# 軟弱地盤に建つ高層 RC 集合住宅の地震観測結果とシミュレーション解析



藤堂 正喜\* 松本喜代隆\* 渡壁 守正\* 山本 健史\*

# 概 要

軟弱地盤に建設された RC 造の高層集合住宅の地震観測を、平成12年より行っている。これまで、233 波の地震 観測結果が得られており、これらの観測記録の中には屋上階で200gal 以上を記録した地震をはじめ、中越地震、宮 城県沖地震など数多くの特徴的な記録が含まれている。本論ではこれら数多く観測された地震の中から特徴的なもの を抽出して分析した結果について報告する。また、これらの観測記録を用いたシミュレーション解析を行い、観測記 録と比較した結果について報告する。

# Result of Seismic Observation of a Tall R/C Condominium Located on Soft Ground and Simulation Analysis

Shinsuke INAI\* Masanobu TODO\* Kiyotaka MATUMOTO\* Morimasa WATAKABE\* Takeshi YAMAMOTO\*

Seismic observation of a tall R/C condominium located on soft ground is performed from 2000. Until now, observation record of 233 is obtained. Many characteristic earthquakes are included in these observation records (The earthquake which record 220gal on roof floor, the earthquake of Tyuuetsu, the earthquake of Miyagiken–oki ,etc).

This paper reports the analyzed about these observation results. And simulation analysis using observation record was carried out and it compared with observation record.

<sup>\*</sup> 戸田建設(株) 技術研究所

<sup>\*</sup> Technical Research Institute, Toda Corp.

# 軟弱地盤に建つ高層 RC 集合住宅の地震観測結果とシミュレーション解析

## 1. はじめに

1999年4月より高層 RC 集合住宅において地盤と建 物の地震観測を実施している。当該建物は、比較的軟 弱な地盤に建つ地上 30 階の高層鉄筋コンクリート造 建築物であり、地震観測は当該建物の地震時の挙動お よび地盤・基礎の挙動を把握することを目的として実 施されている。本報では、これらの地震観測結果のま とめと分析、および観測波を用いたシミュレーション 解析結果について報告する。

### 2. 観測概要

### 2.1 建物概要

建物の概要を図-1に示す。本建物は駅前施設群の 建替えによる総合的な再整備計画の一環を構成するも のである。敷地の北側は、駅前広場に面し、西側、南 側はそれぞれ18mの公道に接している。地上30階・ 地下1階・塔屋3階のRC造である。図-2に観測位 置を示す。

建築場所:埼玉県草加市 主用途:商業・共同住宅・事務所 竣工:1999年4月

敷地面積:21,797㎡ 延床面積:36,369㎡ 軒高:95.9m 最高高さ:104.5m 構造種別:RC造(一部S造)



図-1 建物概要と外観



## 2.2 観測の概要

観測点を図-3に示す。観測点は、地盤系では杭支 持地盤位置 GL - 52m、地盤構造が変化する GL -25m および自由地盤として建物から約 80m 離れた公 稲井 慎介\* 藤堂 正喜\* 松本喜代隆\* 渡壁 守正\* 山本 健史 \*

園敷地内の地表GL - 2.0mの3ヵ所、建物系では B1F(地下1階)、15FおよびRFの3ヵ所としている。 測定方向は、地盤系、建物系とも構造軸にあわせた水 平成分と上下成分の3成分であり、建物系のX方向 は地盤系の北方向とほぼ一致している。表-1に本観 測で用いている加速度計、収録装置の主な仕様を示す。



加速度計	成重空活列	地盤系:LS-15D
	窓辰硌悝別	建物系:LS-13DY
	センサー方式	フォースバランスサーボ型
	測定範囲	$\pm$ 0.015gal $\sim$ $\pm$ 2000gal
	周波数特性	DC ~ 40Hz(-3dB 以下)
	形式	SM-24MR
	**	デジタルインターフェース方式
	力式	18ch
	A/D 変換	20 ビット ,100Hz サンプリング
収録装置	起動レベル	2.0gal
	時刻校正	GPS
		水平、上下加速度最大值
	収録内容	計測震度、SI 値
		時刻歴波形

### 表-1 加速度計と収録装置の仕様

## 3. 観測記録

## 3.1 全観測記録

これまでに得られた主な観測記録の一覧(途中略) を表-1に示す。観測開始以来、2008年4月現在ま でに全233波の記録が得られている。図-1にBIF とRFにおいて得られた観測記録を最大加速度別に示 す。B1Fで観測された記録のうち、約90%が5gal以 下であり、RFにおいては約90%が30gal以下であっ た。また、50gal以上の記録は8波観測された。

