実大振動台実験による残留変形角と最大層間変形角の関係に関する考察

正会員 ○小谷菜央\*1 同 平井敬\*2 同 永野康行\*3

# 2.構造—2.振動 —g.建物応答特性とその評価 地震動,残留変形角,最大層間変形角,木造建物,被害認定調査

1. 序

地震災害時、自治体による被害認定調査は住家の 2.1 検討対象の試験体 被害状況を調査し、災害による被害の程度を証明す る罹災証明書を交付することに第一義的な目的があ 専門外の職員により、目視によって調査が行われる。 発災時は多くの住宅が被害にあうために調査員の効 率的な配置及び迅速な対応が求められる。また、被害 てる動きがある。内閣府・防災担当が定めるマニュア ルリによると、被災住家の残留変形角をもとに最大層 間変形角を導き出し、被害状況の認定をより的確に 導き出すことができるとされている。応急危険度判 定マニュアル2)では、木造建築物の場合、一般に残留 変形角は地震時の最大層間変形角の半分程度である としているが、わずか数件の E-Defense 実験結果を用 いた基準であるために、いまだ十分に立証されてい ないと言える。また、鋼構造における柱の損傷と残留 傾斜角の関係について、既往研究では、伊藤ら3)は、2.2 最大層間変形角と残留変形角の算出 局部座屈による柱部材の耐力劣化を考慮した骨組み に対し地震応答解析を行い、部材の損傷と残留傾斜 角の関係を調査した。柱上端に着目した際に、ダメー ジと残留傾斜角が関連した関係にあるとしたが、建 物全体への被害程度や残留変形角については言及さ れていない。そこで、残留変形角の推定により、最大 層間変形であるダメージを推定する必要があると考 える。

そこで、本研究では、木造建築物を対象に E- ここで、D、L、H、Bは単位mmでの値を用いる。Lは下 Defense<sup>4), 5), 6), 7)</sup>の実大振動台実験の結果残留変形角と 記のように定義される量である。 最大層間変形角との対応関係を検討した。

- 2. 研究方法

検討対象とした試験体と加振内容を表1に示す。実験 防災科学技術研究所の E-Defense 実験データを参照し、外 る。被害認定調査には、一次調査及び二次調査があり、壁損傷の見られた木造建築物の実験5件4,5,6,7を対象と した。各試験体について複数回の加振が行われているが、 表1にはそのうち最終の加振方向に関する情報を掲載し ている。表2にすべての加振履歴を示す。表1、2に示す 認定調査では、残留変形角を被害状況の推定に役立 JMA神戸は、平成7年(1995年)兵庫県南部地震にてJMA 神戸地点にて記録された地震動である。JR 鷹取も同様で ある。JMA 川口は、平成 16 年(2004 年)新潟県中越地震に て JMA 川口地点にて記録された地震動である。JMA 輪 島は、平成 19 年(2007 年)能登半島地震にて JMA 輪島地 点で記録された地震動である。また、KiK-net 益城は平成 28年(2016年)熊本地震の本震にて、KiK-net 益城地点にて 記録された地震動である。BSL、BCJ\_L2はASEBIにて作 成された人工の地震動である。

実験試験体の各構面に設置された変位計の記録から、 残留変形角と最大層間変形角を求め、最大層間変形角 / 残留変形角の比を求めた。層間変形角γは、変位計の記 録D、1層の階高H、変位計取付部の水平方向の長さBを もとに文献かと同様に次式により算出した。

$$\gamma = \frac{\left\{ (D+L) - H^{0.2} \right\}^{0.5} - B}{H}$$
(1)

$$L = \sqrt{H^2 + B^2} \tag{2}$$

A Study on the Ratio of Residual Deformation Angle to Maximum Interlaminar Deformation Angle by Large Shake Table Experiment

KOTANI Nao, HIRAI Takashi and NAGANO Yasuyuki

試験体名	工法	階数	入力地震動	加振方向	倍率	$H/\mathrm{mm}$	<i>B</i> / mm			
А	枠組工法	3	JMA神戸	Χ, Υ	1.0	2775	2730			
В	軸組工法	3	人工地震波	Y	1.6	2800	2730			
			(2種地盤)							
С	軸組工法	2	JMA神戸	3方向	1.0	3000	2959			
D	軸組工法	2	JMA神戸	3方向	1.6	3000	2959			
Е	軸組工法	2	KiK-net 益城波	Χ, Υ	1.0	2959	2800			
			(本震2回目)							

