国土技術政策総合研究所資料 共 同 研 究 報 告 書

TECHNICAL NOTE of
National Institute for Land and Infrastructure Management

No.777 January 2014

耐候性鋼橋の適用環境評価手法の高度化に関する研究(I)

一 耐候性鋼材の適用環境評価手法に関する検討 一

Research on Evaluation Technique of Applicable Condition for Weathering Steel Bridge (I)
Study about Evaluation Technique of Applicable Condition

国土交通省 国土技術政策総合研究所

(一社) 日本鉄鋼連盟

(一社) 日本橋梁建設協会

National Institute for Land and Infrastructure Management
Ministry of Land, Infrastructure, Transport and Tourism, Japan
Japan Iron and Steel Federation
Japan Bridge Association

耐候性鋼橋の適用環境評価手法の高度化に関する研究(I)

一 耐候性鋼材の適用環境評価手法に関する検討 ―

Research on Evaluation Technique of Applicable Condition for Weathering Steel Bridge (I) Study about Evaluation Technique of Applicable Condition

国土交通省 国土技術政策総合研究所

(一社) 日本鉄鋼連盟

(一社) 日本橋梁建設協会

National Institute for Land and Infrastructure Management Ministry of Land, Infrastructure, Transport and Tourism, Japan

Japan Iron and Steel Federation

Japan Bridge Association

概要

道路橋における耐候性鋼材の適用環境評価指標については、飛来塩分量との相関についての実績から、海岸線からの離隔距離に応じて無塗装での適用可否条件が定められている。しかし、鋼材の腐食には、濡れ時間、風向風速、湿度、日射等様々な因子が影響するため、影響を加味しながら精度を上げて精緻に総合的に評価できる指標が求められている。本研究(I編)では、架橋位置固有の環境条件と鋼材の腐食特性の関連付け手法の確立を目的として、複数の暴露試験法を組み合わせた実証実験を行い、適用環境評価の検討を行ったものである。

キーワード: 耐候性鋼橋,腐食,腐食減耗量,適用環境 Synopsis

The construction of weathering steel bridges is applicable in the region defined as the distance from the shoreline around Japan in the specifications for highway bridges. The evaluation is expected to be more accurate, because various causes, wet time, the direction of the wind, the velocity of the wind and so on, in addition to the distance from the coast influence the steel corrosion. Some demonstrated experiments are combined and examined for evaluation of the corrosion environment in the construction site of the weathering steel bridges on this study.

Key Words: weathering steel bridge, corrosion, applicable condition

共同研究参加機関及び担当者名簿

【研究参加機関及び研究担当者(順不同)】

国土交通省 国土技術政策総合研究所 道路研究部 道路構造物管理研究室

玉越 隆史 (2006. 4~2009. 3) [A, B, C] 星野 誠 (2008. 4~2009. 3) [A, B, C] 市川 明広 (2006. 4~2008. 3) [A, B, C] 七澤 利明 (2006. 4~2009. 3) [A, B, C] 大久保 雅憲(2007. 4~2009. 3) [A, B, C] 小林 寛 (2006. 4~2007. 3) [A, B, C] 高橋 晃宏 (2007. 4~2009. 3) [A, B, C] 生田 浩一 (2007. 4~2009. 3) [A, B, C] 武田 達也 (2006. 4~2007. 3) [A, B, C] 川間 重一 (2006. 4~2009. 3) [A, B, C] 石尾 真理 (2006. 4~2007. 3) [A, B, C]

(社)日本鉄鋼連盟※1

川崎 博史 $(2006.4 \sim 2009.3)$ [A, B, C] 藤井 康盛 $(2006.4 \sim 2009.3)$ [B, C] 松田 穣 $(2006.4\sim2009.3)$ [C] 田中 睦人 (2006.4~2009.3)[A] 星野 俊幸 $(2006.4 \sim 2008.3)$ [A, B, C] 安藤 隆一 $(2006.4 \sim 2009.3)$ [A, B, C] 岡野 重雄 (2006.4~2009.3)[B] 紀平 寛 $(2006.4\sim2009.3)$ [A, B] 鹿毛 勇 $(2006.4 \sim 2009.3)$ [A, B] 幸 英昭 $(2006, 4\sim2009, 3)$ [B] 中山 武典 (2006, 4~2009, 3) [B] 浅岡 裕之 $(2006.4 \sim 2009.3)$ [A, B, C] 鹿島 茂行 (2008. 4~2009. 3) [A, B, C] 野中 正幸 (2006. 4~2008. 3) [A, B, C]

※1 日本鉄鋼連盟は、2011年4月に社団法人 から一般社団法人に移行。

※2 日本橋梁建設協会は、2012年4月に社団 法人から一般社団法人に移行。 (社)日本橋梁建設協会※2

麻野 純生 (2006. 4~2009. 3) [A, B, C] 山本 哲 $(2006.4 \sim 2007.9)$ [C] 鈴木 克弥 (2007.10~2009.3)[C] 碇山 晴久 $(2006.4 \sim 2008.3)$ [A] 沢田 寛幸 $(2006.4 \sim 2007.3)$ [C] 志賀 弘明 (2007.4~2009.3)[C] 修 金子 $(2007.10 \sim 2009.3)$ [B] 白石 薫 $(2006, 4\sim2007, 3)$ [C] 後藤 悟史 (2006.4~2009.3)[C] 米本 榮一 $(2006.4 \sim 2009.3)$ [A, B, C] 神田 恭太郎(2006.4~2008.3) [A, B, C] 窪田 公二 (2006. 4~2009. 3) [A] 中村 宏 $(2006.4 \sim 2008.4)$ [A] 中原 勝也 $(2008.5\sim2008.9)$ [A] 今井 誠 $(2008.10\sim2009.3)[A]$ 伊藤 功 $(2006.4\sim2007.8)$ [B] 上田 博士 (2007.9~2009.3)[B] 森田 浩隆 (2006. 4~2008. 3) [A, B, C] 中松 裕 $(2008.4 \sim 2009.3)$ [B] 山井 俊介 $(2006.4 \sim 2007.9)$ [B] 岡田 俊之 (2007. 10~2008. 5) [A, B, C] 石原 一伸 $(2008, 6\sim2009, 3)$ [A] 藤原 英之 $(2006.4 \sim 2008.3)$ [B] 小早川 豊 $(2006.4 \sim 2009.3)$ [A, B, C] 小沼 靖己 (2006. 4~2007. 3) [A, B, C]

