科学研究費助成事業 研究成果報告書



平成 28 年 6 月 9 日現在

機関番号: 21401

研究種目: 基盤研究(C)(一般)

研究期間: 2013~2015

課題番号: 25420586

研究課題名(和文)ソフトストーリーを有する鉄筋コンクリート造架構の地震応答制御に関する研究

研究課題名(英文)SEISMIC RESPONSE CONTROL FOR REINFORCED CONCRETE STRUCTURE WITH SOFT-FIRST STORY

研究代表者

菅野 秀人 (KANNO, Hideto)

秋田県立大学・システム科学技術学部・准教授

研究者番号:20336449

交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 3,900,000円

研究成果の概要(和文):鉄筋コンクリート(RC)造ピロティ架構を対象として、地震時にソフトストーリーに変形が集中しやすいことを利用して、磁気粘性流体(MR)ダンパーにより地震応答制御を行った。 曲げとせん断部材が混在するRC造架構を対象に、サブストラクチャ・オンライン実験を実施して、制御に必要となる地震時の最大応答変形を、エネルギー応答の視点から推定可能であることがわかった。 ピロティ架構の地震時挙動を模擬した縮小曲げせん断型振動模型の振動台実験を実施して、ピロティ柱軸方向に設置したMRダンパーによるセミアクティブ制御が地震応答低減に有効であることがわかった。

研究成果の概要(英文): Soft-first story structures such as pilotis buildings are known as vulnerable structures against earthquakes. In case of such buildings, the first stories of the buildings suffer destructive damages during strong earthquakes. In this research, semi-active seismic response control system is applied at the first story of the buildings. Through the pseudo-dynamic tests of on shear and flexural reinforced concrete columns, we proposed a

simplified method to predict maximum response deformation using a seismic momentary input energy. The bending shear scaled model to simulate the vibration properties of soft-first story structure was constructed and discussed a simple control method of the damping force in a magneto-rheological fluid damper subjected to overall flexural deformation response. The response reduction of this scheme was confirmed through the shaking table tests.

研究分野: 建築構造

キーワード: 地震応答制御 鉄筋コンクリート構造 ソフトストーリー

1.研究開始当初の背景

(1) 建物の 1 階部分に壁を設けず柱だけの オープンスペースとするピロティ建築は、そ の建築計画的な利便性から需要が高い。しか し一般にピロティ階の水平剛性は上層階に 比べて低くなる傾向があり、大地震時に損傷 集中が生じやすく、大地震における特徴的被 害のひとつでもある。多層建物において水平 剛性が他階に比べてきわめて小さく、大地震 時に過度な変形が生じやすい階をソフトス トーリーと呼ぶ。ソフトストーリーの地震被 害は今般の大地震で新たに確認された被災 形式ではなく、国内外で大地震が発生する度 に被害が報告され、その危険性が再認識され ている。日本国内においては、1995年の兵 庫県南部地震においてピロティ建物に多く の被害が生じ、その後の耐震設計法の見直し に至っている。現在の耐震設計法では、ピロ ティ構造は「避けるべき構造」として認識さ れているが、一方で機能面において1階に開 放的なスペースを有する建築物に対する社 会的な要望は強い。さらに 2011 年の東北地 方太平洋沖地震での津波被害事例から、津波 荷重を受けにくくするためにはピロティ形 式が有効との見解もある。ソフトストーリー の地震被害を低減する方法の一つとして、当 該階の剛性および耐力を増大させて上層と の不連続性を軽減する方法がある。現在の耐 震設計法で採られたのがこの方法であり、当 該階の柱のみを大きくすると柱主筋の配置 が上層階との間で不連続になるなどの問題 を含んでいる。一方で、ピロティ階がソフト ストーリーであることを利用し、変形をソフ トストーリーに集中させて積極的にエネル ギー吸収を行う設計法も提案されている。

(2)研究代表者は、合理的な地震応答制御手法としてセミアクティブ制振に着目して研究し、フェールセーフの観点、実構造物の非線形な振動特性に対するロバスト性などを

考慮し、簡便な制御手法として後述のダンパ ーの履歴形状制御を提案した。これまでの検 討の結果、本手法は最大応答加速度低減に効 果があるばかりではなく、ダンパー減衰力に よって生じるダンパー支持部材の変形を制 御力の除荷によって緩和する効果があるこ とを確認している。これは免震構造などで見 られる、ダンパー減衰力の付加による加速度 と変位との最大応答の抑制に係るトレード オフ関係を、従来のパッシブダンパーに比べ て緩和できることを示唆している。損傷が集 中しすいソフトストーリーに免震構造のよ うな効果を付加する場合、これまで検討を行 ってきたダンパーの履歴形状制御が、ソフト ストーリーの過大な応答変形を抑制し、かつ 柱の過大なせん断力の負担を低減できると 期待できる。さらに架構の最大応答値が推定 できれば、その応答レベルに最適なダンパー 力を決定できるため、より応答低減効果の高 い制御を行えることが期待できる。