### 3.2 主な観測記録

表-3に主な観測記録のマグニチュード、最大加速 度、計測震度の詳細を示す。これまでに観測された最 大の記録は、2005年7月23日に発生した千葉県北西 部の地震で、この際のRFの最大加速度は220gal(計 測震度5.7)であった(図-5)。また、新潟県中越地 方(ケース4)、および新潟県中越沖地震(ケース10) においては、RFでそれぞれ最大83galと87galの記 録が観測された。遠方の地震では、能登半島沖地震を はじめ福岡県西方沖地震(RFで約8gal)などが記録 は小さいが観測されている。

発生年月日 震源地 震央距離 緯度 経度 No. 深さ Μ (km) (km) 1999年4月8日22時11分 ラジオストク付け 115 43 1999年4月25日18時13分 千葉県北東部 4.6 35 40.2 5 1999年4月25日21時27分 茨城県北部 140.3 50 43.5 1999年5月13日02時59分 100 6. 43.0 5 1999年6月27日19時50分 茨城県南部 50 4.4 36. 139.5 1999年7月15日07時56分 茨城県南部 4.8 1999年8月9日06時39分 千葉県北西部 4.9 35. 39.5 1999年8月11日18時28分 東京湾 60 4.2 49 1999年9月13日07時56分 千葉県北西部 80 5. 43 35. 40.1 1999年10月16日17時14分 <sup>友</sup>城県沖 30 141.3 2 224 2007年3月25日09時41分 136.7 能登半島沖 6.9 288 37.2 50 40 4.6 2007年6月2日14時43分 茨城県南部 36. 40.0 2007年7月16日10時13分 新潟県中越沖 17 6.8 37.6 22 新潟県中越沖 2007年7日16日15時37年 22 5.8 37 2007年7月16日23時17分 京都府沖 2007年8月16日04時15分 94 40.5 千葉県東方沖 35.4 2007年8月18日16時55分 千葉県南部 20 5.2 40.3 230 35.0 143.1 231 2007年9月28日22時38分 マリアナ諸島 268 7.6 22.0 232 2008年3月8日01時54分 茨城県北部 57 52 154 36.5 140.6 233 2008年4月4日19時01分 茨城県南部 53 5.0 59 36.1 139.8

表-2 観測記録一覧







No.		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	
発生年月日		2002年	2003年	2004年	2004年	2005年	2005年	2005年	2005年	2007年	2007年	
		7月13日	5月26日	10月23日	10月23日	4月11日	7月23日	8月16日	10月16日	3月25日	7月16日	
発生時刻		21時45分	18時25分	17時56分	18時34分	7時22分	16時34分	11時46分	16時05分	9時41分	10時13分	
震源地		茨城県南部	宮城県沖	新潟県 中越地方	新潟県 中越地方	千葉県 北東部	千葉県 北西部	宮城県沖	茨城県南部	能登半島沖	新潟県 中越沖	
マグニチュード (M)		4.8	7.0	6.8	6.5	6.1	6.0	5.1	5.1	6.9	6.8	
震央距離 (km)		38	448	188	188	128	38	65	65	288	250	
	RF	Х	24.8	35.0	59.4	82.5	57.3	98.6	78.3	33.1	14.0	87.3
		Υ	21.7	52.6	45.1	59.6	55.4	220.0	106.9	44.9	12.0	47.4
		Ζ	9.4	7.3	13.6	12.8	8.1	29.8	8.5	30.4	1.6	6.6
	15F	Х	13.3	17.9	27.5	39.4	30.1	61.7	36.6	23.4	6.4	43.3
最		Y	11.0	25.1	23.4	35.3	25.6	117.1	54.2	15.4	5.3	27.9
九		Ζ	7.4	5.5	10.8	9.3	5.3	33.8	7.6	13.7	0.8	4.9
速	B1F	Х	9.6	9.5	12.2	12.7	6.7	42.8	13.5	13.1	2.0	12.1
度 (gal)		Y	7.7	10.9	17.2	16.1	10.5	63.9	16.4	15.6	1.8	9.6
(80)		Ζ	2.9	4.0	6.5	7.2	3.7	12.0	6.6	7.8	0.6	3.8
	GL -2m	Х	31.2	15.3	26.0	23.7	12.6	99.8	28.9	40.7	(1.78)	(17.6)
		Υ	20.5	15.6	32.2	29.0	17.1	92.2	23.3	49.3	2.0	14.0
		Ζ	15.3	7.9	13.1	12.3	5.8	25.1	11.4	18.5	1.1	7.6
計測震	RF		3.36	4.43	4.49	4.70	4.64	5.69	3.70	3.72	3.35	4.92
	15F		2.82	3.71	3.88	4.17	3.95	4.95	3.03	3.04	2.71	4.33
	B1F		2.39	2.88	3.11	3.29	2.96	4.41	2.86	2.87	1.55	3.09
侵	GL-2m		3.03	3.21	3.50	3.71	3.27	4.84	3.36	3.36	(1.54)	(3.39)

