# 塩害環境下に設置された PC 桁における 外観損傷と内部鋼材腐食分布に関する調査

小川 晴希1・中村 文則2・山口 貴幸3・下村 匠4

## 1. はじめに

既設の PC 桁におけるコンクリート表面のひび 割れ・剥離の状況から内部鉄筋の腐食欠損量を定 量的に予測できれば、実構造物の耐荷性能を効率 的に評価する方法の一つとなる.そのような方法 を確立するためには、コンクリート内部における 鉄筋腐食と表面の腐食ひび割れの関係について 明らかにすることが重要である.

既往研究では、鈴木ら<sup>1)</sup>、近藤ら<sup>2)</sup>、西ら<sup>3)</sup>が、 コンクリート内部の鉄筋腐食(PC 鋼材)から生じ る腐食ひび割れの発生過程に関する模型実験を 実施している.これらの成果により、内部鉄筋の 腐食過程とそれに伴う腐食ひび割れの発生過程 が明らかになっている.その一方で、実構造物に おいて、田中ら<sup>4)</sup>、武田ら<sup>5)</sup>が RC およびプレテン ション桁の表面の腐食ひび割れの分布と内部鉄 筋の腐食状況について調査結果を報告している.

しかしながら,既往研究の調査結果だけでは, 実構造物における内部鉄筋腐食量と表面ひび割 れの関係を明確に把握できていないのが現状で ある.特に,ポストテンション PC 桁のような構 造形式では,コンクリート表面のひび割れ分布や 内部鉄筋の腐食欠損量の詳細調査事例は少ない.

本研究では,撤去されたポストテンション PC 桁の一部を利用して,表面のひび割れ,浮き・剥 離の外観損傷状況の調査を実施し,その結果の整 理を行った.さらに,浸透塩化物イオン量および 内部鉄筋腐食分布の調査を実施し,それら結果と 外観損傷状況との関係について考察を行った.

# 2. 対象とした橋梁および調査個所

## 2.1 対象とした橋梁

対象とした橋梁は,1970~2019年の49年間供 用された新潟県糸魚川市に位置する図-1の青海 川橋である.構造形式は,橋長110.0m,4径間単 純ポストテンション方式 PCT 桁である.橋桁は, 海岸の汀線付近に設置されており,飛来塩分の作 用を受けるとともに,冬季では凍結防止剤の散布 も行われている.2007年,2016年に全径間断面修 復および表面保護が実施されている.



図-1 対象橋梁



図-2 供試体の摘出位置



図-3 供試体 (G3-S1)

#### 2.2 調査箇所および供試体

調査箇所は第2径間であり,図-2に示す径間中 央部のG1-CLからG5-CL,径間新潟県側のG1-S1 とG3-S1の計7供試体である.橋桁上部工の外観 損傷状況と内部劣化状況を調査するために,図-3 のような幅1m程度の供試体を橋桁から摘出し, それらを実験室に運搬することで調査を実施した.

\*1 長岡技術科学大学大学院 工学研究科環境社会基盤工学専攻 学士(工) \*2 長岡技術科学大学 工学研究科環境社会基盤工学准教授 博士(工) (正会員) \*3 長岡技術科学大学 技術支援センター 修士(工) (正会員) \*4 長岡技術科学大学 工学研究科環境社会基盤工学教授 博士(工) (フェロー)

## 3. 供試体の外観損傷調査

# 3.1 調査項目および調査方法

外観損傷の調査項目は、表面ひび割れ、剥離および浮きの範囲である.ひび割れは、表面のひび 割れを目視で確認し、その長さと幅を測定した. ひび割れ幅の測定は、長さ方向に 25mm 間隔で、 クラックスケールを利用して計測した.剥離は、 目視で範囲を確認し、それを直接測定した.浮き は、打音法によって供試体表面から確認できる範 囲を測定した.これらの結果を供試体のフランジ 部の展開図にそれぞれ整理した.展開図は、山側 面、下向面、海側面に分割した.

## 3.2 外観損傷の定量化方法

表面ひび割れ、剥離および浮きの範囲の調査結 果を定量的に評価できるようにするために、定量 化を実施した.表面ひび割れの定量化は、既往研 究のを参考にひび割れを密度で評価する B 法で行 った.この方法は、単位面積(m<sup>2</sup>)あたりのひび割 れの面積を密度化し、ひび割れ密度(B法)(m・ mm/m<sup>2</sup>)として整理する方法である. ひび割れの面 積は,ひび割れ長さ(m)に,ひび割れ幅(mm)を乗じ ることで算出した. 浮き・剥落の範囲の定量化は、 浮き・剥離の範囲の直下に位置する内部鉄筋から ひび割れが生じていると仮定して定量化を行っ た. 浮き・剥落に相当するひび割れ幅(以下, 換算 ひび割れ幅)を設定し、ひび割れの定量化と同様に ひび割れ密度(B法)で行った.また,ひび割れ長さ は浮き・剥離箇所の直下部分の内部鉄筋の長さ (m)とした. 換算ひび割れ幅は、剥離および浮きの 範囲で幅1mmと仮定した.