(3)鉄筋コンクリート(RC)造を対象として、 地震時の瞬間最大入力エネルギーに基づく 簡易な応答推定法を検討してきた。これは、 RC 造のような非線形性のある構造物では、 地震時最大応答変形と、瞬間的に入力される エネルギー量とに高い相関があるという経 験則に基づいている。また提案した本推定法 では、既往の等価線形化法に基づく応答推定 法では考慮されていない応答振幅の正負の 偏りも考慮でき、良い推定結果が得られてい る。これまでの検討ではRC 造柱の曲げ降伏 のみを想定しており、せん断降伏を含む複合 的な破壊形式への対応について検討してい ない。また 2011 年東北地方太平洋沖地震で の地震・津波被害を鑑みて津波避難ビルとし てピロティ架構のスマート制振化を考えた 場合、比較的規模の大きな余震動に対する耐 震性能(残存耐震性能評価)としての応答推 定も必要である。

2. 研究の目的

本研究ではこれまで検討を行ってきたダ ンパーの履歴形状制御に地震応答推定を取 り入れ、さらに発展させて RC 造ピロティ架 構に適用することを目的とした。またピロテ ィ建物の計画的利便性に配慮して、ダンパー は柱軸方向に設置することとした。本研究で は、1)曲げ降伏部材とせん断降伏部材が混 在する架構の地震時挙動をサブストラクチ ャ・オンライン実験により明らかにし、複合 的な破壊形式に対応した地震時最大応答推 定を目指して、瞬間最大入力エネルギー性状 を検討した。2)ピロティ架構の地震時挙動 を模擬した曲げせん断型振動模型の振動台 実験を実施して、ピロティ柱の軸方向に可変 ダンパーを設置した際の地震応答の抑制効 果について検討した。3) RC 造ピロティ架構 を想定した多層平面モデルを対象に地震応 答解析を実施し、本提案の有効性を検証した。

3.研究の方法

(1) サブストラクチャ・オンライン実験

実験で想定する振動モデルは、図1 に示すようなせん断部材と曲げ部材とが並列に設置されたせん断1 質点系モデルである。試験体は、破壊性状の異なる2 体の RC 造柱試験体とし、ひとつはせん断降伏が先行する柱(RCS 試験体)、もうひとつは曲げ降伏が先行する柱(RCM 試験体)とした。

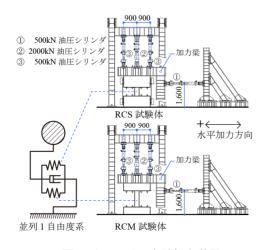


図1 オンライン実験加力装置

柱断面寸法は両試験体で同一の 300mm× 300mm とし、柱内法寸法は、 RCS 試験体で 600mm、RCM 試験体で 1100mm とした。両 試験体でせん断補強筋量は同一とし、柱内法 寸法と主筋量、柱軸力により、2 つの破壊性 状の異なる試験体を設計した。RCS 試験体で は、せん断降伏後の急激な耐力低下に対して 安定した加力制御を補償するため、試験体の 加力方向両側面に平バネ2枚(以後、補剛バ ネと呼ぶ)を設置した。質点重量は1000kN と し、内部粘性減衰は、本実験では耐力低下域 までの応答を扱うため、扱いが容易な初期剛 性比例型減衰(1%)を採用した。各加力装置 は、水平油圧ジャッキ 1 台と鉛直油圧ジャッ キ3 台を用いて、試験体に逆対称曲げせん断 力を作用させた。応答計算より算出される目 標水平変位へ、水平ジャッキをデジタル式変 位計により制御し、鉛直ジャッキ3 本によっ て上スタブの回転を拘束すると同時に一定 軸力に制御した。油圧ジャッキが目標値に到 達した時点で、各油圧ジャッキに設置した口 ードセルによる荷重値を応答計算にフィー ドバックし、逐次数値計算を行った。なお、 RCS 試験体ではロードセルの荷重値から補 剛バネの負担せん断力を差し引いた値を応 答計算に使用した。

(2) 振動台実験

高層ピロティ架構の全体曲げ挙動を模擬する曲げせん断型振動試験体を製作した。この基本原理は図2のように片持ち柱を基本とし、柱頭部の回転曲げ変形を鉛直方向のバネにより拘束し、曲げせん断型振動性状を再現している。振動制御を行う可変減衰部材である磁気粘性流体(MR)ダンパーは、回転拘束バネと同じ鉛直方向に設置する。MR ダンパーの力学モデルは、ダッシュポットと摩擦スライダーを並列したビンガムモデルで表され、この摩擦力のみが可変要素となる。図3には製作した試験体を示す。頂部重錘の質