注)

研究項目担当

[A]: 耐候性鋼材使用可否の検証方法の検討 [B]: 簡易環境判定方法の開発・判定基準の検討 [C]: 凍結防止剤散布の影響及び対策の検討 ()内は研究担当者が上記の所属機関に属した研究期間を示す。

【研究参加機関及び取りまとめ担当者(2014年1月現在 順不同)】

国土交通省 国土技術政策総合研究所 道路研究部 道路構造物管理研究室

玉越 隆史 窪田 光作 横井 芳輝 (一社)日本鉄鋼連盟 高木 優任

(一社)日本橋梁建設協会 鈴木 克弥 志賀 弘明

協力者名簿

(2009年3月研究当時 順不同)

共同研究担当者の他に、本研究において下記の方々のご協力を得た。ここに感謝の意を示す。

1. 暴露場所の提供

新潟県

新潟市

新津郷土地改良区

島根県

出雲市

愛知県衣浦港務所

JFE スチール知多製造所

国土交通省 中国地方整備局 松江国道事務所

浜田河川国道事務所

" 四国地方整備局 松山河川国道事務所

2. 調査結果の提供

(社) 日本鋼構造協会 鋼橋の性能・信頼性向上に関する研究委員会:耐候性鋼橋梁部会

山口大学 大学院理工学研究科 社会基盤工学分野 教授 麻生 稔彦 松江工業高等専門学校 環境・建設工学科 准教授 大屋 誠

長岡技術科学大学 工学部環境・建設系 准教授 岩崎 英治

愛知県衣浦港務所

中国地方整備局

まえがき

1981 年(昭和56 年)より1990 年(平成2年)にかけて建設省土木研究所、(社)鋼材倶楽部、(社)日本橋梁建設協会の3者により行われた耐候性鋼材の橋への適用性に関する共同研究の成果として、「無塗装耐候性橋梁の設計・施工要領(改定案)1993 年(平成5年)3月」において、飛来塩分量に着目した耐候性鋼材を無塗装で橋に用いることが出来る適用環境評価指標が示されている。これをうけて道路橋示方書で、所定の方法で計測した飛来塩分量が0.05mddを超えない地域、あるいは地域区分ごとに図で示された海岸線からの距離を越える地域において使用することが出来るとされている。しかしながら、前掲の設計・施工要領(改定案)の提示から約20年が経過し耐候性鋼橋の適用実績が増える中で、飛来塩分以外の効果や影響がみられる橋が報告されており、橋の計画位置における適用環境をより迅速かつ精緻に判断できる指標が求められている。また、鋼材の耐候性能を高めるためにニッケルを多く添加した新材料の適用環境指標の確立が求められている。

このような背景から、本研究は、耐候性鋼材の試験片を1年間の短期暴露で得られる腐食減耗量 Asma を新たな適用環境指標としてとらえ、耐候性鋼橋の適用環境を評価する手法として、短期暴露試験方法の検討、及び実橋と簡易架台において暴露試験による検証を行ったものである。

本報告書は、2006年度(平成18年度)より3カ年をかけて国土交通省国土技術政策総合研究所、(社)日本鉄鋼連盟、(社)日本橋梁建設協会の3者で行った共同研究の成果についてとりまとめたものである。

本報告書のとりまとめにあたっては、暴露試験片の設置場所の提供など各機関に多大なるご協力を頂いている。ここに謝意を表する。

耐候性鋼橋の適用環境評価手法の高度化に関する研究(I) 一耐候性鋼材の適用環境評価手法に関する検討ー

目 次

第1章 はじめに・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	1
1.1 鋼橋を取り巻く現状・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
1.2 耐候性鋼材の適用状況・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 1
第2章 耐候性鋼橋の適用環境評価手法の概要と課題・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4
2.1 鋼橋設計における防食の考え方・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
2.2 耐候性鋼橋の適用環境評価の考え方・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
2.2.1 耐候性鋼橋が適用可能とされる環境条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 5
2.2.2 耐候性鋼橋の防食設計に対する要求性能・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 6
2.2.3 腐食環境を考慮した耐候性鋼材の適用性判定手法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 8
2.3 簡易な適用環境評価方法の検討・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 13
2.4 提案手法のニッケル系高耐候性鋼材への適用性・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
2.5 経年的環境変化と腐食減耗挙動・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 22
第3章 暴露試験による簡易環境判定方法の実験計画・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	26
3.1 実験の目的と方案・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 26
3.2 暴露試験法の設定・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
3.2.1 ワッペン試験片の仕様と取付け方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
3. 2. 2 既設橋型・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
3.2.3 標準百葉箱型・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
3.2.4 小型百葉箱型・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
3.2.5 円筒型暴露容器型・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 32
3.3 試験片の分析方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 34
3.3.1 分析内容・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 34
3.3.2 分析方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 34
3.4 暴露試験の設置場所及び設置方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 37
3.4.1 暴露試験場所の選定・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 37
3.4.2 日本海沿岸部 I (新潟県) における現地環境調査概要・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
3.4.3 日本海沿岸部Ⅱ (島根県) における現地環境調査概要・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
3.4.4 太平洋沿岸部(愛知県)における現地環境調査概要・・・・・・・・・・・	
3.4.5 瀬戸内海沿岸部・島しょ部(愛媛県)における現地環境調査概要・・・・・・	
第4章 実験の結果・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	55

