鋼構造ラーメン骨組における柱脚部の復元力特性が 地震応答性状に及ぼす影響

(その2 スリップ型および除荷点指向型の柱脚を持つ骨組)

213-132 松岡 智大

1. 序

本報のその2では露出柱脚を非保有耐力接合(柱脚ヒンジ型)とした場合について着目し、柱脚部の復元力特性および耐力の違いによる影響を検討する.

秋山ら¹⁾,石田ら²⁾は、柱脚部がスリップ挙動を示す骨組において第 1 層上部に損傷が集中するということを指摘しており、また河野ら³⁾はスリップ型と除荷点指向型の応答値の違いは柱脚部自身、また骨組全体の応答値に対してあまり影響しないと指摘している。しかしながら、いずれも解析骨組が限られており十分な検討がなされていたとは言い難い。

以上を踏まえ、柱脚部の設計方法による骨組の地震応答性 状へ及ぼす影響について様々な解析骨組を対象に検討する.

2. 解析モデル

その 1 の 2. で述べた解析骨組において、柱脚部のみ、復元力特性をスリップ型(アンカーボルト降伏先行型、柱脚タイプ S)と除荷点指向型(ベースプレート降伏先行型、柱脚タイプ D)の 2 種、柱脚柱耐力比($_bM_u/M_{pc}$)を 0.7、0.9、1.0、1.1、1.3 の 5 種をパラメータとして再設計したものを対象とする. また、その他の解析条件はその 1 と同様とする.

3. 解析結果

3.1 柱脚部の変形応答

図 1 に、モデル A0-04 について Hachinohe EW 0.5 m/s を入力地震動とした際の中柱の柱脚部における曲げモーメントー回転角関係を示す. 柱脚タイプ D では柱脚タイプ S に対して最大変形量は同等となるものの、履歴面積が増加するこ

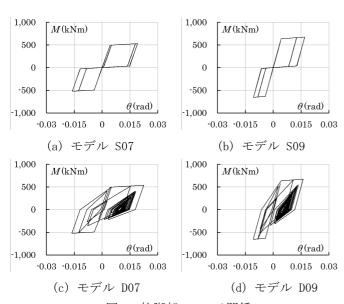


図 1 柱脚部の M-θ関係 (モデル A0-04, Hachinohe EW 0.5m/s)

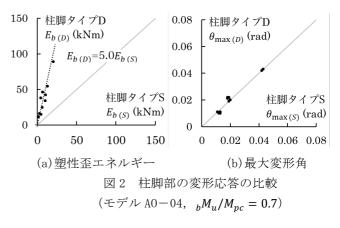
とで塑性変形により吸収するエネルギー(以下,塑性歪エネルギーとする)が増大することがわかる。またどちらの柱脚タイプにおいても柱脚の耐力を小さくするほど柱脚部の変形が大きくなり,第1層の変形に影響を与えていることがわかる

また図 2 に、柱脚タイプ S, D とした各々の場合の柱脚部における変形応答(塑性歪エネルギー、最大変形角)を比較したものを示す.最大変形角を比較すると同等になるのに対し、塑性歪エネルギーを比較すると除荷点指向型とした場合ではスリップ型とした場合と比べ、約 5 倍のエネルギー吸収能力を持つことがわかる.

3.2 2階床梁の変形応答

図 3 に、モデル A0-04 について 2 階床梁端部の累積塑性変形倍率を示す.既往の研究により柱脚がスリップ型の復元力特性を示す場合,第 1 層上部へ損傷が集中し主に 2 階床梁が塑性化する傾向にある 1)、と指摘されている.しかし本解析では柱脚ヒンジ型($_{b}M_{u}/M_{pc}$ =0.7,0.9,1.0)と柱ヒンジ型($_{b}M_{u}/M_{pc}$ =1.1,1.3)との 2 階床梁の損傷を比較するとそのような傾向はみられなかった.

また, 図 4(a), (b)より柱脚タイプ S, D とした場合で応



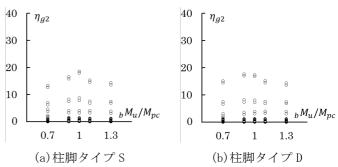


図3 2 階床梁端部の累積塑性変形倍率 (モデル A0-04)

答値に大きく差はみられず、柱脚部における復元力特性の違いは2階床梁の損傷にあまり差を生じないことがわかる. しかし、上記の結果が既往の研究と異なる傾向となる要因については未だ不明である.