表-3 主な地震の観測記録詳細

※ ( )内の数値は地震計故障のため計算により求めた推定であることを示す

### 3.3 地盤と建物の振動特性

図-6に主な観測記録のフーリエスペクトルを示す。 建物系においては、X 方向で0.6~0.7Hz、Y 方向で0.5 ~0.6Hz にピークが確認でき、これが建屋の一次固有 振動数と考えられる。X、Y 方向とも加速度振幅の違 いにより、固有振動数に多少のばらつきがみられる。 地盤系においては、X、Y 方向とも0.7~1.0Hz にピー クが確認でき、新潟県中越地方(ケース3)、新潟県 中越沖地震(ケース10)においては、2~5秒の比較 的長周期成分が卓越しているのが確認できる。

図-7にBIFとRFの主なケースのフーリエスペ クトル比(ParazenWindow 0.2Hz)を示す。最大加速 度を記録した千葉県北西部の地震(ケース6)では、 建屋の一次固有振動数がX方向で0.6Hz、Y方向で 0.5Hzであるのに対し、それより小さい加速度記録で は、X方向、Y方向ともやや固有振動数が高くなって いることがわかる。表-4にこれらの観測された1次 固有振動数と設計固有振動数の一覧を示す。2003年、 2004年に観測された地震の固有振動数がX方向で0.65 ~0.66 Hz、Y方向で0.61Hzであったのに対し、最大 加速度が観測された地震(ケース6)ではそれより固 有振動数がやや低くなっていることがわかる。その後 観測された2007年の地震においては再び固有振動数 が 2004年と同程度になっていることがわかる。



図-7 フーリエスペクトル比

表-4 固有振動数一覧

震源地

発生日時

固有振動数(Hz)

X方向

0	.00 112,			$\alpha$ )· $\mathcal{I}$ ( $\vee$ )·		.八	I			観測値設計値	観測値 設計値
1週	態度が観	測された地震	震(ケー	ス6)でに	よそれより	固	2	2003年5月26日18時25分	宮城県沖	0.66	0.61
振動数がやや低くなっていることがわかる。その後							3	2004年10月23日17時56分	新潟県中越地方	0.65	0.61
н (н 1	1 2 4 4	2007年の世	電によい	、マは市で	的工作性制	***	91	2005年7月23日16時34分	工 桌 宗 北 四 即 能 啓 半 鳥 沖	0.60 0.63	0.50 0.58
兄供	1) 2 X L / C	2007年の地	辰にわり	いては中し	/ 回 月 振 男	安义	10	2007年7月16日10時13分	新潟県中越沖	0.64	0.57
\$2	2004 年と	:同程度にな	っている	らことがわ	かる。						· · · · ·
	$\begin{array}{c} 00 & \frac{1}{7} - \frac{1}{72} \\ 00 & 00 \\ 00 & 00 \end{array}$		F X方向 5F X方向 1F X方向 1F X方向 18	600 <del>7 - 73</del> 400 200		Courtier Speech im (gal seec)	600 <u>5</u> 400 200	7.6	600 57 - 7 (000: 100 100 100 100 100 100 100 100 100		
	0.1	1	10	0.1	1	10	0 1	1 1(			10
	0.1	Frequency(Hz)	10	0.1	Frequency(Hz)		0.1	Frequency(Hz)	0.1	I Frequency(Hz)	)
	建物系 X方向										
			2m X56 25m X56 52m X56 52m X56 52m X56 Uniter Spectrum (89 Longet Spectrum (89 Longet Spectrum (80 Longet	120 100 80 60 40 20		Fourier Spectrum (cal-see)	120 100 80 60 40 20 0		120 100 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 0		
	0.1	1	10	0.1	1	10	0.1	1 10	0.1	1	10
Frequency(Hz) Frequency(Hz) Frequency(Hz) Frequency(Hz) Frequency(Hz)											
6 4 2 Cose, Institution 1 2 Cose, Institution 2	$\begin{array}{c} 00 \\ \hline \phi - \chi 2 \end{array}$		F Y方向 55 Y方向 F Y方向 F Y方向 S S Spectrum (8aj · sec)	800 +		Fourier Spectrum (gal - sec)			800 5-200 600 600 600 600		
	0.1	1 Erequency/Hz)	10	0.1	1 Frequency(Hz)	10	0.1	1 1	0 0.1	1 Frequency(Hz)	10
		Trequency(T2)				建物系	Y方向	Frequency(Hz)		(inclusion)	
						建物水	1 / / / /				
	20 00 30 50 40 20 0		2m Y方向 25m Y方向 52m Y方向 52m Y方向 52m Y方向 52m Y方向	120 100 80 60 40 20 0		Fourier Spectrum (gal - sec.)	120 100 80 60 40 20 0		120 100 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
	0.1	1 Frequency(Hz)	10	0.1	1 Frequency(Hz)	10	0.1	1 1 Frequency/Hz)	0 0.1	1 Frequency(Hz)	10
								Frequency(FIZ)			