4	. 1	実	験	デー	タ・	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	• 55	5
4	. 2	実	験	で得	られ	た	デ	一方	V O)考	察	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	• 65	;
	4.	2. 1	7	橋の	部位	たの	違(116	こよ	る	腐	食	:减	耗	量	比	較	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	• 65	5
	4.	2. 2	3	実橋	外額	見評	点	とり	フッ	^	ペン	デ	<u>`</u> _	タ	0)	関	係	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	• 73	3
	4.	2. 3	ż	暴露	容器	是の	性的	能比	匕較	٠ ځ	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	• 74	ł
																																					• 78	
	4.	2.5		さび	厚と	:腐	食剂	咸耒	毛量	<u>.</u>	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	• 80)
第	5 章	重	ま	とと	b •	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	• 83	}

<参考資料>

資料-1 さび外観事例集

資料-2 ワッペン試験片設置箇所位置図

資料-3 ワッペン試験片調査データ

第1章 はじめに

1.1 鋼橋を取り巻く現状

現在、我が国では、約70万橋の道路橋資産を保有している^{1.1)}。そのうち、橋長15m以上の橋(約16万橋)では、建設後40年以上のものが約30%、建設後30年以上のものが約60%と、急速に高齢化が進んでいる(図1.1)。

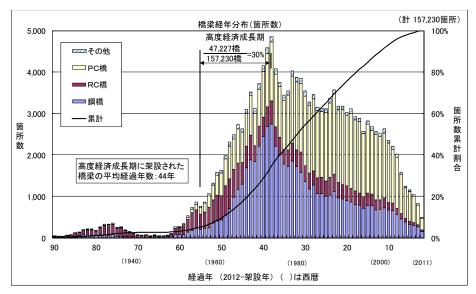


図 1.1 我が国の道路橋ストックの現状

また、それに伴い、経年劣化による損傷が増加している。この中には、鋼トラス橋斜材の破断や鋼主桁の重大な疲労亀裂、プレストレストコンクリート橋の緊張材の腐食による破断など、深刻な損傷も発生している ^{1.2)}。一般国道や主要地方道、一般都道府県道の橋長 15m 以上の橋を対象にした架替実態調査では、鋼橋上部工の損傷による架替理由の約半分を鋼材の腐食で占めていることが明らかとされている ^{1.3)}。

今後、厳しい財政状況の下で、着実に高齢化していく我が国 の膨大な道路橋ストックを良好な状態に維持していくために

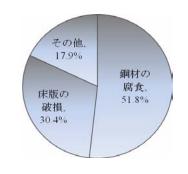


図 1.2 鋼橋上部工の損傷 による架替理由

は、新設・既設にかかわらず、維持管理の負担を軽減しつつ、長寿命化を図っていくことが必要 である。鋼橋においては、特に、腐食による損傷を防止して耐久性の向上を図ることが重要であ る。

1.2 耐候性鋼材の適用状況

道路橋示方書・同解説(日本道路協会、2012.3) ^{1.4)} (以下、「道路橋示方書」という。)では、設計の基本理念として、使用目的との整合性、構造物の安全性はもとより、耐久性、施工品質の確保、維持管理性の確実性及び容易さ、環境との調和、経済性を考慮することが求められている。

1.1 の現状も踏まえ、鋼橋の防食設計においては"耐久性" "維持管理の確実性及び容易さ" "経済性"を十分に考慮し、所要の防食機能を発揮できる防食法を選定しなければならない。 鋼道路橋塗装・防食便覧(日本道路協会、2005.12) 1.5)では、所要の防食機能が確実に発揮さ れるために最低限具備すべき条件として、(1) 防食性能の信頼性、(2) 維持管理性、(3) その他(環境影響等への配慮)が提示されている。

耐候性鋼材は、通常の鋼材に銅(Cu)、リン(P)、クロム(Cr)、ニッケル(Ni)などを添加したもので、鋼材表面に生成される緻密なさび層(保護性さび)により腐食の原因となる酸素や水を遮断しさびの進展を抑制する防食法である。

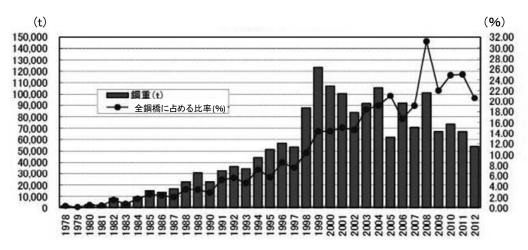


図 1.3 我が国における耐候性鋼材の橋への適用状況

しかし、過去には「安定したさびの形成により以後の腐食が進行しなくなる、メンテナンスフリー」という誤った考え方が広まり、適切な時期に点検及び補修を行わずに不具合を生じたケースも見られた ^{1.6)}。

適用地域については、無塗装耐候性鋼橋梁の設計・施工要領(改定案)(建設省土木研究所、(社) 鋼材倶楽部、(社)日本橋梁建設協会、1993.3) ^{1.7)}による大規模な暴露試験及び飛来塩分量の調査 により、飛来塩分量 0.05mdd 以下の地点では無塗装仕様が可能であり、簡便な方法として海岸線 からの距離で分類される地域区分ごとに飛来塩分量の測定を省略してよい地域が示されている。 これをうけて道路橋示方書で、地域区分ごとに図で示された海岸線からの距離を越える地域において 無塗装仕様の使用ができるとされている。

現在、耐候性鋼橋の適用実績が増える中で、次に挙げる課題が明らかとなってきた。そのため、無 塗装耐候性鋼橋に求められる性能を評価できる新たな適用環境評価指標が必要とされている。

- ① 飛来塩分量以外の効果や影響がみられる橋が報告されており、これらの影響を加味した評価指標の確立。
- ② 橋の設計段階で、より迅速かつ正確に耐候性鋼材の適用環境を判断できる指標の確立。
- ③ 鋼材の耐候性能を高めるため、ニッケルを多く添加した新材料の適用環境評価指標の確立。

