# 凍結防止剤で劣化したコンクリートの電気防食に関する実験的検討

(株)ピーエス三菱 正会員 工博 〇石井 浩司 (株)ピーエス三菱 正会員 工修 鴨谷 知繁 (株)ピーエス三菱 正会員 工博 青山 敏幸

Abstract: The concrete sutructures in snowfall and cold districts are under severe environmental conditions. In addition, the chloride anti-freezing agents, like CaCl<sub>2</sub> and NaCl, have been sprayed onto the road surface for winter road management purposes. Consequently, there are some greater concern regarding concrete damages caused by the freezing and thawing, salt permeating into concrete as well as in coastal areas. The snow-melted water contaminated anti-freezing agents leaks through expansion joint, the chloride ions ingress into concrete, especially end of concrete girders. The countermeasure around these areas is not establissed. So, this paper discusses the applicability of cathodic protection using sacrificial anode agaist these concern.

Key words: Cathodic Protection, Sacrificial Anode, Corrosion, Antifreezing Agent

#### 1. はじめに

積雪寒冷地域では、降積雪と気温の低下により凍結路面が発生する。凍結路面は路面の滑り摩擦低減による交通事故や交通渋滞の要因となる。1990年代初頭のスパイクタイヤ使用禁止以降、「つるつる路面」と呼ばれる非常に滑りやすい凍結路面が多く出現するようになり、快適で安全な道路交通確保を目的として、除排雪、凍結防止剤散布等の冬季路面対策が実施されるようになった。

散布される凍結防止剤の種類にはいろいろあるが、我が国で一般的に使用されているものは塩化カルシウムや塩化ナトリウムなどの塩化物が殆どで、国道、高速道路における標準的な撒布量は20~40g/m²/回と言われている¹)。これら塩化物の凍結防止剤は種々の作用でコンクリートを劣化させる。コンクリート表面の激しいスケーリングとして現れる凍害、アルカリ骨材反応の促進、コンクリート中の鉄筋の急速な腐食などで一旦、劣化が始まると、それらを完全に抑制することが困難と言われている。

散布された凍結防止剤の大半は路面水、融雪水に混じって流出し、一部が自動車等により大気中に 飛散すると言われている。前者の過程で、橋梁等の伸縮装置から一部が漏水して上部工、下部工のコ ンクリート構造物表面に塩化物イオンが付着・浸透する。橋梁では大半がけた端部に凍結防止剤によ る劣化が生じていると報告されている<sup>2)</sup>。しかし、けた端部は狭隘なスペースで、作業がしづらい場所 である。そのためか、その補修方法に関しての報告は希で、十分に確立されていないのが現状である。 そこで、本研究は凍結防止剤で劣化したPCT桁橋のけた端部の補修方法として流電陽極方式の電気防 食工法の適用性を製作した試験体を用いて実験的に検討したものである。

### 2. 流電陽極方式電気防食の適用と課題

我が国においてコンクリート構造物の電気防食は外部電源方式が主流を占めているが、マクロセル腐食の抑制や局部的な電気防食に流電陽極方式電気防食の適用性が報告<sup>3)</sup>されている。PCT桁のけた端部のような小さな面積の対象箇所で外部電源方式電気防食を適用した場合にはコストパフォーマンスに課題が残ると考えられる。そこでコストパフーマンスに優れる流電陽極方式電気防食に着目した。

PCT桁への流電陽極方式電気防食工法の概要図を 図-1に示す。流電陽極の形状は棒状とし、端部横 桁のコンクリートを電解質として主桁端部に防食電 流を通電させる。ここで検討しておくべき課題は、 ①流電陽極材の設置間隔、②流電陽極材の深さ方向 の防食範囲、③環境変化が及ぼす防食性能への影響、 ④モニタリング手法など、挙げられる。

# 3. 実験概要

#### 3.1 試験体の製作

PCT桁に用いられるPC鋼材,鉄筋,シースの代わりにφ13mmみがき丸鋼,φ65mmの鋼管を用いて試験片とした。鋼材の電気的絶縁を確保したまま数本の鋼材(ピース)を塩ビ管を用いて1本に組立て試験片とした。各鋼材の両端にはリード線を取り付け流入または流出する電流値を測定できるようにするとともに、試験体外部で電気的に一体化させた。

