# スプリットティ形式半剛接合部を有する鋼構造骨組の耐震性能

スプリットティ 半剛接合 鋼構造骨組 荷重增分解析

#### 1. はじめに

鉄骨造の梁端接合部において接合金物、高力ボルト を用いてこの部分を半剛接合とする設計法がある1)。 その半剛接合部の1つにスプリットティ接合形式があ る。この接合形式の接合部曲げ実験<sup>2)</sup> から得られた M - θ 関係を用いて荷重増分解析を行い、骨組の耐震性 能を検討する。

## 2. 解析概要

2.1解析骨組 対象とする解析骨組は図1に示すよう な桁行方向2スパン、梁間方向1スパンの3層骨組と し、桁行方向の平面骨組について検討する。構成部材 として柱は□-350×12 (BCR295:降伏応力度295N/mm²)、 梁はH-400×200×8×13 (SN400: 降伏応力度235N/mm<sup>2</sup>) の各層同サイズのH形鋼とし、歪硬化係数は柱、梁部 材で2%、パネル部材で1%とした。柱脚は完全固定と した。1つの骨組モデルでは全梁端に同サイズのティ スタブを有するものとし、この部分を回転バネに置換 した。解析パラメーターはティフランジ厚であり、12、 16、19、24、28mm のティスタブを用いた骨組をそれぞ れ st-12、st-16、st-19、st-24、st-28 とし、梁端接合部を 剛とした骨組を st-00 とした。

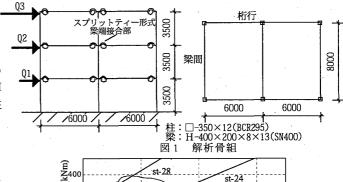
2.2 接合部特性のモデル化 解析モデルの梁端回転バ ネの復元力特性は、接合部曲げ実験<sup>2)</sup> から得られた仕 口部  $M - \theta$  骨格曲線をトリリニア型で近似したもの である。実験では柱の板厚が大きく面外変形が生じて いない。解析でもこれを考慮せず柱の面外剛性を剛と 仮定している。まず、接合部回転角が1/1000のときの  $M - \theta$  曲線上の点を第1折れ点とし、原点と第1折れ 点を結んだ直線の傾きを弾性剛性とする。次に接合部 回転角が1/250のときを第2折れ点とし、このときの作 用モーメントの値を降伏曲げ耐力とする。以後の剛性 は降伏曲げ耐力と最大曲げ耐力を結んだ直線の傾きと する。これを図2、表1に示す。無次元化剛性は2次、 3次剛性を弾性剛性で除した値である。

2.3 解析方法 荷重増分解析には非線形プログラム" CLUB"3)を用いた。外力は水平荷重と鉛直荷重を作用 させ、水平力分布は2種地盤の一次設計用地震荷重(表 2) から決定した。鉛直荷重は一定とし、建物重量の 1/2 を梁中央集中荷重、1/4 をづつを梁両端の節点の集 中荷重とした。

#### 3. 解析結果及び考察

解析結果から得られた層せん断力と層間変形角の関

吉導\*1 正会員〇 木村 中野 達也\*2 同 同 増田 浩志\*3



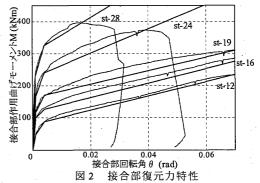


表1 接合部回転バネデータ

	st-12	st-16	st-19	st-24	st-28		
降伏耐力(kN)	88.2	126.7	170.9	240.4	325.2		
弹性剛性 ×10 <sup>5</sup> (kN·m/rad)	0.485	1.003	1.118	1.676	2.315		
無次元化2次剛性	0.273	0.088	0.150	0.145	0.135		
無次元化3次剛性	0.046	0.022	0.018	0.023	0.023		
接合部係数 α	0.73	0.90	0.97	1.17	1.24		

無次元化2次剛性:2次剛性を弾性剛性で除した値 無次元化3次剛性:3次剛性を弾性剛性で除した値 α:jMu/Mp jMu:梁端接合部最大曲げ耐力 Mp:梁の全塑性モーメント 冬屋の層せん断力

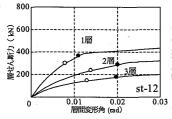
20 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1							
階	Wi(kN)	$\Sigma Wi(kN)$	Ai	Ci	Qi(kN)		
				Co=0.2			
3	500	500	1.453	0.290	145.3		
2	500	1000	1.181	0.236	236.1		
1	500	1500	1.000	0.200	300.0		
122 屋子具	4 : = 12	*ベーのハナだ	#4 C: E2 1	) Ner L. Are Skir.	O: E2 12 1		