【1章参考文献】

- 1.1) 国土技術政策総合研究所: 国土技術政策総合研究所資料第 693 号 平成 23 年度道路構造物に関する基本データ集, 2012.9
- 1.2) 玉越隆史:橋梁事故からの教訓-米国ミネソタ州 I-35W 落橋事故の例を踏まえて-, 土木技術 Vol.66, No.9, pp36-41, 2011.9
- 1.3) 国土技術政策総合研究所: 国土技術政策総合研究所資料第 444 号 橋梁の架替に関する調査結果 (IV), 2008.4

- 1.4) 日本道路協会:道路橋示方書・同解説, 2012.3
- 1.5) 日本道路協会:鋼道路橋塗装・防食便覧, 2005.12
- 1.6) 日本鋼構造協会:テクニカルレポート No. 73, 耐候性鋼橋梁の可能性と新しい技術, 2006.10
- 1.7) 建設省土木研究所,鋼材倶楽部,日本橋梁建設協会:共同研究報告書第88号 耐候性鋼材の橋梁 への適用に関する共同研究報告書「無塗装耐候性橋梁の設計・施工要領(改定案)」,1993.3

第2章 耐候性鋼橋の適用環境評価方法の概要と課題

2.1 鋼橋設計における防食の考え方

耐候性鋼材を用いた橋には、耐候性鋼材に塗装をして用いる塗装耐候性鋼橋と、裸仕様あるいはさび安定化補助処理のみを施した無塗装耐候性鋼橋(以下、「耐候性鋼橋」という。)に分類される(図2.1.1)。鋼材表面に皮膜を形成する表面処理であるさび安定化補助処理は、酸素や水分・塩分等を含む腐食環境と鋼材表面を遮断して鋼材の発せいを防止する通常の塗装とは異なり、主に鋼材からの流れさびを抑制することを目的として施工されたものであり、鋼材表面を大気から完全に遮断するものではなく、経年とともに徐々に失われていく。したがって、設計供用期間中の劣化に対して、塗装のように塗替え等で機能を回復させる措置を行わないのが原則となる。このようなことから、さび安定化補助処理を行った鋼材を用いた橋は無塗装耐候性鋼橋に分類される。

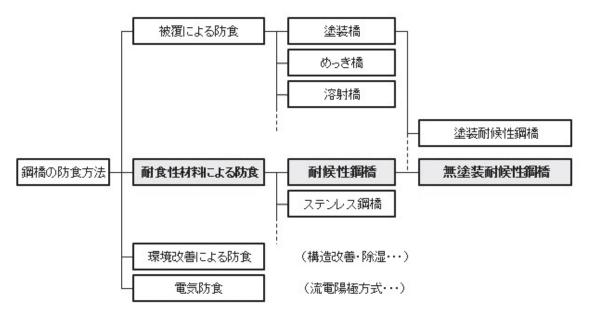


図 2.1.1 耐候性鋼橋の位置付け 2.1)

道路橋における一般の耐候性鋼橋には、JIS G 3114 に規定される溶接構造用耐候性熱間圧延鋼材の W 種(以下、「JIS 耐候性鋼材」という。) あるいは耐塩害性を高めたニッケル系高耐候性鋼材が使用されている。耐候性鋼材における防食に対する基本的な考え方は次のとおりである。

- ① 耐候性鋼材は、適切な環境条件のもとでは緻密なさびが鋼材表面を覆うことで、やがて、腐食減耗は小さくなる。すなわち、腐食速度が減少するものの完全にゼロにはならない。
- ② しかし、耐候性鋼橋では適用環境条件の選定及び適切な維持管理により、供用期間中の鋼材の腐食減耗量をどのように制御するかが重要である。
- ③ 腐食減耗量を適切に制御するためには、橋の構造計画、設計、施工(製作・架設)及び維持管理の各段階で適切な配慮や措置を行う必要がある。

2.2 耐候性鋼橋の適用環境評価の考え方

2.2.1 耐候性鋼橋が適用可能とされる環境条件

JIS 耐候性鋼材については、図 2.2.1 に示す地域では一般に無塗装で橋に用いることができる。本図は、建設省土木研究所、(社)日本橋梁建設協会、(社)鋼材倶楽部(現、日本鉄鋼連盟)の3者で行った耐候性鋼材の全国41橋暴露試験結果 $^{2.2)}$ に基づき作成され、道路橋示方書・同解説(日本道路協会、 $^{2.3)}$ (以下、「道路橋示方書」という。) Π 鋼橋編 第5章の解説に記載されたものである。

地域区分		飛来塩分の測定を省略してよい地域
日本海沿岸部	I	海岸線から 20km を超える地域
	П	海岸線から 5km を超える地域
太平洋沿岸部	·····································	海岸線から 2km を超える地域
瀬戸内海沿岸	部	海岸線から 1km を超える地域
沖縄		なし

日本海沿岸部	I	北海道稚内市から松前町までの日本海に面した地域
		青森県外ヶ浜町から福井県までの日本海に面した地域
	П	京都府から山口県下関市までの日本海に面した地域
		福岡県北九州市から長崎県平戸市までの日本海に面した地域
太平洋沿岸部	部	日本海I,Ⅱ,瀬戸内海,沖縄,離島を除く全域
瀬戸内海沿岸	部	兵庫県神戸市から山口県光市までの瀬戸内海に面した地域
		徳島県鳴門市から愛媛県大洲市までの瀬戸内海に面した地域
沖縄		沖縄県全域と離島



図 2.2.1 耐候性鋼材を無塗装で使用する場合の適用地域 2.2)

この適用地域は、国内における耐候性鋼橋の適用手法についての調査結果を考慮しつつ、暴露試験 データによる 50 年間の腐食減耗量がおおむね 0.3mm 以下と予測される環境条件として定められた。また、文献 2.2) の暴露試験結果によると、橋桁内の側方遮蔽条件では飛来塩分量がおおむね 0.05mdd 以下である。2002 年(平成 14 年)の道路橋示方書では、耐久性に対する設計上の目標期間として 100 年を目安とすることが示されているものの、適用地域は以前のものが踏襲されている。これは、適切な維持管理を前提とすれば、50 年で腐食減耗量がおおむね 0.3mm 以下と予測される環境条件では、100 年での腐食減耗量も 0.3mm を大きく超える可能性が少ないと考えられたこと、及び 50 年を超える長期の腐食減耗量の推定の限界があることなどが考慮されたものである。