3.3 第1層への損傷集中

図 4 に、Hachinohe EW 0.5 m/s を入力地震動とした際の、骨組全体に対する第 1 層への塑性歪エネルギーの集中率 E_{p1}/E_p を柱脚柱耐力比をパラメータとして示す。柱ヒンジ型における第 1 層への塑性歪エネルギー集中率は高層のモデルになるほど低くなるものの、柱脚ヒンジ型の場合は建物の層数によらず高くなる傾向がみられる。 $_bM_u/M_{pc}$ =0.7 とした場合、4 層のモデルでは柱ヒンジ型としている場合に比べ $1.3\sim1.4$ 倍程度、4 層のモデルでは $1.4\sim1.8$ 倍程度の損傷集中が生じている。また柱脚タイプ $1.4\sim1.8$ 倍程度の損傷集中率が高くなる傾向がみられ、柱脚タイプ $1.4\sim1.8$ とした場合と比べ、損傷集中率が $1.4\sim1.8$ 層のモデルでは $1.4\sim1.8$ 信程度、 $1.4\sim1.8$ 8 層のモデルでは $1.4\sim1.8$ 6 と比べ,損傷集中率が $1.4\sim1.8$ 6 とした場合と比べ,損傷集中率が $1.4\sim1.8$ 6 目のモデルでは $1.4\sim1.8$ 6 目のエデルでは $1.4\sim1.8$ 6 日本 $1.4\sim1.8$ 6

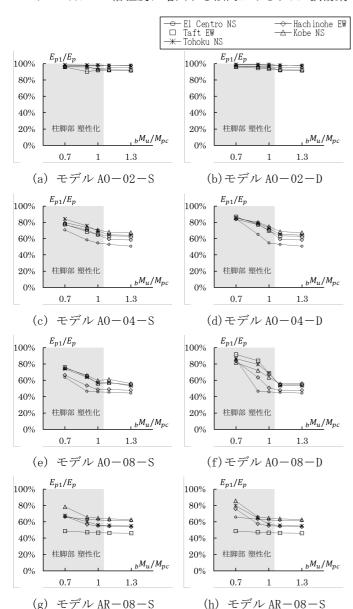


図4 第1層への塑性歪エネルギー集中率

中の生じる原因としては、柱脚部の耐力が低下することで骨組全体に対する第1層の保有水平耐力が低下したこと、同じく第1層の剛性が低下したことなどが考えられる。また、AR 骨組に関しては AO 骨組に対して柱脚部が塑性化し難い傾向がみられ、第1層への損傷集中も生じにくい結果が得られた。

図 5 に、骨組全体に対する第 1 層上部における塑性歪エネルギー集中率 $(E_{p1}-E_b)/E_p$ を示す。柱脚タイプ S では柱脚の塑性化による第 1 層上部への影響はみられず,図 5 (c) においてみられた柱脚の塑性化による第 1 層への損傷集中は柱脚の塑性歪エネルギーが負担したと思われる。また柱脚タイプ D では柱脚の塑性化により第 1 層上部の塑性歪エネルギーが減少する傾向がみられ、柱脚タイプ S とした場合に対し第 1 層上部の損傷をより低減されると思われる。

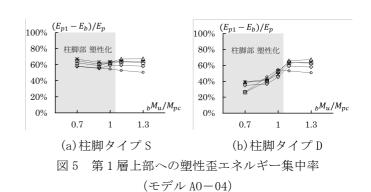
4. 結

本報では、露出柱脚における設計方法および変形性能による地震応答性状への影響を、2層、4層、8層のラーメン骨組について地震応答解析により検討した.以下に得られた知見を示す.

- ・柱脚部の復元力特性の違いによらず、柱脚部の塑性化により第 1 層への損傷集中が生じ上層の応答値が低減される傾向にあり、除荷点指向型とすることで第 1 層上部への損傷集中をより緩和することができる.
- ・柱脚部におけるスリップ型(アンカーボルト降伏先行型)と除荷点指向型(ベースプレート降伏先行型)との復元力特性の違いは自身の最大変形応答や骨組全体の変形応答には影響しないが、塑性歪エネルギー吸収量は除荷点指向型の方が大きくなり5倍程度のエネルギー吸収能力をもつ.
- ・柱脚部が他と異なる復元力特性を示す場合において,第1 層上部への損傷集中率が増加するとは言えない.

[参考文献]

- 1) 秋山 宏,大井謙一:混合型の復元力特性をもつせん断型多層骨組の損傷集中特性,日本建築学会論文報告集,第303号,1981.5
- 2) 石田孝徳,山田哲,久保田航平:露出柱脚を有する鋼構 造剛接骨組のD。値再評価
- 3) 河野昭雄,松井千秋:柱脚の復元力特性の違いが梁降伏型ラーメンの地震応答性状に与える影響について,日本建築学会構造系論文集,第507号,1998.5



(向出研究室)