以上のように,表面ひび割れ,剥離および浮き をそれぞれ定量化した値を合計し,それを展開図 の山側面,下向面,海側面に分けて整理した.

#### 3.3 外観損傷の調査結果および考察

外観損傷調査から得られた表面ひび割れ,剥離 および浮きの範囲を整理した展開図を図-4 に示 す.図の展開図は,供試体 G3-S1 の結果である. 図に示すように,展開図の海側面において,表面 ひび割れ,剥離および浮きが分布していることが わかる.その一方で,展開図の山側面および下向 面では,ほとんど損傷は見られなかった.下向面 の海側に損傷は生じているものの,下向面の山側 および山側面には損傷が確認されなかった.

展開図から外観損傷をひび割れ密度として定量化した結果を図-5に示す.図より,各供試体のひび割れ密度は,海向面で大きく,山向面で小さくなる傾向がみられる.今回の調査では,ひび割れ密度は,橋桁の中央部に位置する供試体 G3-CLで最も大きく,供試体 G4-CL および G5-CL で損傷がほとんど生じていない結果であった.



## 4. 供試体の内部調査

#### 4.1 調査項目および調査方法

供試体内部の調査項目は、コンクリート内部の 塩化物イオン量および内部鉄筋の腐食分布であ る.

コンクリート内部の塩化物イオン量の測定は, ドリル法で実施した。ドリル粉は、コンクリート 表面から 140mm の深さまで 20mm 毎に削孔する 方法で採取した. 試料の採取位置は, フランジ部 の山側面,下向面(2点),海側面の計4点である. 採取した試料に含まれる浸透塩化物イオン量の 分析は、塩化物イオン濃度迅速測定法<sup>7)</sup>で実施し た. 実際の分析では、次のような手順で分析用の 溶液を作製し,塩化物イオン量の測定を行った. 溶液の作製は、ドリル削孔で得られた試料 10.0g と溶出助剤 2.0g を瓶に入れ,80℃以上の蒸留水 50.0g を加えて混合した. 瓶の中身が 80℃ 以上を 保つようにしつつ, 蓋をして1分毎に5回程度振 り混ぜ、その後、室内温度で約53時間静置させ た.作製した溶液は、酸試薬をセットし、上澄み 液を 0.2mL 入れ, SOLMATE-100 を用いて塩化物 イオン量の測定を行った.

コンクリート内部の鉄筋腐食分布は、供試体の フランジ部から鉄筋を取り出し、目視で鉄筋が腐 食している範囲の確認を行った.供試体から取り 出した鉄筋は、PC 鋼材 5~9本、帯鉄筋 3~4本、 補助鉄筋 6本である.

#### 4.2 内部調査結果および考察

供試体 G1-CL のコンクリート内部に浸透して いる塩化物イオン量の調査結果を図-6 に示す.図 に示すように、コンクリート内部の塩化物イオン 量は、表面から 20~40mm の部分で最大となり、 表面付近では若干小さくなる傾向がみられる.フ ランジの各面では、海側面で塩化物イオン量が大 きくなる結果であった.

図-7は、供試体のフランジ部の各面の総浸透塩 化物イオン量を整理した結果である.図の総浸透 塩化物イオン量は、表面から深さ140mm までの 塩化物イオン量を合計した値である.図の供試体 G3-S1は、海側面でコンクリートが剥離しており、 ドリル粉を採集できなかったため、海側面のデー タが欠損している.図に示すように、供試体の各 面では、総浸透塩化物イオン量が海側面で大きく、 下向面と山側面で同程度である.橋桁の最も海側 に位置する供試体 G5-CL では、海側面の塩化物イ オン量がほかの供試体と比較して小さい結果と なっている.この位置は、降雨が直接作用する面 であり、降雨作用が塩化物イオン量に影響を及ぼ している可能性がある.

図-8 は、供試体 G3-S1 のコンクリート内部の PC 鋼材の腐食状況と PC 鋼材,帯鉄筋および補助 鉄筋の腐食分布を示したものである.図より,フ ランジの山側に配筋されていた鋼材 PC1 と PC2 では、PC 鋼材およびシースに腐食がほとんどな いことがわかる.その一方で、海側に配筋されて いた鋼材 PC4 と PC5 では、シースの腐食が広範 囲に発生しており、一部で内部の PC 鋼材まで腐 食している状況であった.