2. 2. 2 耐候性鋼橋の防食設計に対する要求性能

耐候性鋼材に限らず、どのような橋の材料も経年的に劣化する。道路橋示方書 II 鋼橋編の第 5 章に、「鋼橋の部材の設計にあたっては、経年的な劣化による影響を考慮しなければならない」との記載がある。経年的な劣化による影響を考慮する方法については、三木、市川ら $^{2.4}$ による研究が、また、鋼道路橋塗装・防食便覧 $^{2.5}$ に示された耐候性鋼材の適用に関する具体的な留意事項が参考とできる。また、紀平ら $^{2.6}$ や鹿毛ら $^{2.7}$ によって腐食減耗予測手法の研究が行われており、耐候性鋼材の経年的な劣化による影響を考慮する具体的方法論が検討され、その成果は文献 2.1) にまとめられている。それによれば、 A_{SMA} 値による防食性能照査法が提案されている。

道路橋示方書では、鋼橋の部材設計において最小板厚規定が設けられており、「鋼材の最小板厚は、腐食環境や製作及び運搬中の取扱い等も考慮して定めなければならない」とされている。すなわち、鋼部材に一般的な取り扱いや通常の維持管理を行う中で生じる可能性のある不測の減耗が生じても耐荷力に影響を及ぼさないように、板厚の下限値に配慮した設計が行われるべきことが規定されている。文献 2.1)には、耐候性鋼橋の防食に対する要求性能について、以下のように示されている。

耐候性鋼橋の防食に対する要求性能

- (1) 耐候性鋼橋は、設計供用期間中、想定される作用(環境)のもとで、鋼材の腐食減耗量が予め想定した範囲内にあるものとする。
- (2) 耐候性鋼橋は、設計供用期間中、流れさびによって美観・景観が損なわれない状態にあるものとする。

なお、橋の設計にあたっては、設計供用期間中に橋としての機能が保持されるように、例えば以下の 耐腐食性能レベルに応じて、部材の経年劣化の影響を考慮することを考える。文献 2.1) では、以下の 3 つの耐腐食性能レベルが提案されている。

耐腐食性能レベル I: 設計供用期間中の腐食減耗量が、設計上耐荷力性能に影響がない範囲に留まる性能レベル。腐食減耗量が片面当り平均 0.5mm/100 年以下であることを目標とする。一般に耐候性鋼橋では、この性能レベル I を満足させることが目標になる。例えば、さびの外観が図 2.2.2 に示す外観評点 3~5 に保持された場合には、本性能レベルを満足するものと考えられる。

耐腐食性能レベルⅡ: 設計供用期間中の腐食減耗量が性能レベルIより大きいが、予め腐食しろを

見込むことにより、設計上耐荷性能に影響がない範囲に留まる性能レベル。 腐食の進行をある程度制御することのできる範囲として設定するもので、腐 食減耗量は平均 1.0mm/100 年以下であることを目標とする。例えば、さび の外観が図 2.2.2 に示す外観評点 2 以上に保持されている場合には、本性能 レベルを満足するものと考えられる。

耐腐食性能レベルⅢ: 一般に取替えを前提とて

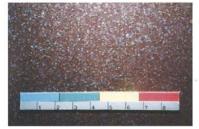
一般に取替えを前提とする部材に適用する。したがって、腐食減耗量を制御できない場合も許容することになる。例えば、さびの外観が**図 2.2.2** に示す外観評点1でも許容されると考えられる。

外観評点5



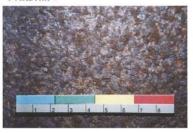
さびの量は少なく、比較的明るい色調を呈する。 [今後の処置の目安: 不要] (約200μm未満)

外観評点4



さびの大きさは 1mm 程度以下で細かく均一である。 [今後の処置の目安:不要] (約 400 μ m 未満)

外観評点3



さびの大きさは 1 \sim 5mm 程度で粗い。 [今後の処置の目安: 不要] (約 400 μ m未満)

外観評点2



さびの大きさは $5\sim 25 mm$ 程度のうろこ状である。 [今後の処置の目安: 経過観察要] (約800 μ m未満)

外観評点 1



さびは層状の剥離がある。 [今後の処置の目安:板厚測定](約 800μ m超)

*() 内数値は外観評価の補助手段として測定 したさび厚さの目安を示す。

図 2.2.2 耐候性鋼橋のさび外観評点 2.8)

上記の腐食性能レベルにおいては、耐腐食性能レベル I が、道路橋示方書の考え方に整合する要求性能であると考えられる。すなわち、耐腐食性能レベル I が選択された場合には、最小板厚規定の運用により腐食しろの設定は不要であると考えられる。一方、耐腐食性能レベル II 及びIII は、腐食しろの設定や、それを前提とした維持管理法(点検・診断方法及び検査を確実に実施するための構造設計上の配慮、異常時でも容易に補修が可能な構造詳細への配慮、簡単で効率的かつ効果的な補修工法、損傷しやすい部材を容易に交換できるシステム等)を採用することが前提であり、長期にわたり耐荷力を所定の水準以上に保つための総合的な対策が必要となる。

実橋の耐荷力性能については、個別に橋の置かれた状況等を考慮した様々な視点から、検討してい くことになる。

耐候性鋼材の防食機能の評価に必要となる、耐候性鋼材のさび安定化に関わる概念としては、**図** 2.2.3 に示すものが提案されている^{2.1)}。なお、ここでいうさび安定化とは、耐候性鋼橋で通常想定する保護性さびの形成によって目標とした腐食速度の低下した状態を含んでいることに注意が必要である。耐候性鋼材は、十分マイルドな腐食環境ではきわめて遅い腐食速度を呈する(**図** 2.2.3 中の A)。

