# 過酷な環境下で暴露された高力ボルト摩擦接合継手部の腐食形態に関する調査

宮地エンジニアリング㈱	正会員	〇山下	修平, 大塚	恵
琉球大学	正会員	下里	哲弘, 有住	康則
木更津工業高等専門学校	正会員	田井	政行	

### 1. はじめに

摩擦接合継手部は,鋼橋における重要な構造部位 である.その一方で,腐食が進行しやすい部位でも ある.これは,高力ボルトのネジ部やナット部には 角が多く塗膜厚を確保しにくいこと,そして,母材 と添接板縁端部の隙間などに飛来塩分等の腐食促進 因子が付着しやすいことなどが要因であると考えら れる.しかしながら,供用されていた実橋を題材と して行われた摩擦接合継手部の腐食形態に関する研 究は少なく,実橋における摩擦接合継手部の腐食形 態と腐食した継手部の力学的特性に関するデータの 蓄積を行うことが重要である<sup>1)</sup>.

そこで本研究では、実橋における摩擦接合継手部 の腐食形態を把握することを目的として、28年間実 腐食環境で曝露された無塗装仕様耐候性鋼橋から摩 擦接合継手部を切出し、腐食形態の調査を行った.

# 2. 調査対象橋梁の概要

当該橋梁は、1981年に架設された橋長 35.0m,幅 員 6.4m、3 主桁の RC 床版耐候性橋梁である.架橋 位置は、高温多湿で腐食促進因子の一つである飛来 塩分量が多く、過酷な腐食環境下にある沖縄地区に 位置していた.約 28年間過酷な腐食環境下で曝露さ れたのち、桁端部の著しい腐食損傷により一部部材 が破断し 2009年に自然崩落した<sup>2)</sup>.図1及び写真1 に、本研究で摩擦接合継手部を検証した橋梁を示す.

#### 3. 腐食した摩擦接合継手部の観察

### 3.1 採取した試験片の状態

腐食した摩擦接合継手は,外主桁 WEB の添接部か ら切出し観察を行った.切り出した添接部は,すべ り試験形状に切断加工しすべり試験を実施した後に, 接触面の状態を観察するために解体した.なお,本 すべり試験の結果は別途報告する.



図1 橋梁一般図

写真1 橋梁外観図(桁下より)



写真2 高力ボルトの腐食状態



写真3 添接板(側面) 写真4 添接板表面(桁内面側)

(1) 高力ボルトの腐食状態

写真 2 に撤去した高力ボルトの腐食状態を示す. 外気に曝されていたナット、ボルト頭において腐食 減肉が激しいのが分かる.一方で,ボルト軸部にお いては,比較的健全な状態にあり発錆もほとんど見 られていない.なお,ボルトネジ部先端は,ボルト 撤去時に切削を行っている.

(2) 添接板外面の腐食状態

写真 3,4 に試験片の外観写真を示す. 桁外面側と比 較して桁内面側の腐食が進行しており,激しい腐食

キーワード 摩擦接合継手部、腐食形態、摩擦接触面、すべり耐力 連絡先 〒290-8580 千葉県市原市八幡海岸通3番地 宮地エンジニアリング(株) E-MAIL:yamashita.shuhei@miyaji-eng.co.jp 減肉により表面に凹凸が生じている状態であった. また,添接板外面は座金が接触していた箇所につい ては腐食が進行していなかった.その一方で,座金 周辺では約10mm幅のドーナッツ状に2mm程度減肉 している状態であった.

(3) 摩擦接触面の腐食状態

写真5にすべり試験後の摩擦接触面の状態を示す. すべての試験片において,ボルト孔近傍ですべりに より生じた光沢が確認できる.発錆状態については 添接板及び母材共にボルト孔近傍では点さび程度で あり,さびが生じていない箇所も見られる.その一 方で,部材縁端では層状のさびが確認できる.

# 3.2 摩擦接触面のさび厚計測

さび厚の計測は、1 点式の電磁膜厚計により約 10mm ピッチの点で計測を行った.図2 に計測した さび厚のコンター図を示す.ボルト孔近傍ではさび 厚が 0µm~30µm であるのに対して、部材縁端部にお いては 100µm 以上を示しており縁端部に向かうに従 いさび厚が増加していることが分る.

### 3.3 摩擦接触面の表面粗さ計測

表面粗さ測定は,触針式表面粗さ測定器を用いて 計測を行った.測定したパラメーターはすべり係数 と相関関係が高いとされている算術平均粗さ Ra と した.表1に表面粗さ値及び図3にコンター図を示 す.コンター図より,ボルト孔芯近傍においてはす べりにより表面粗さが低下しているものの,縁端に 向かうに従いさびの影響により表面粗さが増加する 傾向にある.表1には参考値として,既往の研究<sup>1)</sup> にて提案されている換算式を用いて表面粗さから算 出したすべり係数値も併せて付する.

#### 4. まとめ

本研究では、腐食劣化した摩擦接合継手部の腐食 状態を、実橋から切出した試験片を用いて調査した. 調査により以下の腐食形態を確認した.

- (1) ボルト頭部及びナットの腐食減肉が激しい高力 ボルトにおいても、軸部は健全な状態にある.
- (2) 座金周辺においては、腐食が激しく添接板が減肉し易い.一方で、座金と接触している面は腐食減肉し難いため、添接板外面にドーナツ形状の腐食減肉が生じる.
- (3) 添接板の縁端部においては腐食が進行し易く, 摩擦接触面において肌隙が生じる可能性がある.



写真5 摩擦接触面の状態





図3 摩擦接触面(表面粗さ)のコンター図

試験片	算術平均粗さ	すべり係数値
番号	Ra(µm)	(参考)
G1-P8-3	10.22	0.69
G1-P8-4	9.98	0.68
G1-P8-7	10.08	0.69
G1-P17-5	10.27	0.69

表1 摩擦接触面の表面粗さ(平均値)

(4) 摩擦接触面において接触圧の影響範囲において はさびの進行は抑えられており,腐食による凹凸 はない.

今後,上記(2)で述べた,添接板外面のドーナッツ 形状腐食が,すべり耐力に及ぼす影響について実験 的検証を行う.

#### 【参考文献】

- 1) 土木学会:高力ボルト摩擦接合継手の設計・施工・維持管理指 針(案),2007
- 下里哲弘,村越潤,玉城喜章,高橋実:腐食により崩落に至った 鋼橋の変状モニタリングの概要と崩落過程,橋梁と基礎,vol.43, pp55-60,2009.11