# 損傷低減のために袖壁・腰壁・垂れ壁を活用した実大5層鉄筋コンクリート造建築物の静的載荷実験 その14:1 階両側袖壁付き柱, 片側袖壁付き柱の損傷性状の比較

			正会員	○原藤	聡士*1	正会員	川越	悠馬*1
鉄筋コンクリート	実大実験	損傷度	正会員	庄子	由麻*1	正会員	真下	智士*3
両側袖壁付き柱	片側袖壁付き柱	損傷量評価	正会員	衣笠	秀行* <sup>1</sup>	正会員	向井	智久*2
			正会員	坂下	雅信* <sup>2</sup>	正会員	河野	進* <sup>4</sup>
			正会員	前田	匡樹*5	正会員	谷昌	∃典* <sup>3</sup>

# 1. はじめに

本稿では実大5層RC造壁付き架構実験により得られた, 1階中央両側袖壁付き柱(以下,中央柱)及び1階南側片側袖 壁付き柱(以下,南柱)の損傷性状を比較し報告する。

### 2. 部材角比較

南柱及び中央柱の部材角推移を図1に示す。なお部材角 の算定は、部材に取り付けられた曲げ及びせん断変位計の 値から部材の水平変位を算出しそれを部材長で除したもの とした。中央柱では、正負両載荷とも部材角に大きな差は ないが、南柱では、袖壁が圧縮側となる正載荷時に小さな 部材角となった。負載荷時においては南柱の部材角が中央 柱の部材角に比べ大きくなる傾向が確認され梁の軸伸びの 影響と考えられる。また以降では中央柱の部材角を R<sub>1c2</sub>, 南柱の部材角を R<sub>1c3</sub>表記する。



# 3. 損傷量の比較

## 3.1 損傷性状

図2に $R_r$ =1/100rad.除荷時における両柱のひび割れ図を 示す。なお,  $R_r$ =1/100rad.時の両柱の部材角は  $R_{1C2}$ =1/62rad.,  $R_{1C3}$ =1/56rad.であり, 全体変形角と1階各 柱部材角はそれぞれ異なる。柱せい面においては, 南柱で は引張変動軸力となる正載荷時(青線)において柱全面に 渡って曲げひび割れが分布しており, 中央柱では紫枠部に 曲げひび割れが確認され, 緑枠部にせん断ひび割れが多く

Static Loading Test on A Full Scale Five Story Reinforced Concrete Resilient Building utilizing Walls Part14: Comparison of Damage States for Column with 2 Wing Walls and Column with a Wing Wall at 1<sup>st</sup> Floor

確認された。柱幅面においては、南柱の黄色枠線部にのみ、 かぶり剥落が確認された。袖壁面においては、中央柱の開 口上側隅角部に垂れ壁から進展したコンクリートの損傷が 見られた。また、南柱、中央柱どちらにおいても袖壁が引張 側となるサイクルでせん断ひび割れが観察され、変形が大 きくなるに従い、開口隅角部に損傷が集中し最終的にはコ アコンクリートの圧壊ならびに鉄筋の破断が確認された。



図 2 Rr=1/100rad.時ひび割れ図(左:中央柱 右:南柱)

# 3.2 最大ひび割れ幅

図3に各サイクルでのピーク時及び除荷時の最大ひび割 れ幅推移を示す。また、計測面を袖壁面(南柱と圧縮引張 の関係が概ね一致する中央柱の北側袖壁),柱せい面、柱幅 面に分けて比較した。なお図中では南柱を赤線、中央柱を 青線、またピーク時を実線、除荷時を点線とした。袖壁面 においては、 $R_r=1/100$ rad.の南柱の最大ひび割れ幅と中央 柱の最大ひび割れ幅は一致しているが、それ以前の変形角 においては、ピーク時では南柱の最大ひび割れ幅が、除荷 時では中央柱の最大ひび割れ幅がそれぞれ上回った。また、 柱幅面、柱せい面においては、 $R_r=1/200$ rad.以前の変形角 では両柱の最大ひび割れ幅は同程度であるのに対し、  $R_r=1/100$ rad.ではピーク時、除荷時ともに中央柱の最大ひ び割れ幅が上回る結果となった。

#### 3.3 除荷時ひび割れ率

図4にひび割れ率の推移を示す。ここで、曲げひび割れ 率、せん断ひび割れ率の算定方法はその11と同様である。 柱せい面では、曲げ、せん断のひび割れ率の合計は南柱が

> Satoshi HARATO 1\*, Yuuma KAWAGOE 1\*, Yuuma SHOJI 1\*, Satoshi MASHIMO 3\*, Hideyuki KINUGASA 1\*, Tomohisa MUKAI 2\*, Masanobu SAKASHITA 2\*, Susumu KONO 4\*, Masaki MAEDA 5\*, Masanori TANI 3\*