適当な環境条件下では表面に緻密なさび層(保護性さび)を形成し、これが腐食を次第に抑制する(図2.2.3 中のB)。このように、適切な環境条件のもとでは、腐食減耗の進行は完全に停止することはないが、特別な維持管理を必要としない程度に腐食速度が十分に低減した、さび安定化状態(図2.2.3 中のA、B)となる。この結果、設計供用期間中の腐食減耗量を予め想定される範囲内に抑制することができることになる。ただし、さびの状態は腐食環境の厳しさに依存して変化することになる。塩分量が多い環境、湿潤状態が継続する環境では異常さび(図2.2.3 中のC:厚い層状さびの形成や剥離)になるので、適用する環境条件には注意する必要がある。

維持管理にあたっては、現地における実橋の定期的な点検が基本となる。構造計画、設計の段階では種々の検討情報をもとに環境条件などにある仮定を設けて橋の設計を行うことになるが、その仮定に基づく防食が正常に機能しているのかどうかを確認するためには、現地における点検が必須である。確実に維持管理を行いうる橋の設計を行うためには、設計者も現地における点検に参画することが望ましい。維持管理における点検・診断の方法、リスクの管理方法、そして万が一の対応措置方法については、文献 2.1)、2.9)に示されており、参考にできる。

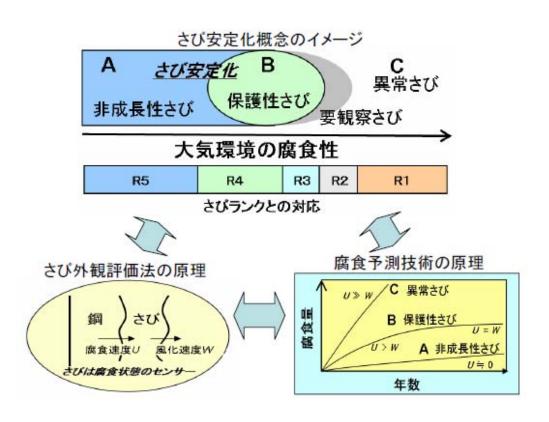


図 2.2.3 さびの状態と腐食減耗の関係を示すさび安定化概念 2.1)

2.2.3 腐食環境を考慮した耐候性鋼材の適用性判定手法

(1) 飛来塩分量を判定指標とする方法とその課題

耐候性鋼橋の適用可否は、架橋位置における腐食環境を考慮した耐候性鋼材の腐食減耗量の予測に基づいて判断することが基本となる。橋の各部の腐食に影響を及ぼす塩分や湿気の程度は、架橋地点の地域特性、地形と橋との位置関係、部位・部材によって作り出される局部的な腐食環境によって異なるので、例えば図 2.2.4 のように、一つの橋の中においても対象とする部位を区分して評価したほうが合理的であると考えられる。耐候性鋼材の無塗装での適用に際しては、その防食性能を発揮させ

るために、実橋の置かれる環境条件や施工条件などに十分配慮することが求められる。耐候性鋼橋の適用性を評価する代表的な方法として、 $\mathbf{表}$ 2. 2. 1 に示す 3 種類の方法が提案されている。 $\mathbf{表}$ 2. 2. 1 中の①に記載した、現地暴露試験による方法は、 $\mathbf{3}$ つの方法のうち最も精度が高いと思われるものの、 $\mathbf{5}$ ~10 年に及ぶ現地での暴露試験を行う必要があるため、時間と費用がかかり、現実的ではない。②に記載の飛来塩分量による判定は、これまで多くの実績がある。

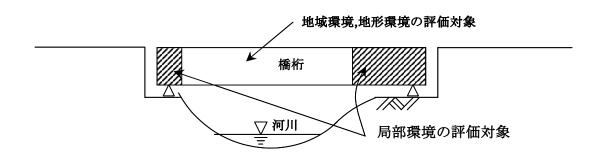


図 2.2.4 環境区分と影響範囲の例

表 2.2.1 耐候性鋼材の適用環境評価方法の概要

検討方法	概要
①現地暴露試験によ	・適用環境条件を反映した鋼材の暴露試験で得られる経年に伴う腐食減耗量のデ
る方法	ータに基づき適否の判定を行う方法。
	・相関が証明されている腐食減耗量推定式(※)に回帰して外挿した所定年数後
	の腐食減耗量が許容値以内に収まるか否かで判定する。
	$XY=AX^B$ (X: 暴露期間(年)、Y: 腐食減耗量(mm))
	・上記式を用いて経年腐食減耗量を求めるには、パラメータ A と B を回帰的に決
	定する必要があるが、一般には多年にわたるデータが必要である。
②飛来塩分量を判定	・飛来塩分量を耐候性鋼材裸使用の適否判定指標として用いる方法。
指標とする方法	・この方法では海岸からの距離、地域特性、季節変動、年変動を把握し、周辺の
	既存調査結果と比較するなど慎重に検討することが望ましい。
	・飛来塩分量の測定は一般に月次で行い1年以上継続する必要がある。
	・飛来塩分量の測定を省略して、国内地域ごとに海岸からの距離と飛来塩分量の
	分布特性などに基づく回帰式を用いて検討する方法もある。
③環境因子データに	・建設地近隣の環境因子データ(飛来塩分量、気温、湿度等)を基に橋の代表部
基づく腐食減耗量	位における耐候性鋼材の平均腐食減耗量を計算により予測する技術を用いて
予測による方法	適否の判定を行う方法。
	・腐食減耗予測理論から導出された局部環境腐食性指標 A_{SMA} を用いる適否判定
	方法は、この範疇に入る。