地盤系 Y方向 図-6 主な観測記録のフーリエスペクトル

### 4. シミュレーション解析

### 4.1 解析の概要

解析モデルは、静的増分解析結果より得られた曲げ せん断バネ(剛性逓減型トリリニア)を用いた質点系 モデルとした。入力波は BIF での観測記録とし、基 礎の境界条件は固定とした。建屋の減衰は剛性比例型 で1次に対して3%を考慮した。解析は、直接積分法 (ニューマークβ法  $\beta = 0.25$ )により行った。

解析ケースを表-5に示す。解析ケースは、観測された主な地震9波とした。方向ごとの入力波(B1Fの 観測波)のフーリエスペクトルをまとめて図-8に示 す。観測点がB1Fであることから、建物の振動数成 分(約0.5~0.6Hz)も確認できる。図-9に最も大 きい加速度が観測されたケース6の時刻歴を示す。

### 4.2 解析結果

図-10に最大加速度分布の解析結果と観測結果の 比較を示す。ケースごとに多少のばらつきはあるもの の、両者は比較的良好な対応を示しており、解析モデ ルの妥当性が確認できる。ただし、ケース8について はX、Y両方向とも観測値とかなり異なる結果となっ た。この原因として、入力波に含まれる高振動数成分 と解析モデルの減衰特性が挙げられる。図-11、図 -12にそれぞれケース8とケース4(観測値との対 応が比較的よいケース)のフーリエスペクトルと RF の加速度時刻歴の比較を示す。ケース4では1Hz 以







図-8 入力波のフーリエスペクトル



図-9 入力波の加速度時刻歴(ケース6)



図-10 最大加速度分布

下の振動数成分が卓越しているのに対し、ケース8で は2Hz以上の成分が卓越しているのが確認できる。 本解析モデルは減衰を剛性比例型としているため、高 振動数帯での減衰が大きくなり、解析値は観測値より 小さくなっていると考えられる。



次に、RFで最大 220gal の加速度を記録した千葉県 北西部の地震(ケース 6)における各階の変形とせん 断力の解析結果を図 – 13に示す。図中の線は建屋各 層の復元力を、□印は解析結果を示している。X 方向 においては、第 1 折れ点を超えるせん断力が生じる階 はないものの、Y 方向においてはほとんどの階で第 1 折れ点を超えるせん断力が生じたことが推測される。 ただし、図 – 14に示す設計用せん断力に対して十分 小さな値であり、建屋の健全性にはまったく問題のな いレベルであると言える。図 – 15に各階の層間変形 角の解析結果を示す。最大層間変形角は、Y 方向にお いて 1/500 を上回る程度であった。X 方向においては 最大でも 1/1800 程度であった。





#### 5.まとめ

1999年4月より地震観測を実施し、この間233波 の地震が観測され、さまざまな有用なデータが得られ た。最大の観測記録は2005年7月23日に発生した千 葉県北西部における地震で、RFにおいて最大220gal (計測震度5.7)であった。また、中越地方地震、中越 沖地震においても50galを超える地震が観測され、さ らに遠方の能登半島沖、福岡県西方沖地震においても 規模は小さいものの観測されている。

最大加速度を記録した地震については、詳細なシ ミュレーション解析により最大せん断力、層間変形角 を求め、建屋の安全性に問題がないことを確認した。 また、この地震の前後における建物の振動特性を比較 し、比較的大きな地震と、小規模な地震では建物の振 動特性が異なることを確認した。

観測結果とシミュレーション解析は良好な対応を示 し、解析モデルの妥当性が確認できた。

現在までの観測において GL - 2m の観測装置が故 障しているものの、その他の観測装置は順調に作動し ており、今後も引き続き観測を続けていく予定である。