量は 29.4kg で、回転拘束バネの剛性は 11.73N/mm である。ダンパー支持部は、回転拘束バネに比べて十分剛なものとした。MR ダンパーは 0.2kN 級でストローク±21mm の両ロッド型とした。MR ダンパーには、作動油流路の途中に励磁コイルが設けてあり、電流を印可することによりダンパーの減衰力を制御することができる。本実験で用いたMR ダンパーは、非励磁時に比べて最大9倍の摩擦力を得ることができる。

この曲げせん断試験体を振動台上に固定して、地震波加振実験を実施した。

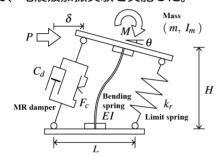
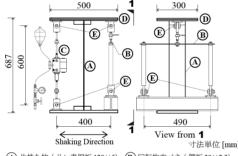


図2 曲げせん断振動系の原理図



- (A) 片持ち柱(リン青銅板 120×5)(B) 回転拘束バネ(鋼板 30×2.3)
- (C) 0.2kN MR ダンパー (D) 重錘 (鋼板 300×500×18) (E) ベアリング

図3曲げせん断振動モデル

このようなMRダンパーの摩擦力をリアルタイムで制御することで、ピロティ架構を模擬した曲げせん断型振動モデルの地震応答の低減を試みた。制御はMRダンパーへの励磁をONとOFFのみ切り替えるON/OFF制御を採用した。ダンパー力の切り替えは図4に示すようにMRダンパーの荷重変位関係において、第2、4象限でONとし、第1、3象限でOFFとする。なお、地震動が作用する間、全く励磁しないケースをパッシブOFF、一定電流印可で励磁し続けるケースをパッシブONと呼ぶ。

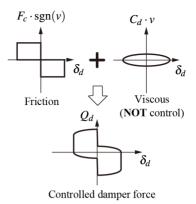


図4 ダンパーの履歴形状制御則

4. 研究成果

(1) サブストラクチャ・オンライン実験

実験には図5に示す4つの地震波を使用した。これらは工学的基盤上の告示スペクトルに対応した模擬地震波で、繰り返し数のみが異なっている。実験結果より得られた荷重変位関係を図6に示す。いずれもせん断部材の降伏後の耐力低下が見られ、また地震波の入力過程の違いにより、最大応答が大きく異なることがわかる。

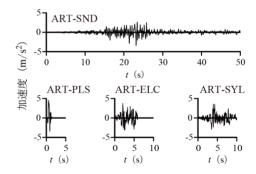


図5 オンライン実験・入力波

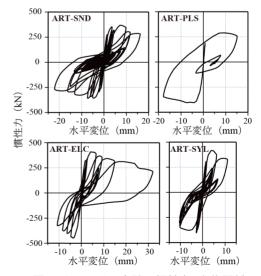


図6 オンライン実験・慣性力-変位関係

本研究では、架構の半サイクル応答時間 (Δt) に入力されるエネルギーを瞬間入力エネルギー(ΔE)と定義した。図 7 には、各実験の ΔE 時刻歴を示す。また図 8 は応答変位が更新された Δt における、 ΔE と応答変位との関係を示したものであり、非常に高い相関があることがわかる。このことから、耐力低下の傾向があるせん断部材を含む架構においても ΔE から最大応答変位が推定可能であることが示唆される。

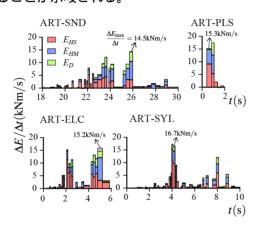


図7瞬間入力エネルギー時刻歴

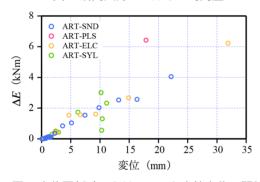


図8 変位更新時における Eと応答変位の関係 図 9 には、瞬間入力エネルギーと当該時間 tまでに入力されたエネルギーの関係を示す。なお、図中のエネルギーは等価速度換算した値となっている。これらは非常に高い相関があることがわかる。縦軸と横軸の関係は、ランダム振動論における、ピークファクターと関連づけられる。一般に地震終了時までに入力される総入力エネルギーは、地震動の速度応答スペクトルと類似した性状を示すため、地震動のスペクトル特性が与えられれば総入力エネルギーの推定が可能とされている。これに本知見を加えれば、地震動経過中の瞬

間入力エネルギー ΔE が推定可能であり、最大応答変形も可能であることが示唆される。ただし、本研究期間において、これらの詳細な推定方法については確立できなかったため、今後の検討課題である。

