ずれ止めを有するコンクリート充填二重鋼管部材の曲げ耐荷力

| 京都大学 | 学生 | 主会員 | ○清水 | く 優, | 巽 | 郁仁 |
|------|----|-----|-----|------|----|----|
| 正会員 | 石川 | 敏之, | 服部 | 篤史, | 河野 | 広隆 |

表-1

 D_i

 D_o

_

_

0.22

0.22

0.22

0.22

0.22

0.22

ラベル

CFT-n

CFT-O

CFT-Os

D22-n

D22-0

D22-Os

D22-I

D22-Is

D22-OI

断面

0

0

Ģ

供試体一覧

実験値

 $M_{\rm max}$

84.2

100.9

95.6

91.8

101.8

98.6

97.9

93.5

108.2

算定値

 M_{μ}

86.3

90.1

86.3

89.5

93.4

89.5

90.9

89.5

94.7

 M_{con}

 $[kN \cdot m] [kN \cdot m] [kN \cdot m]$

92.8

96.6

92.8

96.4

100.2

96.4

99.3

96.4

103.1

1. はじめに

コンクリート充填鋼管(CFT)部材は鋼管の内部にコンク リートを充填した構造であり,耐荷性,耐震性に優れている ため橋脚等に用いられている.さらに,CFT部材の軽量化を 図った構造として,CFT部材の鋼管の中に径の小さい鋼管を もう一つ配置し,両鋼管の間のみにコンクリートを充填した コンクリート充填二重鋼管(CFDT)部材の研究が行われてい る.これまでにCFDT部材の基礎力学特性や耐震性に関する研 究が報告されてきた^{1),2)}が,鋼管-コンクリート界面のずれ 止めの必要性や,ずれ止めが曲げ耐荷性状に及ぼす影響につ いて検討した研究は少ない.本研究では,鋼管-コンクリー ト界面にずれ止めを設置したCFDT部材の曲げ載荷実験を行 い,ずれ止めの有無および設置個所の違いが曲げ耐荷性状に 与える影響を検討した.

2. 実験方法

表-1に供試体の一覧を示す.実験には、外側の鋼管(以下, 外鋼管)とコンクリート界面にずれ止めを設置した供試体, 内側の鋼管(以下,内鋼管)とコンクリート界面にずれ止め を設置した供試体,両鋼管にずれ止めを設置した供試体,ず れ止めを設置していない供試体を用いた.ラベルに"s"のつく 供試体には図-1(b)に示すように、せん断スパンのみにずれ止 めを設置した.また、外鋼管径 *D*_oと内鋼管径 *D*_iの比(内外 鋼管径比 *D*_i/*D*_o)が異なる2種類の CFDT 部材と CFT 部材を 用いた.載荷方法は図-2に示すように対称4点曲げ載荷とし、 荷重に加え、供試体端部で鋼管とコンクリートの相対変位を クリップゲージで測定した.

3. 結果と考察

3.1 最大曲げモーメント

表-1 中に実験より得られた各供試体の最大曲げモーメント *M*_{max}を示す. CFT および *D_i/D_o*=0.22 の供試体(以下, D22 とする) では、ずれ止めを設置した全ての供試体の最大曲げモーメントが、 ずれ止めを設置していないnの供試体よりも高い値を示している. これは、ずれが抑制されることによって純曲げ区間の圧縮側コン クリートが3軸方向に拘束を受け、見かけの圧縮強度が向上する、 いわゆるコンファインド効果のためと考えられる.また、内鋼管 にずれ止めを設置した I および Is よりも、外鋼管にずれ止めを設 置した O および Os の方が最大曲げモーメントが大きいことから、

Ģ D22-OIs 0.22 100.2 96.4 89.5 D60-n 0.60 112.1 119.2 113.1 D60-0 0.60 117.6 123.0 116.9 D60-I 0.60 116.0 123.0 115.7 D60-OI 0.60 119.0 125.6 119.5 鋼管 コンクリート ずれ止め (異形鉄筋)



(a) D22-OI



図-1 ずれ止めの設置例

外鋼管にずれ止めを設置した方がコンファインド効果は大きい.一方, *D_i/D_o=0.60*の供試体(以下, D60とする) では CFT や D22 に比べて最大曲げモーメントの向上効果が小さい.これは圧縮側コンクリートの断面積が小さい ため, コンファインド効果が小さかったと考えられる.

