大型供試体を用いた ASR 亀裂進展評価

九州工業大学	学生会員	○稲垣	裕之	九州工業大学	正会員	幸左	賢二
住友大阪セメント株式会社	正会員	草野	昌夫	九州工業大学	正会員	合田	寛基

1. 目的

ASR劣化構造物において,鉄筋の曲げ加工部で破断する事例が報告されているが,損傷メカニズムについては未解明な部分が多い. そこで本研究では,鉄筋破断現象が再現された過年度の小型ASR供 試体(1/4スケール)をもとに大型供試体(1/8スケール)を作製し, 鉄筋曲げ加工部の詳細な変形測定に着目し検討を行った.

2. 実験概要

本研究では,鉄筋がコンクリートにより拘束されている状態で ASR によって内部に発生した膨張圧を受けた場合の損傷度を検討 するため,図-2に示すように膨張コンクリートを普通コンクリー トの中央部に打設できるように中空形状を適用した.使用鉄筋は現 行節形状鉄筋と旧節形状鉄筋を用い,亀裂進展を確認する旧節形状 鉄筋曲げ加工部は,鉄筋の経年変化を考慮して熱処理を行っている. ひび割れ計測は,実構造物の調査で用いられている幅 0.2mm 以上 のひび割れを対象とし,供試体側面に記した帯鉄筋軸方向の測線に 交わるひび割れの幅を側線長で除して測線ひずみを算出した.

3. 実験結果

本実験供試体は、膨張コンクリート打設後 5.5 時間でひび割れの 発生が確認され、15 時間後まで顕著にひび割れの進展が確認された. それ以降,ひび割れの進展が収束,停止したため打設後 30 時間で 実験終了とした. 図-3 に測線ひずみ,ひび割れ密度の経時変化を 示す.ひび割れは中央部より発生しその後隅角部に幅の大きいひび 割れが集中的に発生する進展が見られ、15 時間後付近より進展は収 束し,ひび割れ幅が拡大していく傾向にあった.旧節形状鉄筋側の 2 側面を対象として計測しており,膨張が収束した最終段階での値 は測線ひずみ 6496µ,ひび割れ密度 5.58m/m²であった.

ASR による損傷が著しい実橋脚 21 基について分析を行っている 既往の研究¹⁾より,ひび割れ密度 2.0m/m²を超えると圧縮強度が低 下する傾向があり,ひび割れ密度 5.0m/m²以上では特に劣化が厳し い状態とされている.この境界を用いて劣化領域とし 3 段階に分類 した.また実橋における測線ひずみは,1000~3000 µ 程度であり 5000 µ を超えるものは稀である.以上よりひび割れ密度が劣化領域 1, 側線ひずみ 6496 µ である今回の実験供試体では,ASR 実構造物 の中でも特に劣化が厳しい状態と同程度の膨張量を再現出来たと 考えられる.

キーワード アルカリ骨材反応,鉄筋破断,膨張圧

連絡先 〒804-8550 福岡県北九州市戸畑区仙水町 1-1 九州工業大学 TEL 093-884-3123





図-2 供試体形状,鉄筋 No,ひび割れ図



図-4 に最終段階(測線ひずみ 6496µ, ひび割れ密度 5.58m/m²) の供試体上断面ひび割れ損傷図,隅角部における標点間距離,斜め 距離,角度,標点移動距離について示す.ひび割れ性状より膨張力 を受けた供試体全体の膨張変形形態は,四角状の膨張変形と円弧状 の膨張変形が複合したものと推測され,亀裂が進展する箇所と考え ている帯鉄筋隅角部内側には引張方向の軸力に加えて,曲げ戻され る引張応力も加わっていたと考えられる.供試体上端面には標点を 配置しており,ノギスで標点間距離の測定,デジタルカメラによる 画像計測により斜め距離,標点移動方向を計測した.これより亀裂 が進展すると考えられる旧節形状鉄筋隅角部に着目し,変形状態の 検討を行う.四角状の膨張変形は 0.8~3.1mm(対象距離に対して 0.2~0.9%増加)の値であるのに対し,円弧状の膨張変形より進展 する斜め方向の距離では 6.4mm(対象距離に対して 4.5%,角度は 1.9°)の値であった.よって隅角部では四角状の膨張変形より,円 弧状の膨張変形による曲げ戻し変形が卓越していたと考えられる.

以上より主鉄筋軸方向の四角形断面隅角部では、内部からの膨張 力に対して円弧上に鉄筋が曲げ戻される方向の変形が顕著に見ら れ、測線ひずみ 6500µ 程度の膨張ではかぶり厚さ 42mm で供試体軸 方向断面隅角部が1.9°の角度で曲げ戻される方向へ変形を起こすこ とが確認された.

図-5 にマイクロスコープによる縦断面観察による鉄筋 No.4 の 亀裂を示す. 亀裂形状から曲げ加工時の節のめり込みにより発生し たと比較的幅の大きい亀裂を1 次亀裂(初期亀裂),その後進展し たと考えられる細く,先端のとがった亀裂を2 次亀裂(膨張進展亀 裂)と定義づけた.鉄筋の亀裂深さを鉄筋径で除した鉄筋亀裂進展 量を図-6 に示す.5 つのうち4 つの試料で2 次亀裂の発生が確認 され,亀裂進展量の最大進展量は鉄筋 No.2 で 1.47%であった.ま た,2 次亀裂が発生している箇所は1 箇所のみであり,いずれも曲 げ加工の中心付近である傾向が確認された.

5. まとめ

(1)四角形主鉄筋軸方向断面の隅角部では、内部からの膨張力に 対して四角状の膨張変形が 0.9%,円弧上の膨張変形が 4.5%であり, 鉄筋が曲げ戻される円弧状膨張が主変形と確認され,測線ひずみ 6500µ程度の膨張ではかぶり厚さ 42mm で供試体軸方向断面隅角部 がおよそ 2°の角度の鉄筋曲げ戻し変形が確認された.

(2)鉄筋の亀裂進展量は1.00dで曲げ加工した旧節形状帯鉄筋の曲 げ加工部内側で内部からの膨張力による亀裂進展が確認され,さら に曲げ加工部中心に近い位置で特定の亀裂のみが進展しやすい傾 向が得られた.

参考文献

 幸左賢二ら:アルカリ骨材反応による鉄筋破断を模擬した供試 体実験,構造工学論文集, Vol.53A, pp.968-979, 2007.3