表1 試験体の諸元と最終加振内容

表2 各試験体の加振の履歴内容

加振波	JMA 神戸	JMA 神戸	JR 鷹取	JR鷹取	JMA 神戸	JR 鷹取
レベル	25%	50%	25%	50%	100%	100%
加振方向	X,Y	X,Y	X,Y	X,Y	X,Y	X,Y
試験体	А	А	А	А	А	А
JMA 神戸	JMA 神戸	JMA 神戸	JR鷹取	JMA 神戸	ステップ波	BSL
25%	25%	100%	100%	100%	100%	160%
X,Y	X,Y	X,Y	X,Y	X,Y	Y	Y
А	А	А	А	А	В	В
ステップ波	ホワイトノイズ	BCJ_L2	BCJ_L2	ステップ波	BCJ_L2	BCJ_L2
50 cm/s <sup>2</sup>	50 cm/s <sup>2</sup>	20%	20%	50 cm/s <sup>2</sup>	100%	100%
X,Y,Z	X,Y,Z	Y	Х	X,Y,Z	X,Y	X,Y
С	С	С	С	С	С	С
JMA 神戸	JMA 神戸	ステップ波	ホワイトノイズ	BCJ_L2	BCJ_L2	ステップ波
100%	100%	50 cm/s <sup>2</sup>	50 cm/s <sup>2</sup>	20%	20%	50gal
3 軸	3 軸	X,Y,Z	X,Y,Z	Y	Х	X,Y,Z
С	С	D	D	D	D	D
BCJ_L2	BCJ_L2	JMA 神戸	JMA 神戸	JMA 川□	ステップ波	JMA 輪島
100%	100%	100%	100%			
X,Y	X,Y	3 軸	3 軸	3 軸	X,Y,Z	3 軸
D	D	D	D	D	D	D
JMA 神戸	KiK-net益城	KiK-net益城	KiK-net益城			
	(前震)	(本震)	(本震)			
	100%	100%	100%			
3 軸	X,Y	X,Y	X,Y			
D	E	E	E			

# 3. 分析結果

#### 3.1 最大層間変形角と残留変形角の比

図1 に試験体の構面ごとに最大層間変形角と残留変形 角の関係を示す。グラフにプロットされている43 個の点 すべてを対象に、最大層間変形角が残留変形角に比例す るとして最小二乗法により比例係数を算出すると、1.24 であった。これは、最大層間変形角は平均的には残留変形 角の1.24 倍程度であることを示しており、応急分析結果 マニュアル<sup>2</sup>において説明されている2 倍よりも小さな 値である。

# 3.2 加振の履歴と最大層間変形角の関係

図 1 において最大変形角・残留変形角ともに最大 となっているのは試験体 D である。表 2 に示す通り、 加振を経験した回数は試験体 D が最も多く 15 回で あり、次に A、C、E、B の順となっている。そのた め、試験体 D は他の試験体と比較して外壁並びに各 構面の耐震性能が低下した状態であったことが推測 される。試験体 D において非常に大きな最大層間変 形角ならびに残留変形角が生じたのはこのためと考 えられる。

# 3.3 各構面における最大層間変形角と残留変形角

図1では、傾き1.24の比例直線付近に分布する点 と、残留変形角をほとんど生じておらず縦軸付近に 分布する点がある。大きな残留変形角を生じた記録 は、各試験体の平面中央部、試験体 D の東側構面、 および試験体 E、Bの南側構面のものである。一方、 ほとんど残留変形角を生じなかった記録は、各試験 体の北側構面および試験体 C の側面のものである。 こうした傾向は、各試験体とも北側に壁が多く、南側 に大きな開口部があることによるものと推測できる。 図3に残留変形角0.01以下の範囲について図1を拡 大して示す。ここで、試験体Dの平面中央部(図1に 示した D-5-1)、および試験体 C の平面中央(図 2 の C-5-1) に注目する。表1に示した通り、両試験体は 同じ構造で、最終の加振内容も同じであるにもかか わらず、残留変形角が大きく異なっている。表2に示 した加振の履歴の違いが影響している可能性がある。 図3にD-5-1、図4にC-5-1の履歴ループをそれぞれ 示す。いずれも力-変位関係が塑性領域に達している。



