1999 年台湾集集地震により被災した鉄筋コンクリート造 学校建物の耐震性能に関する研究

> 正会員 劉 鋒*¹ 同 中埜 良昭*² 同 真田 靖士*³

フレーム解析 地震応答解析 強震記録

1. はじめに

1999 年 9 月 21 日に台湾中部地区を襲った「921 集集大地震」により数多くの建物が甚大な被害を受けた。本論文では,震央の近くで被災した南投県草屯鎮虎山国民小学校南館と中興高級中学校中興楼西棟の RC 造校舎を対象に,建物近傍で観測された強震記録を用いて,フレーム地震応答解析を行い,同一入力下における建物の耐震性能の違いによる被害程度の違いを解析により再現することを試みた。

2. 研究対象建物及び被害の概要

図1と図2に研究対象建物の平面図を被災度区分判定基準 ¹⁾による部材の損傷度とともに示す。虎山国民小学校南館はRC造の地上4階,地下1階建物であり(一部地下階なし),桁行方向(以下,X方向)はほぼ純ラーメン構造,梁間方向(以下,Y方向)は耐震壁を有するラーメン構造である。中興高級中学校中興楼は4階建ての管理・教室棟で,東棟及び西棟からなる。両棟の間にはExp. Joint が設けられている。表1に各建物の被害の概要を示す。なお両学校は約1km南北方向に離れた場所に位置している。

3.フレーム地震応答解析

3.1 解析方法

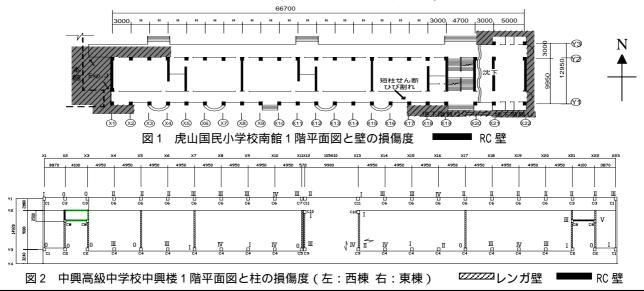
(1) 建物のモデル化 柱,梁,壁をそれぞれ材端曲げバネとせん断バネを有する線材に置換し,床面を剛と仮定して,建物をX,Y 方向別の平面フレームにモデル化した。剛域は梁については柱・壁端まで,柱については梁端,あるいは腰壁高さから D/4 を引いた位置までとした(D:柱の断面せい)。 1 階柱脚は固定とした。また,建物の重量を9.8kN/ m^2 (1.0 t/ m^2)と仮定し,コンクリートの圧縮強度を21 N/ mm^2 (210 kgf/cm²),

表 1. 診断対象建物の被害の概要 2)

建物	判定	被害概要
虎山国民 小学校 南館	小破	地下室のない X20~X22 間で建物が沈下し, X20~X21 間で約 1°の傾斜が生じた.これに伴い,梁・スラブにひび割れ(最大3 mm)が生じた.また,沈下した箇所を中心に柱のせん断ひび割れが生じた.レンガ壁により短柱化した柱のせん断ひび割れが1箇所で生じた.本館と接している各階の渡り廊下に衝突によるコンクリートの剥離,X 方向の腰壁にせん断ひび割れ,また1 階の一部の柱に仕上げタイルの剥離が見られた.
中興高級 中学校 中興楼	中破	1 階の柱の X 方向にせん断ひび割れ(損傷度 程度)が生じた. Y 方向のレンガ造の間仕切壁の一部にも大きなせん断ひび割れが生じた.2~4 階,地下1階の被害は軽微であった.

鉄筋の引張強度を主筋で 420 N/mm² (4200 kgf/cm²), 帯筋で 280 N/mm² (2800 kgf/cm²)と仮定した。

(2) <u>部材の復元力特性</u> 梁の耐力はスラブ協力幅を 0.2L とし,スラブ筋を考慮して算定した(L: Z/Y) 、また,現地調査 2 によると,虎山国民小学校では腰壁と柱の間に肌別れが見られたこと,中興高級中学校では腰壁筋が柱に十分定着されていない箇所が見られたことから,腰壁は梁の上端引張り耐力算定時には無視したが,上端圧縮算定時には考慮した(図 3 、但し,梁の剛性については腰壁の配置を考慮して十字または 3 であ面として算定した。曲げ及びせん断に対する復元力特性 3 (4)5) は 3 として手定した。また,復元力特性を決定する諸量は耐震診断結果及び文献 3 (2) と同様の手法で算出した。中興高級中学校の 3 方向レンガ壁の剛性,曲げ耐力は無視し,せん断耐力のみ 3 (2) として考慮した 3)。



Seismic Performance of Reinforced Concrete School Buildings damaged by the 1999 Taiwan Chichi Earthquake

LIU Feng, NAKANO Yoshiaki and SANADA Yasushi

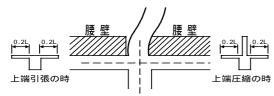


図3 梁耐力計算における剛域の違い

(3) 入力方法・数値演算方法 鉛直方向の入力を無視し,建物のX,Y各方向に対する水平地震動入力のみを考慮した。減衰は,弾性時の1次モードの減衰定数を3%とする内部粘性減衰型とし,瞬間剛性に比例させた。なお,計算時間間隔は地震波の記録間隔と合わせて,0.005秒とした。

