第V部門

PC 部材中のシース腐食とコンクリート表面のひび割れに関する実験的検討

京都大学	学生員	〇鈴木依	古典	西日本旅客鉄道	(株)	正会員	近藤拓也
京都大学	正会員	高谷	哲	京都大学		正会員	山本貴士
				京都大学	フェ	ロー会員	宮川豊章

### 1. はじめに

コンクリート中に存在する鋼材は、塩化物イオンの存在等により腐食し、コンクリートにひび割れを生じ させる.しかし、コンクリート表面に発生するひび割れと PC 鋼材やシースの腐食との関係が明らかでない ため、コンクリート外部の状況からコンクリート内部の状況を推測することは難しいのが現状である.そこ で、本研究ではシース腐食によるひび割れ発生機構を明らかにするため、コンクリート中に塩化物イオンが 存在する場合のポストテンション方式 PC 桁を模擬し、グラウトの充填率とコンクリート表面に発生するひ び割れとの関係について、電食実験を行うことにより検討した.

#### 2. 実験概要

#### 2.1 実験要因

実験要因一覧を表-1 に示す.実験要因はグラウト 充填率,積算電流量とした.グラウト充填率 75%と は,図-1 に示すように充填高さがシース径の 3/4 の 状態を示している.各要因 2 体ずつ供試体を作製し た.

## 2.2 供試体

供試体の断面図および側面図を図-2 に示す.供試体は 100×100×400mm の角柱供試体とし,内部に φ40mm の鋼製シースを配置した.7 日間の湿布養 生の後,片方の供試体端部に厚さ 5mm のゴム板を 貼り付けて止水処理を施し,もう片方の端部からグ ラウトを所定の量だけ注入した.その後ただちにゴ ム板を貼り付けて止水処理を施した.

電食回路の模式図(断面図)を図-3 に示す.各供試体を質量パーセント濃度 5%の NaCl 溶液の入ったア

クリル製水槽内に設置し、シースを陽極、供試体の底面に設置した銅板を陰極として通電した.なお、NaCl 溶液は供試体底面に接する程度の量を水槽に入れ、適宜補充した.電流密度はシース表面積に対して 4.0A/m<sup>2</sup> とした.また、通電は電食が終了するまで一定の電流密度で実施した.

# 2. 3 測定項目

電食終了後,図-4に示すように供試体表面に50mm間隔でメッシュを切り, メッシュ線とひび割れとが交差する7箇所,すなわち供試体端部からの距離 50mm 毎におけるひび割れ幅を測定した.測定には,クラックスケール(精 度:0.1mm)を用いた.なお,測定した7箇所のひび割れ幅の平均値を平均ひ び割れ幅と定義し,同一要因2体において,平均ひび割れ幅の平均値を算出

Yusuke SUZUKI, Takuya KONDO, Satoshi TAKAYA, Takashi YAMAMOTO and Toyoaki MIYAGAWA suzuyu.55@t05yeah.mbox.media.kyoto-u.ac.jp

表-1 実験要因一覧

実験要因	内容
グラウト充填率(%)	100, 75, 50, 25, 0
積算電流量(hr・A)	40, 60, 80, 100





図-2 供試体概要図(単位:mm)



した.また,複数の面にひび割れが発生した供試体の場合には,供試体端部からの距離毎にひび割れ幅を合計した.例えば,図-4の供試体の場合には,端部からの距離50mmでのひび割れ幅はB1とS1の和とした.ひび割れが発生していない箇所については,ひび割れ幅0mmとして扱った.

ひび割れ幅測定後,両端 50mm を切り落とし,中 央 300mm 部のシースを取り出した.JCI-SC1 法に基 づいてシースの除錆を行った後,質量を測定した. また,シースの長さを測定し,その値にシースの健 全時単位長さ質量(0.33g/mm)を乗じて健全時の質量

とし、除錆後の質量との差を質量減少量とした. 質量減少量を 健全時の質量で除した値を質量減少率とした. シースの腐食が 激しく取り出しが不可能であった供試体では、シース質量減少 率は100%とした. また,同一要因2体の平均値を算出した.

## 3. 実験結果および考察

電食終了後の供試体の外観状況の一例を図-5 に示す. グラウ ト充填率 0%の供試体ではコンクリート表面にひび割れは見ら れなかった.積算電流量と平均ひび割れ幅との関係を図-6 に, シース質量減少率と平均ひび割れ幅との関係を図-7 に示す.な お,今回の実験では,印加した積算電流量から計算される電食 効率は 20~40%であった.積算電流量の増加に伴って平均ひび 割れ幅が増加する傾向を示した.また,シース質量減少率の増

加に伴って平均ひび割れ幅が増加する傾向を示した. さらに、グラウト充填率が高いほど平均ひび割れ幅 が大きくなった.図-6において、積算電流量40hr・ Aの段階では平均ひび割れ幅に大差はないものの、 それ以降のひび割れ幅開口速度にグラウト充填率が 大きく影響していることがわかる.これは、グラウ ト未充填により生じた空隙がシースの腐食膨張 圧を吸収することによって、コンクリートに腐食 膨張圧が伝達されないためだと考えられる.

#### 4. まとめ

ポストテンション方式 PC 桁中のシース腐食を模 擬した電食実験を行い,コンクリート表面に発生す るひび割れとグラウト充填率との関係について検討 した.鋼製シースを電食により腐食させた場合,グ ラウト未充填の場合を除いて,コンクリート表面に ひび割れが発生することが確認された.ひび割れ幅 はシース質量減少率が大きいほど,また,グラウト 充填率が高いほど大きくなる傾向があった.



図-7 シース質量減少率と平均ひび割れ幅との関係