柱継手高カボルト接合の開発 その3 有限要素法解析(曲げモーメント及び軸力を同時に作用する場合)

正会員	○横山重和*	正会員	小村欣嗣*
正会員	井口智晴*	正会員	皆川隆之**
正会員	川上寛明***	正会員	中野英行***
正会員	宍戸唯一****		

柱継手	有限要素法解析	超高力ボルト
角形鋼管柱	省溶接	安全性

1 目的

「その2 有限要素法解析(実験との比較)」で報告し た解析モデルが実験結果とよく一致することを報告した。 本論文では各柱サイズについて接合部仕様の妥当性を検 討するとともに、軸力を考慮した解析を行う。

2 有限要素法解析

解析には「その2 有限要素法解析(実験との比較)」 と同様に汎用非線形解析プログラム ANSYS を用いる。解 析仮定、解析モデル、柱継手部のモデル化もその2と同

図1 柱継手断面一覧 250 300 A仕様 A仕様 B仕様 □400 $\Box 350$ A仕様 B仕様 A仕様 B仕様 450 500 A仕様 B仕様 A仕様 B仕様 □550 □600 A仕様 B仕様 A仕様 B仕様

じとする。

3 柱継手仕様

図1に解析を行った柱継手断面一覧を示す。

柱サイズは□250~□600 までを対象とし、接合部仕様 は□250のみA仕様の1種類で、それ以外はA仕様とB仕 様の2種類の設定をした。実験を行った Casel 及び2は□ 250-A 仕様、Case3 は□350-B 仕様、Case5 は□450-B 仕様 にあたる。

表1に示すように各柱継手断面に対して、ボルト本数ま

柱外形 仕様No. 柱継手母材 ボルト本数*1 アルミ溶射

表1 柱継手設定一覧

□250	1	A仕様	<u>۶</u> *	無し
	2		0/44	有り
□ 300	3	A仕様	8本	無し
	4			有り
	5	B仕様	8本	有り
	6	B仕様	12本	有り
	7	A仕様	8本	無し
□350	8			有り
	9	B仕様	8本	
	10	B忙様	12本	有り
	11	A仕様	8本	無し
□400	12	D仏/絵	0-1-	 有り
	13	D D H L 校	12+	有り
	14	日に採	124	有り
	15	ALL	8/4×	悪し
□450	10	A江依	12本	
	1/	B仕様	12本	
	18	BITIK	16本	有り
	19	A仕様	8本	無し
□500	20	A仕禄	12本	有り
	21	B仕様	16本	有り
	22	B仕棣	20本	有り
	23	A 仕様	8本	有り
□ 550	24	A仕様	12本	有り
0.550	25	B仕様	16本	有り
	26	B仕様	20本	有り
	27	A仕様	8本	有り
□600	28	A仕様	12本	有り
	29	B仕様	16本	有り
	30	B仕様	20本	有り

Evolution of Column Joint Used High-strength Bolt - Part 3: FEM Analysis(To Work Combined Loads of Bending Moment and Compressive force)

Shigekazu Yokoyama, Yoshitsugu Omura, Tomoharu Iguchi, Takayuki Minagawa, Hiroaki Kawakami, Hideyuki Nakano, Yuichi Shishido

たはアルミ溶射の有無(あり→アルミ溶射:すべり係数 0.7、なし→赤錆:すべり係数 0.45)を変化させた 2 種類 の設定を行っている。本解析ではボルト段数が多い仕様 ほど柱継手部が長くなり、剛性が小さくなるため、ボル ト段数が違う場合には段数の多い仕様の解析を行ってい る(表1中の灰色部分)。なお、その2で示したように解 析ではボルト部は再現しておらず、滑り以前の検証を行 っているため、アルミ溶射の有無は解析には影響しない (仕様 No1 と No2、No3 と No4、No7 と No8 及び No11 と No12 は同じ解析モデルとなる)。

4 軸力の設定

解析モデルに作用させる軸力はスプライスプレートの 断面積の降伏耐力 sPy を基準にして、□500-B 仕様、□ 550-B 仕様及び□600-B 仕様は 0.4×sPy を最大値とし、そ れ以外は 0.65×sPy を最大値とした。なお、最大値はプラ ン検証結果やベースプレート(以下、BPL)の変形などを 総合的に考慮して設定した。

5 解析結果

図2に荷重-変形結果の代表例を示す。軸力が大きくな るに従い、耐力、剛性とも低下している。解析での降伏 荷重(剛性が初期剛性の 1/3 になって時点)とその4 お よびその5で後述する保有耐力時の許容荷重も合わせて 示す。すべてのモデルで、解析での降伏荷重が保有耐力 時の許容荷重を上回っていることが分かる。

図3に各モデルで軸力が最大の場合について、降伏荷重時のBPLの相当応力図の代表例、図4にBPLの変形図の

10120 500 3 (内丘)(m) (a)□250-A 仕様 (b)□450-B 仕様 370.83 341.67 3125 283.33 254.17 225 195.83 44) 600 166.67 137.5 108.33 79.167 (c)□600-B 仕様 図2 荷重-変形結果(代表例) *積水ハウス株式会社

- ** 株式会社えびす建築研究所
- *** 日鉄建材株式会社
- ****日本製鉄株式会社

代表例を示す。表面の一部で降伏点を超えている部分も あるが局所的で、BPL の変形も最大でも 1.5mm 程度とな っており、かつ、全体の荷重一変形関係でも極端な剛性 低下が発生していないため、本解析で用いた BPL 厚で構 造安全性は確保されていると考える。なお、□450-B 仕様 の 0.70Py 及び 0.75Py、□600-B 仕様の 0.55Py では BPL の 変形が 1.5mm を超えているが、軸力が設計範囲を超えて おり、設計範囲内ではすべて 1.5 mm以下となっている。

5 まとめ

設定した軸力の最大値までであれば、解析での降伏荷 重(剛性が初期剛性の 1/3 になって時点)が保有耐力時の 許容荷重を上回っており、その4およびその5で示す設 計荷重で問題ないことが分かる。

また、BPL も本解析で用いた板厚で構造安全性が確保 されていることが分かる。



* Sekisui House LTD.

** Corporation Ebisu Architecture Laboratory

- *** Nippon Steel Metal Products Co.,LTD
- **** Nippon Steel Corporation