高いが、せん断ひび割れ率においては中央柱が高くなる傾 向が確認された。柱幅面では、南柱の曲げひび割れ率が総 じて高くなった。袖壁面では、曲げ、せん断ひび割れ率共 に南柱が高い傾向が見られた。以上より、曲げ、せん断合 計のひび割れ率はどの面においても南柱が高い傾向にある が、曲げ, せん断ひび割れ率それぞれでは相違が見られた。

#### 3.4 剥落率

図5に剥落率の推移を示す。柱せい面及び柱幅面におい ては, 南柱の剥落率が高く, 壁の付き方による柱部の剥落 損傷の程度に違いが出ることが確認された。袖壁部におい ては、Rr=1/50rad.時では両柱の剥落率はほぼ同程度である が、それ以前では中央柱の剥落率が高く、剥落の進展度合 いも顕著であった。

#### 4. 被災度区分判定における損傷度比較

表1に南柱及び中央柱の被災度区分判定基準における 判定結果を示す。袖壁部に関しては Rr=1/200rad.時までは, 中央柱の損傷度が南柱より大きく、中央柱は早期に損傷が 進展することが分かる。Rr=1/100rad.以降では南柱の袖壁 部に鉄筋の破断が見られたため,損傷度はVである。また, 柱部については両柱の損傷度に大きな差はない。両者を総 合して比較すると Rr=1/200rad.以前と以降で損傷度に大 きな差が出た。



1\* 東京理科大学

- 2\* 建築研究所
- 3\* 京都大学

4\* 東京工業大学

5\* 東北大学

5. まとめ

両側袖壁付き柱である中央柱と片側袖壁付き柱である 南柱の損傷性状を比較し以下の知見が得られた。

- ・南柱は載荷方向によって部材角に差が生じ、負載荷時の 部材角が大きかった。
- ・最大ひび割れ幅においては、袖壁部では Rr=1/100rad. の両柱の最大ひび割れ幅は一致したが,それ以前の変形 角ではピーク時に南柱の最大ひび割れ幅が,除荷時は中 央柱の最大ひび割れ幅がそれぞれ上回った。また,柱せ い面, 柱幅面では Rr=1/100rad. でピーク時, 除荷時と もに中央柱の最大ひび割れ幅が上回った。
- ・ひび割れ率においては曲げ、せん断両ひび割れ率の合計 は南柱が高い傾向にあったが、曲げ、 せん断ひび割れ率 それぞれでは相違が見られた。
- ・剥落率においては、柱部の壁の付き方による剥落損傷の 程度の相違が見られた。
- ・南柱と中央柱の柱部の損傷度に大きな差はないが、袖壁 部において Rr=1/200rad.以前で中央柱の損傷度が高い ことが確認された。

衣 一 板火度区ガ刊定奉告														
代表変形角 (rad)	部材角(rad)		柱					袖壁						
			中央柱		南柱			中央柱			南柱			
	中央柱	南柱	Α	В	判定	Α	В	判定	Α	В	判定	Α	В	判定
1/800	1/594	1/565	Ι	-	Ι	Ι	-	Ι	I	-	I	Ι	-	Ι
1/400	1/286	1/296	Ι	-	Ι	Ι	-	Ι	I	-	I	Ι	-	Ι
1/200	1/151	1/143	Ι	-	Ι	I	-	Π	I	IV	IV	I	-	I
1/100	1/62	1/56	IV	-	IV	II	IV	IV	IV	V	V	IV	V	v
1/50	-	-	IV	-	N	IV	IV	N	IV	V	V	IV	V	V
A. 黒ナれが別を使にたて八茶 B. ついわし しの製坊 500 かんのにたて八茶														

- 日本建築防災協会:耐震建物の被災度区分判定基準及 び復旧技術指針, 2001
  - 川越悠馬,真下智士ほか:損傷低減のために袖壁・腰 壁・垂れ壁を活用した実大5層鉄筋コンクリート造建 築物の静的載荷実験その11,12日本建築学会大会学 術講演梗概集, 2016.9

 1/800
 1/400
 1/200
 1/

 (1/594)
 (1/565)
 (1/286)
 (1/296)
 (1/151)
 (1/143)
 (1/62)

袖壁面

1/100

(1/56)

袖壁面

中央柱 南柱 中央柱 南柱 中央柱

0.2

0



中央柱 南柱 中央柱 南柱 中央柱 南柱 中央柱 南柱 中央柱 南柱

1/800 1/400 1/200 1/100 1/50 (1/594) (1/565) (1/286) (1/296)(1/151) (1/143) (1/62) (1/56) (-) (-)