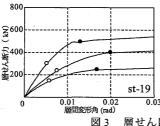
Ai:層せん断力の分布係数 Ci:層せん断力係数 Qi:層せん断力

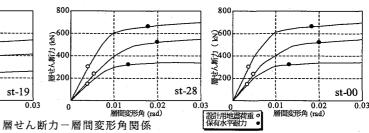
係を図3に示す。図中のプロットは○が一次設計用地 震荷重に対応している。●が任意の層間変形角が1/50 に達した時の層せん断力に対応し、これを保有水平耐 力とする。接合部の剛性・耐力が小さい場合に骨組の 剛性・耐力も低下することがわかる。一次設計用地震 力作用時の層間変形角 R と保有水平耐力 Qu の値を表 3、層間変形角 R の比較を図 4 に示す。梁端接合部が剛 である st-00 ではどの層でも層間変形角は 1/200 以下と なっているが、梁端接合部を半剛接合とした骨組 st-12・16・19 ではすべての層の層間変形角は 1/200 以上の 値であり、st-24・28では2層の層間変形角が1/200以上 の値である。しかし、st-12・16では各層の層間変形角

Earthquake Resistance of Steel Structure with Semi-rigid Connection Using Split Tees

KIMURA Yoshimichi, NAKANO Tatsuya and MASUDA Hiroshi







は 1/120 を超えているが、それ以外の骨組ではどの層も 1/120 以下である。各骨組の保有水平耐力については梁端接合部の剛性・耐力の低下とともに低下し、st-12 では接合部を剛接合とした時の耐力の約 1/2 になっている。

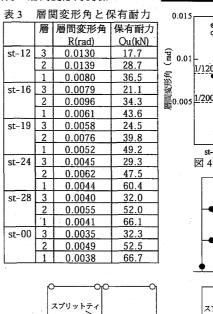
図5はQuに達した時の各部材が塑性化している部 分を柱・梁・接合部パネルは●で、スプリットティは ○で表している。図 6 は Qu に達した時の各部材の歪 エネルギーの吸収割合を示している。st-00では1階柱 下端部、各層の中柱部分の接合部パネル、1 階及び2 階 の梁が塑性化している。st-12ではスプリットティ以外 は塑性化していない。st-19ではスプリットティ、1階 柱下端部で塑性化していて、st-12・16・19ではスプリッ トティで全体の約5割のエネルギーを吸収している。 st-24 ではスプリットティ、1 階柱下端部、接合部パネ ルが塑性化していて、スプリットティ、柱でのエネル ギー吸収の割合はほぼ同程度となっている。st-28では スプリットティ、1階柱下端部、各層の中柱部分の接 合部パネル、1階及び2階の梁が塑性化しており、柱・ 梁でのエネルギー吸収の割合がスプリットティでの吸 収の割合よりも大きい。梁端接合部を半剛接合とする ことで各部材で吸収していたエネルギーを梁端接合部 に吸収させ、部材の損傷を抑えていることがわかる。

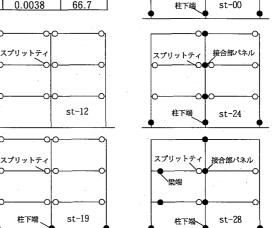
表4にQuに達した時の梁端接合部に生じた曲げモーメントの最大値Mと実験より得られたスプリットティの最大曲げ耐力jMuを示す。M/jMuは1以下であり、どの骨組の梁端接合部も最大曲げ耐力には達していないことがわかる。

## 4. まとめ

スプリットティ形式接合部の剛性・耐力の低下に伴い層間変形角が大きくなり、特にティフランジ厚が12、16mm と小さい場合は1/200を大きく超え、骨組の変形が大きくなる。しかし、梁端接合部を半剛接合とすることで梁端接合部に損傷を集中させ、柱、梁などの部材の損傷を抑えることが可能である。

- 1) 社団法人日本鉄鋼連盟 半剛接鉄骨架構の実用化検討委員会: 高力ボルト接合による靭性型鉄骨架構の構造設計マニュアル,2003.3
- 2) 村松修司,斎藤義宏、増田浩志:スプリットティーを用いた半剛接合部 に関する研究 - その2 接合部曲げ実験 - , 日本建築学会学術講演梗概集 C1,pp661-662,2000.9
- 3) 小川厚冶,多田元英:柱梁接合部パネルの変形を考慮した静的・動的応答解析プログラムの開発,第17回情報システム利用技術シンポジウム,pp79-84,1994.12

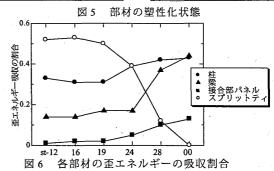




st-12 16 19

層間変形角の比較

接合部パネル



長4 梁端接合部に生じた曲げモーメントの最大値

	st-12	st-16	st-19	st-24	st-28			
M(kN·m)	131.2	165.7	202.0	294.2	327.8			
jMu(kN·m)	234.8	286.7	309.8	373.7	395.8			
M/jMu	0.56	0.58	0.65	0.79	0.83			
iVuスプリットティの最大曲に耐力実験値								

JMUスノリットディの最大曲け間刀夫象値 M:梁端接合部に生じた曲げモーメントの最大値

宇都宮大学大学院工学研究科 大学院生 Graduate St., Graduate School of Eng., Utsunomiya Univ.

\*\* 字都宮大学工学部建設学科 助手・博士(工学) Research Assoc., Dept. of Architecture, Faculty of Eng., Utsunomiya Univ., Dr.Eng. 宇都宮大学工学部建設学科 助教授・博士(工学) Associate Prof., Dept. of Architecture, Faculty of Eng., Utsunomiya Univ., Dr.Eng.