3.2 入力地震動

一番近い強震記録は虎山小学校から 2km,中興高級中学校から 3km の地点で観測された TCU075 地震波である(東西方向最大加速度 325.723gal,南北方向最大加速度 257.584gal)、敷地の地盤特性に関する調査記録を得ることができなかったが,比較的近距離であることから,観測点と各学校の敷地への入力が同一であると仮定して原波のまま入力した。図4に弾性加速度応答スペクトルを建物各方向の弾性固有周期と重ねて示す。卓越周期はおおよそ0.2~0.5 の範囲である。

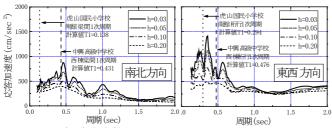


図 4 加速度応答スペクトル(h=3,5,10,20%)

3.3 解析結果

図 5 に各方向別に 1 階のベースシア係数と層間変形角の関係を別途行った漸増載荷解析(外力分布は逆三角形分布と仮定した)による結果及び漸増載荷解析における柱の初ヒンジ発生点,降伏メカニズム形成点と共に示す。これによると両建物はともに桁行方向より梁間方向の変形及び層間変形角が小さく,南館の梁間方向では 1 階層間変形角が 1/300 を超えなかった。西棟も梁間方向では 1 階層間変形角が 1/300 を超えなかった。西棟の被害調査で梁間方向のレンガ造壁の一部に大きなひび割れが観測されたが,柱には被害があまり見られなかったことと対応する。一方,桁行方向の最大層間変形角は南館(1 階で 1/303 程度)より西棟(1 階で 1/202 程度)の方が大きかった。また,同図によると,すべての建物が弾性範囲を超えたが,メカニズムには至っておらず,部分的にひび割れあるいは降伏が生じる程度の被害に止まった。南館の梁間

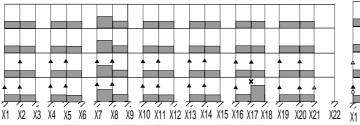


図 6 虎山国民小学校南館 Y1 通りの柱の損傷図

- *1 株式会社大成情報システム 修士(工学)
- *2 東京大学生産技術研究所 助教授・工博
- *³ 東京大学生産技術研究所 助手·博士(工学)

方向では柱の降伏ヒンジは生じなかった。

図 6,図 7には各建物の桁行方向 Y1 通りについて各部材のせん断に対する損傷状況を示す。南館では 1階 X17 通りの柱(極短柱)がせん断破壊したものの,その他の 1階と 2階の柱には局部的にひび割れが生じた程度であった。特に 1階では腰壁の右端(東側)に位置するほとんどの柱にせん断ひび割れが生じていないが,柱のモデル化で腰壁との間の肌別れを考慮したこと,建物が東側に大きく変形したことが原因と考えられる。一方,西棟では 1階の全ての柱のせん断耐力に対する入力せん断力の割合が 50%を超える結果となり,地震被害が主に桁行方向で生じ,しかも南館が小破,中興楼が中破と判定された結果と対応すると考える。また,地震応答解析により被災度区分判定による柱の損傷状況を概ね再現することができたと判断する。

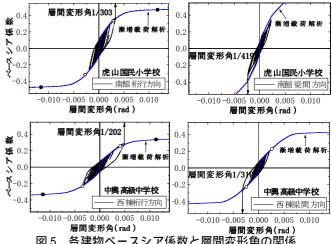
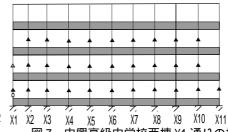


図5 各建物ベースシア係数と層間変形角の関係 (:初ヒンジ発生点:降伏メカニズム形成点)

4. まとめ

同一入力条件における地震応答解析により,地震被害が主に桁行方向で生じ,かつ虎山国民小学校南館より中興高級中学校西棟の被害がより大きくなる結果となった。解析から得られた柱の損傷状況は観測された実被害と概ね一致した。

参考文献 1)日本建築防災協会:震災建築物等の被災度判定基準および復旧技術指針 1991 年 2)日本建築学会: 1999 年台湾・集集地震第 編 災害調査報告 2000.11 3) Giberson, M.F.: Two Nonlinear Beams with Definitions of Ductility, Proc. ASCE, Vol.95, ST2, 1969. 4)深田泰夫:鉄筋コンクリート建築物の復元力特性に関する研究,日本建築学会関東支部研,1969 5)梅村魁編著:鉄筋コンクリート建物の動的耐震設計法,技報堂,1973 続(中層編),技報堂,1982



- \triangle Qc < Qmax < 0.5Qu
- ▲ Qc < Qmax 0.5Qu < Qmax
- X Qu < Qmax(せん断破壊)
- O My < Mmax(曲げ降伏ヒンジ)
- 図7 中興高級中学校西棟 Y1 通りの柱の損傷図
- Taisei Information System, Co., Ltd, M.Eng
- *2 Associate Prof., Institute of Industrial Science, Univ. of Tokyo., Dr. Eng.
- Research Associate, Institute of Industrial Science, Univ. of Tokyo., Dr. Eng.