図1 残留変形と最大層間変形の関係,試験体の 挙動の分類,および力-変位関係算出の対象とした

試験体 D の記録







図3 試験体Dの1階平面中央の力-変位関係



試験体Cの1階平面中央の力-変位関係 図4

このことから、試験体 C の残留変形がきわめて小 参考文献 さいことは力-変位関係が弾性範囲にあったためでは 1) 内閣府防災担当:災害に係る住家被害の被害認定 なく、別の要因による結果であることが分かる。

4. 結

た振動実験の結果の分析を行い、最大層間変形角と残留 度判定マニュアル、日本建築防災協会、1998.4 変形角との比率を検討した。以下に、本論で得られた結論 3) 伊藤慶彦, 石田孝徳, 松本由香: 鋼構造剛接骨組 を述べる。

・試験体の各構面に設置された変位計の記録をもとに1 次論文報告集, vol.31, pp.639-647, 2023.11 階部分の外壁各4面とその中央での層間変形角を求め、 最大層間変形角と残留変形角の比を算出した。

面と中央により残留変形角と最大層間変形角との比率は viewer/2017/13 (2024/03/04 参照) 大きく異なった。

た。

残留変形角は開口部の有無などの建築物自体が持つ構 2009/134 (2024/03/04 参照) 造特性や地震の振動特性に依存することから、検討を行 6) 防災科学技術研究所: ASEBI E-Defense 実験データ う試験体を選定し、内陸及び海溝型の地震波による影響 アーカイブ,課題名「2階建て木造住宅(大安心の家) 残留変形角の比率において検討する必要があり、今後の go.jp/viewer/2007/137 (2024/03/04 参照) 課題である。

### 謝辞

本論の作成にあたっては、国立研究開発法人防災 (2024/03/04 参照) 科学技術研究所地震減災実験研究部門契約研究員

\*1 兵庫県立大学大学院減災復興政策研究科 博士前期課程 \*2 兵庫県立大学大学院減災復興政策研究科 准教授・博士(工学) \*3 兵庫県立大学大学院減災復興政策研究科 教授・博士(工学)

藤原淳氏の協力を得ました。E-Defense 実験データア ーカイブ (ASEBI)<sup>4), 5), 6), 7)</sup>において公開されている E-Defense の実験データを使用しています。それぞれ、 ここに記し謝意を表します。また、本研究の遂行にあ たり、ひょうご震災記念 21 世紀研究機構による研究 調査助成事業「演繹と帰納の両面からアプローチに よる減災都市に向けた革新的建築設計法|の助成を 受けました。

基準運用指針, 内閣府防災ホームページ, 2021.3, https://www.bousai.go.jp/taisaku/pdf/r303shishin all.pdf (2023/6/30 参照)

本論では、木造建築物を対象とし、E-Defense で行われ 2) 被災建築物応急判定研究会:被災建築物応急危険

みにおける柱の損傷と残留傾斜角の関係、鋼構造年

4) 防災科学技術研究所: ASEBI E-Defense 実験データ アーカイブ,課題名「耐震等級の異なる木造住宅の耐 ・同じ試験体であっても、変位計の計測位置の違いや各構 震性能検証に関する実験」, https://asebi.bosai.go.jp/

5) 防災科学技術研究所: ASEBI E-Defense 実験データ ・最大層間変形角と残留変形角の比は、約1.24 倍であっ アーカイブ,課題名「3 階建て木造軸組工法の設計法 検証に関する実験」, https://asebi.bosai.go.jp/viewer/

を考慮した建物の挙動推定に着目した最大層間変形角との耐震性能検証に関する実験」, https://asebi.bosai.

7) 防災科学技術研究所: ASEBI E-Defense 実験データ アーカイブ,課題名「地盤配管設備等の非構造部材を 含む3階建て木造住宅の機能を検証するEーディフ ェンス実験」, https://asebi.bosai.go.jp/viewer/2018/102

Graduate student, Grad. Sch. Dis. Res. and Gov., Univ. Hyogo Assoc. Prof., Grad. Sch. Dis. Res. and Gov., Univ. Hyogo Prof., Grad. Sch. Dis. Res. and Gov., Univ. Hyogo