試験片の一部は、5%NaCl水溶液を2回/日、2ヶ月間 散布することで腐食させた。クエン酸二アンモニウ ムにより腐食生成物を除去し、腐食量を算出した結

果,3本の平均値で代表させると43.4mg/cm²であった。なお,腐食させた試験片は後述する塩化物イオンを含むコンクリート中に設置させた。試験片の腐食状況を**写真-1**に示す。

使用したコンクリートは早強ポルトランドセメントを使用し、水セメント比を42%として製造した。製作した試験体は2種類で図-2にその試験体の概要図を示す。試験片を構成するピースは鉄筋位置No.とピースNo.で表示される。

また、試験体の端部のコンクリートは凍結防止剤からの塩化物イオンの浸透を模擬してコンクリート表面から約100mmの位置まで $5kg/m^3$ の塩化物イオン $^{2)}$ を含んだコンクリートとした。

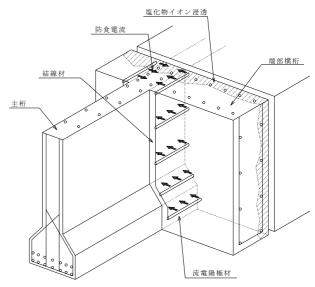


図-1 流電陽極方式の概要図



写真-1 試験片の腐食状況

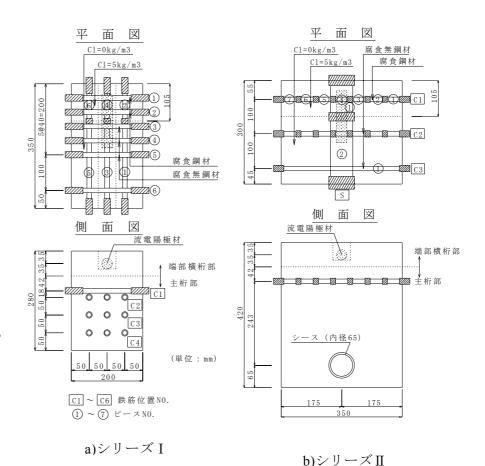


図-2 試験体の概要図

試験体に設置した流電陽極材は亜鉛を多孔質のセメントモルタルで包んだ市販品 ( $\phi$ 29mm×135mm) で平均で 300 $\mu$ Aを通電できる。流電陽極材は、かぶり20mmとなるように試験体に設置した。

# 3.2 実験概要

試験はシリーズ I およびシリーズ II に分けて行った。シリーズ I はプレテンション方式PCT桁に適用した場合の深さ方向の防食性能を検討することを目的としている。シリーズ II は、ポストテンション方式PCT桁に適用した場合の深さ方向の防食性能の検討を目的としている。

試験体は屋内暴露試験に供し、定期的に流電陽極材から 発生する発生電流量、鋼材に流入する防食電流や鋼材電位、 および復極量を測定した。

## 4. 実験結果と考察

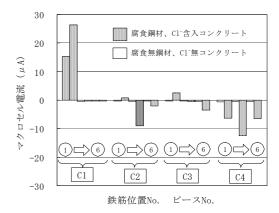
## 4.1 無防食状態におけるマクロセル電流

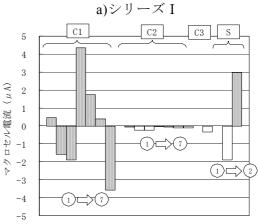
流電陽極材と試験片を閉回路した6日後,測定したマクロセル電流を図-3に示す。マクロセル電流がプラスはピースの表面から流出していることを意味し,逆にマイナスは流入していることを意味する。塩化物イオンを含むコンクリート中に位置するピースが必ずしも全てがアノードとなるわけではなく同一環境内においてもアノードとカソードが形成され,さらに,腐食しやすい条件,すなわちコンクリート表層に近く,塩化物イオンを含むコンクリートに位置するピースがアノードとなる傾向にあった。

# 4.2 防食電流と防食効果

図-4に犠牲陽極から発生する電流の経時変化を示す。 閉回路直後は、 $1000 \mu$  A程度の電流が発生していたが30日後には1/2程度に減少する傾向にあった。これはピースの分極性状が改善されることに起因すると考えられる。

閉回路30日後の各ピースに流入する防食電流を測定した結果を図-5に示す。マクロセル電流と同様にマイナス表示は、ピースに電流が流入することを意味している。シリーズI,シリーズIとも全てのピースに防食電流が流入しマクロセル電流が消滅していることが明らかである。また、





b)シリーズⅡ 図-3 マクロセル電流

鉄筋位置No. ピースNo.