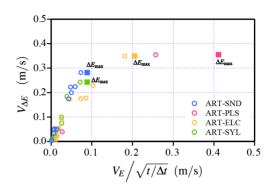


図9 E と入力エネルギーの関係

(2) 振動台実験

実験には、図 10 に示す 5 波の観測地震と 1 波の模擬地震動を使用した。図 11 には実験 結果の一例を示す。

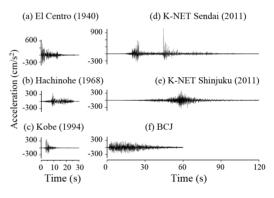


図 10 振動台実験・入力波

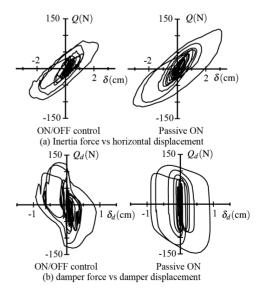


図 11 慣性力-変位関係・ダンパー荷重変位関係

図 11 を見ると、ダンパーの履歴形状は意 図通りの形状(図4)となっており、制御が うまく行えたことがわかる。また慣性力-変位 関係(図 11 上段)を見ると、一定電流で励 磁し続けるパッシブ ON に比べて、本制御が 加速度(慣性力)を抑えていることが確認で きる。図 12 は、励磁電流を 0(パッシブ OFF) から 0.7A までの各最大応答値を示している。 これを見ると、本制御は非励磁から電流値 (ダンパー力)の増加に伴い、加速度(S_A) と変位 (S_n) とがともに低減されるが、一定 の電流値(ダンパー力)を上回ると応答低減 効果が減少することがわかる。一方でパッシ ブONでは、ダンパーカの増大により最大加 速度が一方的に増大する傾向が確認できる。 これは、ダンパー力の ON/OFF の切替えによ り、ダンパー力増大に伴う振動系全体の固有 周期の短周期化を抑えているためと考えら れる。

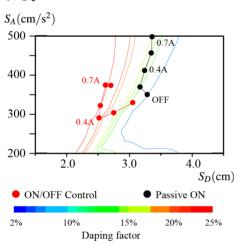


図 12 最大応答値の比較

(3) ピロティ架構への適用とまとめ

本研究では、12 層 1 スパンのピロティ架構を対象に数値解析により、本制御の有用性を検証した。まず、平面フレームモデルを構築し、MAP 解析により荷重 変位関係を求め、ピロティ階が 1/500 変形時の応力から各層の剛性を決定した。これを質点系モデルに置換し、固有値解析より等価一質点系に縮約しダンパー仕様を決定した。制御クライテリアは、地動最大速度 25cm/s 入力時でピロティ階の

変形角を 1/200 以下と定めた。なお、主架構は線形として時刻歴応答解析した。その結果本制御は、ダンパーを設置しない場合に比べて、変位、加速度ならびに主架構の層せん断力を約半分に抑える制御効果が発揮され、パッシブ ON と比べても、応答低減効果が高かった。ただし、本検討で設定されたダンパー力は非常に大きく、現在までに開発されている可変ダンパー容量の 4 倍となっており、今後はいかにダンパー容量を減らしつつ、応答低減効果を満足させられるかが課題となる。

以上の検討から、RC 造ピロティ架構を対象とした合理的な地震応答低減手法について、研究目標をおおむね達成することができたと考えている。ただし、地震応答推定手法ならび制御則に関して、課題も残されており、本提案を実用化するためには、さらなる検討が必要であると考える。

5. 主な発表論文等

〔雑誌論文〕(計11件)

<u>管野秀人</u>、ほか3名、せん断柱と曲げ柱からなる並列1自由度系モデルの擬似動的実験、コンクリート工学年次論文集、査読有、Vol.37、No.2、2015、pp.673-678

帆苅昂太朗,<u>管野秀人</u>,西田哲也:曲げせん断型振動系の可変ダンパーによる全体曲げ変形制御に関する研究、査読無、第 14回「運動と振動の制御」シンポジウム、2015、pp.137-142

管野秀人、ほか3名、鉄筋コンクリート造ピロティ架構を対象とした瞬間最大入力エネルギーに基づく地震応答推定に関する研究、コンクリート工学年次論文集、査読有、Vol.36、No.2、2014、pp.691-696

[学会発表](計 1件)

K.HOKARI, <u>H.KANNO</u>, T.NISHIDA: Shaking table tests of bending-shear vibration model with magneto-rheological fluid damper, 2015 World Congress on Advances in Structural Engineering and Mechanics

6. 研究組織

(1)研究代表者

菅野 秀人 (KANNO, Hideto)

秋田県立大学・システム科学技術学部・准 教授

研究者番号:20336449