#### 5. 外観損傷と内部調査結果の関係

#### 5.1 ひび割れ密度(外部損傷)と塩化物イオン量

供試体フランジ部の各面におけるひび割れ密度(外部損傷)と総浸透塩化物イオン量の関係を整理した結果を図-9に示す.図から,ひび割れ密度が大きい位置で,総浸透塩化物イオン量が大きい 傾向がみられる.その一方で,ひび割れ密度が 5(m・mm/m<sup>2</sup>)以下のフランジ面では,両者にばら つきがあり,明確な関係が示されていない結果で あった.

この結果から,ひび割れ密度が大きく,外部損 傷が激しい位置では,ひび割れ密度と塩化物イオ ン量に関係があることがわかった.









図-8 PC 鋼材腐食状況および腐食分布 (G3-S1)

## 5.2 ひび割れ密度(外部損傷)と鋼材腐食状況

供試体 G3-S1 におけるひびわれ密度の展開図を 図-10 に示す. 図-10 の展開図では, ひび割れ密度 が下向面の海側と海側面に分布しており, 山側面 で 0(m・mm/m<sup>2</sup>)となっていることがわかる. 図-8 のコンクリート内部の鉄筋の腐食分布でも, ひび 割れ密度の分布と同様に, 腐食している鉄筋が下 向面の海側と海側面に分布している傾向がみら れる. この結果より, ひび割れ密度と内部鉄筋の 腐食位置の両者の分布は一致する傾向があるこ とがわかった. また, ひび割れ密度の分布は, 帯 鉄筋および補助鉄筋が腐食している位置に分布 しており, コンクリート内部の PC 鋼材だけでな く, これらの鉄筋の腐食が表面ひび割れに関係し ていることが明らかになった.

#### 6. 結論

塩害環境下に設置されたPC橋桁の外観損傷と 内部調査を実施した.その結果,外部損傷が大き い位置では、コンクリート内部の塩化物イオン量 とひび割れ密度(外部損傷)に関係があることが示 された.また、ひび割れ密度の分布は、コンクリ ート内部のPC鋼材だけでなく、帯鉄筋および補助 鉄筋の腐食に影響を受けていることが明らかに なった.

今後は、内部鉄筋の腐食量の測定を実施し、外 観損傷度と内部鉄筋腐食量の関係について明ら かにしていく予定である.

謝辞:本研究は、日本学術振興会科学研究費(基盤研究 B)「外部環境適用型の実構造物の新規劣化予 測技術の開発と総合的検証データの構築」(研究代 表者:中村文則,課題番号:22H01563),大日本 コンサルタント(株)との共同研究「塩害 PC 橋の外 観と腐食・耐荷性能の調査研究」の一部として行 ったものである.国土交通省北陸地方整備局高田 河川国道事務所より,撤去した橋桁の一部を提供 していただいた.ここに,記して謝意を表します.

## 参考文献

- 鈴木佑典,近藤拓也,山本貴士,宮川豊章: 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,コンクリー ト工学年次論文集, Vol.33, No.1, pp.1091-1096, 2011.
- 近藤拓也、山本貴士、宮川豊章、鈴木佑典: 鋼製シースの腐食による PC のひび割れ発生 性状に関する一考察、土木学会論文集 E2(材 料・コンクリート構造), Vol.73, No.4, pp.348-362, 2017.





- 西弘,近藤拓也,中谷明登,大西弘志:PC 部 材のシースの腐食ひび割れに与えるシース 径とかぶりの影響,コンクリート工学年次論 文集, Vol.39, No.2, pp.1267-1272, 2017.
- 田中泰司、山口貴幸、下村 匠:塩害劣化により鉄筋腐食が進行した鉄筋コンクリート 橋桁の耐荷試験と数値解析による評価、土木 学会論文集 E, Vol.66, No.4, pp.466-482, 2010.11
- 5) 武田健太,田中泰司,下村匠,山口貴幸,陸 賢,井林康,村上祐貴:塩害劣化したプレテ ンション式 PC 桁の載荷試験と解析による耐 力評価手法の検討,土木学会論文集 E2(材料・ コンクリート構造), Vol.71, No.4, pp.303-322, 2015.
- 6) 廣井幸夫,戸田圭彦,高木祐介,山本貴士: ひび割れ密度を考慮したASR劣化PC梁構造の曲げ耐荷性能評価,コンクリート工学年次 論文報告集,Vol.39,No.1,pp.847-852,2017
- 7) 後藤年芳,近藤英彦,野島昭二:硬化コンク リート中の全塩化物イオン濃度迅速測定法 の開発,コンクリート工学年次論文報告集, Vol.32, No.1, pp.785-790, 2010.