

京都大学大学院	学生会員	大塚 泰士
京都大学工学研究科	フェローアソシエイト	家村 浩和
京都大学工学研究科	正会員	高橋 良和

1.はじめに

近年、深い渓谷部をわたる長大なコンクリート橋脚が建設され始めている。こうした橋梁では高橋脚が必要となるが、必要な剛性をより合理的に確保するために、柱脚基部への曲げモーメント負荷が少なく、コストの安い中空断面が採用される場合が多い。中空断面ではコンクリート部分の拘束が困難であることや、曲げ変形が卓越するにしても、厚さの薄い壁部においてはせん断力の影響が大きくなることから、極限耐力後の変形性能が中実RC断面に比べて劣る可能性がある。本研究はせん断スパン、スターラップ配置間隔、中間補強筋の有無などをパラメーターとして中空断面RC柱の供試体を作製して静的載荷実験を行い、ひび割れの進展状態や韌性に注目し、その曲げ及びせん断変形の基本的特性を検討した。

2. 実験概要

本実験で用いたRC柱部材の断面図を図1に示す。また本実験ではせん断スパン長600mm, 1200mm(せん断スパン比: 2.0, 4.0)の2通り設け、スターラップ間隔が50mm, 100mmの供試体を作成した。これは実際の構造物と帶鉄筋比をあわせるために100mmの供試体を、また、中間補強筋が十分な効果を発揮するために50mmの供試体の2種類を用意した。Priestlyらの研究によると中間補強筋の十分な効果を期待するための帶鉄筋間隔は本供試体では57.7mm以下となる。主鉄筋にはSD295D10を、スターラップ・中間補強筋にはSD345D3を用いている。制御方式は一定軸力下での供試体長×1/100ずつ2回繰り返しの一定振幅変位漸増方式を基本的に用いておりH2-2についてのみ供試体長×1/200を一定振幅の基準として載荷を行った。

供試体の諸量を表1に示す。

表1. 供試体諸量

供試体No.	a/d	軸力(MPa)	帶鉄筋間隔(mm)
H4-1	4.0	0.0	50
H4-2	4.0	3.7	100
H4-3	4.0	3.7	100+中間補強筋
H4-4	4.0	3.7	50
H4-5	4.0	3.7	50+中間補強筋
H2-1	2.0	3.7	100
H2-2	2.0	3.7	50

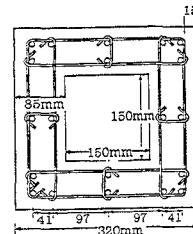


図1. 供試体断面図(中間補強筋有り)

3. 実験結果及び考察

本研究ではスターラップ間隔、中間補強筋の有無に注目し、中空断面RC橋脚の塑性域での変形性能について検討した。

3.1 P-δスケルトン

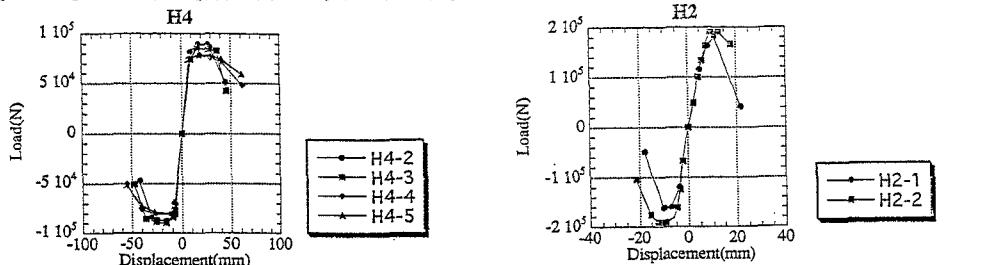
図3は実験より得られた履歴曲線より包絡線を抽出したものである。図3のうちH4シリーズをみるとH4-4, H4-5の供試体の方が韌性に優れている。このことから、スターラップ間隔がコンクリートの拘束効果に大きな影響を及ぼしているといえる。また、いずれの供試体も降伏してから終局するまである程度の韌性を保持しており破壊性状はいずれも安定した曲げ破壊の様相を示している。また、中間補強筋を有するH4-5は

中空断面RC橋脚・スターラップ間隔・中間補強筋

京都市左京区吉田本町・TEL:075-753-5088・FAX:075-753-5926

H4-4に比べて最大耐力後の耐力減少が多少緩やかになっている。これは中間補強筋によりコンクリートの拘束が高まることによると考えられる。韌性率をみると、H4-2(2.83), H4-3(2.79), H4-4(4.25), H4-5(4.36)となっており、スターラップ間隔が100mmのH4-2とH4-3について全く効果が現れていない。これらの供試体はスターラップ間で主鉄筋が座屈していることが確認されており、この座屈が主要な破壊モードになったためと考えられる。

それに対し、H2シリーズにおいては降伏後間もなく急激な耐力の低下が生じ、脆性的なせん断破壊の様相を示している。H2-1とH2-2を比べると、H2-2はH2-1よりもやや緩やかに耐力、曲げモーメントが低下している。これも曲げ破壊の場合と同じようにスターラップ間隔の影響が顕著に現れている。



3.2 スターラップひずみ

スターラップの高さ方向のひずみを載荷波形の山ごとにプロットした曲線を図3に示す。まず、曲げ破壊型の供試体についてみると、基部付近のひずみが小さくなっている。これは基部付近では曲げモーメントが大きいために曲げひび割れが支配的になるためであるということがわかる。またスターラップの降伏ひずみが 1452μ であることを考えると、ほとんどのスターラップは降伏しておらずこれらの供試体については曲げ破壊モードが卓越していたものと思われる。

また、同じ曲げ破壊型の供試体でも、スターラップ間隔の短いH4-4は300mm以外の位置のひずみの値は非常に小さい。このことからもスターラップの間隔がコンクリートの拘束に大きな影響を及ぼすということが確認できる。次に、せん断破壊型の供試体をみると、曲げ破壊型の供試体とは全く異なった形になっている。ひずみの最大値は基部から200mmの位置であり、ひずみの値も大きくなっている。このことは、基部から200mmの断面がせん断破壊をしてしまう可能性が非常に大きいことを示している。

4 結論

中空断面RC橋脚のようなウェブ幅の薄い断面部材の変形性能の向上のためには、いかにコンクリートの拘束効果を高めるかが重要となる。また、中空断面を採用する場合は脆性破壊に対する補強を十分に施す必要があるということがわかった。中間補強筋は韌性の向上に寄与することが認められる。ただ、中間補強筋による韌性の改善効果を得るにはスターラップ間隔を適切にとる必要がある。

【参考文献】

- 1) M. J. N. Priestley・F. Seible・G. M. Calvi. : Seismic Design and Retrofit of Bridges, John Wiley & sons, 1996年
- 2) 田中克直他：「中空断面RC橋脚の変形性能に関する実験的検討」、地震工学研究発表会講演論文集 773-776、1997年
- 3) 石田聰史他：「中空断面RC橋脚の耐荷力に関する実験的検討」、土木学会第52回年次学術講演会講演概要集、第5部 920-921、1997年

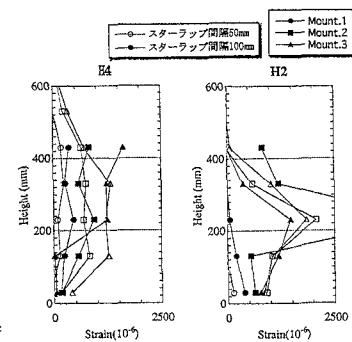


図3. スターラップひずみ