キーワード コンクリート充填,鋼管,CFDT, ずれ止め,耐荷力,コンファインド効果 連絡先 〒615-8540 京都市西京区京都大学桂 C クラスター 構造物マネジメント工学講座 TEL 075-383-3321 図-3 に D22 の外鋼管圧縮縁とコンクリートの相対変位(コンクリ ートが抜け出す方向を正)を示す.図-3(a)より,D22-O および OI では最大曲げモーメント付近での外鋼管とコンクリートのずれが大 幅に抑制されていることが確認できる.さらに,図-3(b)より,せん 断スパンのみにずれ止めを設置した D22-Os でも外鋼管圧縮縁とコ ンクリートのずれが抑制されており,最大曲げモーメントは D22-O と同程度に向上している.

3.2 最大曲げモーメントの算定

コンファインド効果を考慮した CFT 部材の最大曲げモーメントの 算定式²⁾をもとに、内鋼管とコンクリートの中空断面を加味して、 コンファインド効果を考慮した CFDT 部材の最大曲げモーメント *M*_{con}の算定式を次式の通り導いた.

 $M_{con} = (\sigma_c'/12) \cdot (D_o^3 \cos^3 \alpha_o - D_i^3 \cos^3 \alpha_i)$ $+ [\{(\beta_1 + \beta_2)/2\} \cdot f_{osy} D_o^2 t_o \cos \alpha_o + f_{isy} D_i^2 t_i \cos \alpha_i] + \sum \sigma_s A_s y$ (1)

ここに、 $\sigma_{c}' = k_{1}f_{c}' + 0.78 \cdot \{2t_{o}/(D_{o} - 2t_{o})\}$ · f_{osy} , $k_{1} = 0.85$, β_{1} および β_{2} はコンファインド効果による外鋼管圧縮側の応力低減係数およ び引張側の応力割増係数でありそれぞれ 0.89 および 1.08 である. f_{osy} , f_{isy} はそれぞれ外鋼管および内鋼管の降伏強度, t_{o} , t_{i} はそれ ぞれ外鋼管および内鋼管の板厚, σ_{s} はずれ止めの正あるいは負の降 伏強度 f_{sy} , A_{s} はずれ止めの断面積, yは中立軸から各ずれ止めの 図心までの距離(下向きを正), α_{o} , α_{i} はそれぞれ外,内鋼管の中 立軸位置を示す角度であり,図-4 に示す最大曲げモーメント時の断 面を仮定して導いた次式において $N_{con} = 0$ として得られる.

 $N_{con} = (\sigma_c'/8) \cdot \{D_o^2(\pi - 2\alpha_o - \sin 2\alpha_o) - D_i^2(\pi - 2\alpha_i - \sin 2\alpha_i)\} + f_{osy} D_o t_o \{(\pi/2) \cdot (\beta_1 - \beta_2) - \alpha_o (\beta_1 + \beta_2)\} - 2f_{isy} D_i t_i \alpha_i + \sum \sigma_s A_s$ (2)

表-1 中に各供試体の M_{con} および,式(1)および(2)において $\sigma_c' = k_1 f_c'$, $\beta_1 = \beta_2 = 1$ として算出したコンファインド効果を考慮 しない最大曲げモーメント M_u を示す.最大曲げモーメントの向上 効果が大きい CFT-O, Os および D22-O, Os, OI, OIs では,コンフ ァインド効果を考慮した算定式 M_{con} によって良好に評価できてい る.一方,コンファインド効果の小さい CFT-n, D22-I, Is および D60 の供試体では,コンファインド効果を考慮せずに算定した最大 曲げモーメント M_u と精度良く一致している.

4. まとめ

CFDT 部材の鋼管-コンクリート界面にずれ止めを設置すること によって, 圧縮側コンクリートが3軸方向に拘束を受け, 最大曲げ モーメントが向上した.外鋼管にずれ止めを設置した場合に向上効 果が大きく, せん断スパンのみの設置でも向上する.また内外鋼管 径比が大きい D60 では向上効果は小さい.





(a) D22-n, O, I および OI



(b) D22-n, Os, Is および OIs

図-3 鋼管とコンクリートのずれ



参考文献

1) 上中宏二郎, 鬼頭宏明:二重鋼管・コンクリート合成部材の中心圧縮および曲げ特性に関する研究, 第 8 回複合・合成構造の活用に関するシンポジウム講演論文集, pp.(9)-1-8, 2009

2) 杉浦邦征,林堂靖史,橋本国太郎,大島義信,河野広隆:コンクリート充填中空式2重鋼管構造橋脚の耐震性に 関する研究,構造工学論文集, Vol.55A, pp.670-679, 2009.3

3) 日本建築学会:コンクリート充填鋼管構造設計施工指針,2008