耐候性鋼橋の建設においては、計画段階で橋全体に影響を及ぼす地域腐食環境を評価することになる。JIS 耐候性鋼材に関しては、これまで飛来塩分量を適用可否判定の指標とする方法が用いられてきた。この手法は、全国 41 橋の床版下、桁内側下部の環境における暴露試験と飛来塩分量測定(側方遮蔽条件)の結果 ^{2.2),2.10)} に基づいたものである。しかしながら、この手法に関しては、飛来塩分量の具体的な測定手法が明確に示されていないことから、測定手法により生じる環境条件のばらつき

の影響が十分に反映されていないと考えられる。計画段階で環境測定を行う場合は、一般的には**図** 2.2.5 のように側方が開放された条件で行う場合が多い。同一の橋において側方開放条件と側方遮蔽条件で飛来塩分量を**図** 2.2.6 に示すように測定した。両者の塩分測定結果の比較を**図** 2.2.7 に示す。 **図** 2.2.7 からわかるように、飛来塩分の測定条件によって、大きな差異とばらつきが見られた ^{2.1)}。このように飛来塩分量の評価にあたっては、測定の場所や方向による差異、時期による変動などに注意が必要である。飛来塩分量は、元々風速に比例する値であることから、大気の腐食性を示す値としてはバラツキが大きく、精度の良い検討を行うには信頼性に課題があるとの指摘もある ^{2.1)}。

また、耐候性鋼材の腐食速度を支配する2大因子として、付着塩分量と濡れ時間がある^{2.6)}。濡れ時間とは、湿潤状態にある時間を表わすパラメータで、ISO 9223によれば年間で相対湿度が80%以上かつ温度が0℃以上の時間と定義されている。影響が大きいとされている濡れ時間に関わる情報を考慮せずに適否の判定を行うことは、腐食減耗を過少に評価する可能性があるため、より精度をあげるためには、この影響を取り込んだ評価を行うべきであると考えられる。



図 2.2.5 一般に行われている側方開放条件の飛来塩分量 C_0 および側方開放条件の 硫黄酸化物量 S_0 の測定風景の例

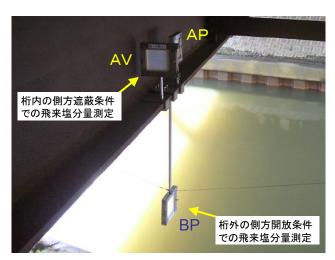


図 2.2.6 飛来塩分捕捉器具の橋への取り付け方の違いによる測定値の差異を検討する 試験実施状況 (AP、AV は側方遮蔽条件で風が当たりにくく、BP は一般の方法 と同様に側方開放条件で風が当たりやすい)

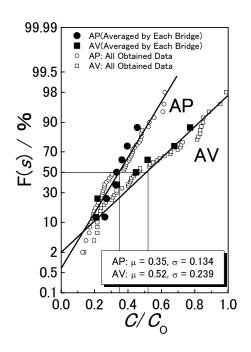


図 2.2.7 桁外に取り付けられた塩分捕捉器で測定された側方開放条件の飛来塩分量 Co と桁内で測定された側方遮蔽条件の飛来塩分量 C の実測値比較と正規確率統計解析 2.1)

(2) 局部環境腐食性指標(耐候性鋼材の腐食減耗量)を判定指標とする方法

JIS 耐候性鋼材の経年腐食減耗量 Y(mm)は、式 (2.2.1) で示されること $^{2.1),2.11)$ が知られている。

$$Y = A_{\text{SMA}} \cdot X^{B_{\text{SMA}}} \tag{2.2.1}$$

ここで、Xは暴露開始からの経過年数、 A_{SMA} および B_{SMA} は暴露環境および合金成分から決まる腐食速度パラメータである。 A_{SMA} 値は、X=1 (年) とおいたときの腐食減耗量 Y 値に相当し、JIS 耐候性鋼材が暴露されたその局部の環境の腐食性を定量的に示す指標であることを意味するので、局部環境腐食性指標と呼ばれる $^{2.6}$)。一方、 B_{SMA} 値は、さびの保護性の上昇に伴う腐食速度低減の度合いの逆数に相当する値であることから、 $1/B_{SMA}$ 値は保護性さび形成効果指数と呼ばれる $^{2.6}$)。局部環境腐食性指標 A_{SMA} は、耐候性鋼材の腐食を支配する付着塩分量と濡れ時間の双方を含む複合的作用の結果として得られる値である。飛来塩分量に比べ無為な変動も小さく、より扱いやすい指標である。

JIS 耐候性鋼材に関する前述の全国 41 橋暴露試験で得られた暴露試験データを元に A_{SMA} と B_{SMA} の関係を定式化すると A_{SMA} 値から経年腐食減耗量(平均値)を計算できる。 A_{SMA} については、桁内側での飛来塩分量と近隣の気温・湿度等の環境因子データから計算する方法及び暴露試験で求める方法が提案され、図 2.2.8 に示すフローにて腐食減耗予測計算を行うことが提案されている $^{2.1).2.6).2.7)$ 。

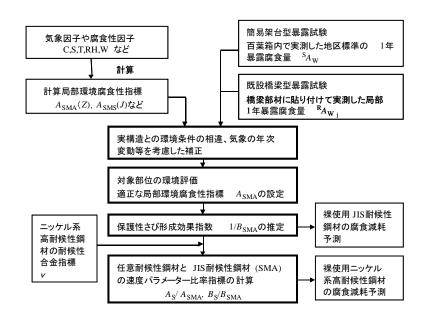


図 2.2.8 耐候性鋼材の腐食減耗予測計算フロ一図

検討の対象とする橋の部位は、全国 41 橋暴露試験を行った橋の部位に該当する、桁内側下フランジ部とすることを提案する。この部位は雨がかりがなく腐食環境として厳しい傾向にあるため、防食設計のための代表部位として扱うことができると考えられる。JIS 耐候性鋼材と成分系の異なるニッケル系高耐候性鋼材については、腐食速度パラメータを $A_{\rm S}$ 、 $B_{\rm S}$ とおき、JIS 耐候性鋼材の $A_{\rm SMA}$ 、 $B_{\rm SMA}$ とのそれぞれの比を任意の耐候性合金指標 (v 値) $^{2.12}$ と関連付ける変換方法を用いて、 $A_{\rm SMA}$ 値 \to $A_{\rm S}$ 値と $B_{\rm S}$ 値という手順で腐食速度パラメータの変換を行うことを提案する $^{2.1}$ 。このような手順により、適正な局部環境腐食性指標 $A_{\rm SMA}$ に対し、各種の v 値を持つ耐候性鋼材の予測腐食減耗量 Y(X=100)を計算した結果の例を図 2.2.9 に示す。