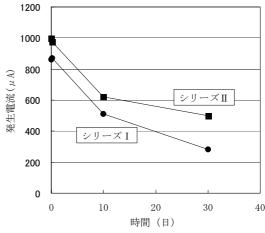
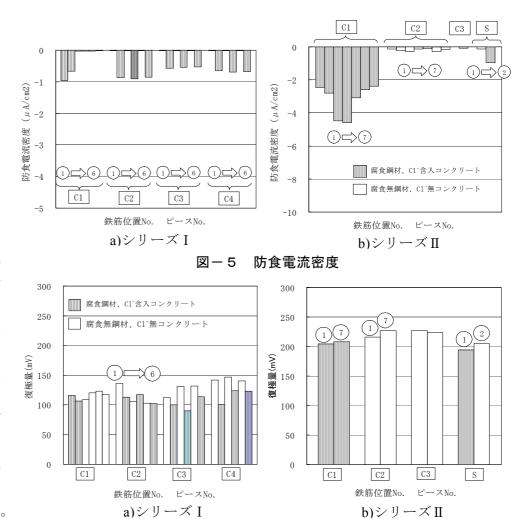


図-4 発生電流量の経時変化

防食電流は、塩化物イオンを含むコンクリートに位置する腐食したピースに多く流入する傾向にあった。また、シリーズ I ではC1からC4位置までほぼ同等の防食電流が流入しているのに対し、シリーズ I では、C1位置のピースに多く流れる傾向に合った。金属の腐食系は溶液抵抗、分極抵抗、電気二重層容量が組み合わさった電気的等価回路モデルで検討される。シリーズ I、IIとも、固有の分極抵抗や電気容量を有したピースの電気的等価回路が並列に接続された電気回路と考えられる。加えてピースのカソード分極性状等も影響してると推定される。コンクリート抵抗は塩化物の有無や混入程度で変化し、鋼材の分極抵抗は鋼材腐食により小さくなる。すなわち抵抗成分から考えると塩化物を含ん

だコンクリート中の腐 食した鋼材は,電流が 流入しやすい環境にあ ることを示している。

図-6に復極試験結 果を示す。一般的に腐 食した鋼材と腐食して いない鋼材のカソード 分極性状が相違してい る。すなわち,同程度 のカソード分極量を得 るために、後者の鋼材 は前者の鋼材と比較し て大きなカソード電流 が必要なる。図-5に おいて防食電流の流入 が少ないピースも多く 流入したピースもほぼ 同程度の復極量を示し ているのは鋼材の分極 性状が相違することに 起因すると考えられる。 シリーズ I において



一部,防食基準である100mV以上の復極量を満足しないピースが認められるが,その他のピースは防食 基準を満足しており,良好な防食状態にあると推定される。

図 — 6

復極量

### 4. まとめ

凍結防止剤で劣化した桁端部のような部分への流電陽極方式電気防食の適用性を検討した。本実験の範囲内で以下の事項が明らかになった。

- (1) マクロセル電流を測定した結果、腐食しやすい条件、すなわちコンクリート表層に近く、塩化物イオンを含むコンクリートに位置するピースがアノードとなる傾向にあった。
- (2) 犠牲陽極と鉄筋を閉回路とすると、全てのピースに防食電流が流入しマクロセル電流が消滅した。
- (3) 一部のピースに防食基準を満足しない場合が認められたが、殆どのピースは防食基準を満足しており、犠牲陽極により良好な防食状態にあると推定された。

#### 参考文献

- 1) 三浦 尚ほか: 融雪剤によるコンクリート構造物の劣化研究委員会報告, コンクリート工学年次論 文報告集, Vo.21, No.1, pp29-7138, 1999.
- 2) 熊谷和夫ほか:北陸地方の橋梁けた端部のコンクリート部材の損傷特性と劣化推移, 土木学会論文集, No.798/VI-68, pp31-39, 2005.
- 3) たとえば神尾守人ほか:塩害劣化したRC部材に対する犠牲陽極材を用いた電気防食工法の腐食抑制効果について、土木学会第64回年次学術講演会、V-252、pp507-508、2009.