべり要素実験の概要

想定しているモデルは、図11に示す2節で紹介した3 階建て木造軸組構法の住宅である.実験システムは、図



名古屋大学工学部社会環境工学科 建築学コース長江研究室 上段 聖也 11 のように木造住宅の基礎と上部構造を模擬した試験体 とその試験体を支える受け側モルタルからなる.新築の木 造建物の多くは、べた基礎であり、防湿の目的で基礎下に ポリエチレンシートが敷きこまれるが、捨てコンの上もし くは下に設置される.本実験では、接触要素側にシートを 固定して、上側に設置される場合も模擬した.試験体は、 上部構造を模擬する三角錘とべた基礎を模擬する接触要素 によって構成される.図12に示す接触要素は、強度の異 なるモルタルから成る円柱型のもので、その直径とシート の有無を変えたものを13 セット用意した.その直径は2 節の木造住宅に基礎を付加した時の基礎下面圧を基準とし て決定した.表面粗さを均一にするために、接触要素は機 械を用いて 240 番で研磨した.実験システムの全景と観測 体制を図13 に示す.

実験により得られた結果の各最大静止摩擦係数と面圧の 関係を図14に示す.シートを設置した場合,摩擦係数が 大きくなる傾向にあった.また,面圧変化による摩擦係数 への影響は見られなかった.解析モデルで用いる摩擦係数 は,基準面圧での実験のうち,最大値0.80,最小値0.52, その中間の0.66とした.

4. 動的漸增地震動応答解析 (IDA)

動的漸増遅動応答解析⁵⁾ とは、ある地震強さで基準化さ れた44 波の地震動群に対して非線形時刻歴応答解析を行 い、この地震動強さを漸増させることにより、建物の地震 応答を統計的かつ連続的に把握することができる.地震動 群には、FEMAP695を用い、44 波の地震動の最大加速度 (PGA)が0.5gとなるように基準化をした.数値解析モデル は、2 質点で下側バネが剛塑性、上側バネが2節で作成した IMKPinchingモデルである. IDA を行った結果(図15)、基 礎を固定した場合や摩擦係数が高い場合は上部構造が損傷 するが、摩擦係数が0.52の場合に損傷抑制の可能性が示さ れた.

5. 結論·課題

本研究の結果を以下に示す.

- ModIMKPinching モデルにより実験結果を数値解析に 適切に反映し、その傾向を評価した.
- (2) モルタル同士の最大静止摩擦係数 (平均値) は、中強 度で 0.66、高強度で 0.57、ポリエチレンシートを挟む ことで中強度で 0.70、高強度で 0.77 となった.
- (3) IDA により基礎下の摩擦係数が 0.52 の場合に損傷抑 制の可能性が示された.

基礎から地盤までに至る滑動数値モデルの構築と IDA から損傷状況を評価するための実験試料の蓄積今後必要である.

6. 切り出し架構実験

1節で触れた切り出し架構実験の写真を図16に示す.



¹⁾ Amber Dance:Stanford engineers build, test earthquake-resistant house. Stanford Report. October 16. 2014 ²⁾ 国立研究開発法人防災科学技術研究所「ASEBI」、課題名「3階建て木造軸組工法の設計法検証に関す



図 11 想定モデル









⁴⁾ Luis F. Ibarra, Ricardo A. Medina, Helmut Krawinkler: HystereticModel that Incorporate Strength and Stiffness Deterioration, Earthquake Engng, Struct. Dyn. 2005, 2005
⁵⁾ 長江拓也、林静雄、中島正愛: 全体降伏機構を呈する鉄筋コンクリートフレーム構造の強度劣化と終 局限界、コンクリート構造年次論文集 Vol.29,No.3,2007

る実験」(https://www.edgrid.jp/) ¹ 松森泰造、田原健一、長江拓也、福山國夫;準フレーム鋼構造骨組み及び連想耐震墜フレーム構造骨 組みを有する 4 層コンクリート系建物の1次モード応答評価:日本建築学会大会学術講演梗概集(北海 道)2013年8月