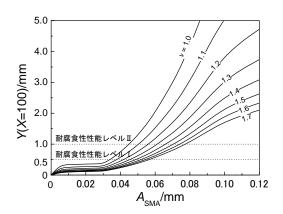


図 2. 2. 9 各種耐候性鋼材の 100 年後の予測腐食減耗量 Y(X=100) (ν 値は鋼材成分から 算術計算可能な耐候性合金指標、 A_{SMA} は適正な局部環境腐食性指標)

局部環境腐食性指標 A_{SMA} を計算により推定する方法も提案されている $^{2.1),2.6,2.7}$ 。また、実測されたワッペン試験片の腐食減耗量 A_{W} から、より適正な局部環境腐食性指標 A_{SMA} に変換する考え方 $^{2.9)}$ も提案されている。 計算による局部環境腐食性指標についての説明は文献 $^{2.6}$ に詳しいので、参考にできる。

2.3 簡易な適用環境評価方法の検討

従来、耐候性鋼材の適用環境評価法として、飛来塩分量という間接的な指標により判断している。 しかしながら、評価精度を向上させるためには、飛来塩分という間接的な指標ではなく、様々な要因 を含む環境そのものを反映した直接の腐食減耗量を評価する現地暴露試験のデータを基にした評価方 法が考えられる。ここでは、耐候性鋼材の適用環境評価法のうち、文献 2.1)によって新たに提案され たワッペン式暴露試験を用いた適用環境評価技術の整備・充実に向けた課題について検討することに する。図 2.3.1 に、提案されているワッペン試験片を用いる短期暴露試験法の概要を示す。ワッペン 試験とは、薄く軽量の板状試験片を既設の橋の部材あるいは簡易架台(百葉箱)の専用装着板に接着 して暴露を行う試験法であり、以下のような利点がある。

- 1) 1年間の暴露データ $(A_{\rm w})$ から、局部環境腐食性指標 $A_{\rm SMA}$ 値に近い値を実測できる。
- 2) 実橋の様々な部位に試験片を取り付けることにより、部位ごとの環境の腐食性を定量的に 把握することが可能である。
- 3) 飛来塩分量測定(1回/月、12回/年の現地回収)に対して、1年間の暴露の期間中、試験片の設置と回収の2回だけ現地に行けば良い。

図 2.3.2 は、本研究で提案する、短期暴露試験による適用環境評価法の概念図である。ワッペン式暴露試験によって得られる 1 年間の腐食減耗量 (A_{W}) を、橋の対象部位(代表部位として雨がかりがない内桁下フランジ部を想定)における局部環境腐食性指標 A_{SMA} 値へ適正に補正し、防食の耐腐食性能レベルに対応したしきい値と比較することにより、耐候性鋼材の現地適用性可否の判定を行うという手法である。耐腐食性能レベルは一般的にはレベル I (腐食減耗量が片面平均 0.5mm/I00 年以下)が目標となる。耐腐食性能レベル I に対応するしきい値としては、全国 41 橋暴露試験等のデータに基づき、 $A_{SMA} \le 0.03$ mm が提案されている 2.1。また、腐食減耗量とさび厚との相関関係から、簡易に現地測定できるさび厚を代替指標とする方法も提案されている 2.1)。



図 2.3.1 ワッペン試験片を用いた環境の腐食性実測方法の例

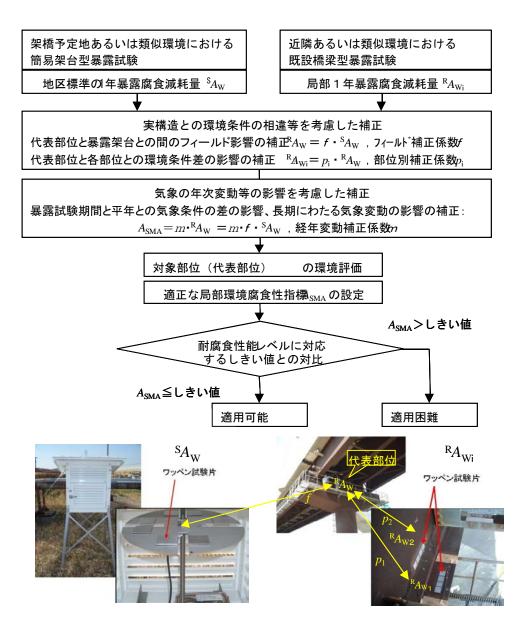


図 2.3.2 短期暴露試験による適用環境評価方法の概念図

ワッペン試験片を用いた短期暴露試験結果を、実橋における腐食減耗量へと結び付ける方法として、 以下の方法を提案し、本研究においては、これらの補正方法に関する基礎データを収集する。

百葉箱などの暴露容器により得られるワッペン試験片の腐食減耗量平均値 8A_W と、橋の代表部位である下フランジの上下平均でのワッペン試験片腐食減耗量 8A_W の関係は、フィールド補正係数 f を用い、式 (2.3.1) で表わされる。

$${}^{\mathsf{R}}A_{\mathsf{W}} = f \cdot {}^{\mathsf{S}}A_{\mathsf{W}} \tag{2.3.1}$$

ここで、 $^{R}A_{W}$:橋の代表部位である下フランジの上下平均でのワッペン試験片腐食減耗量

SAw: ワッペン試験片の腐食減耗量平均値

f:フィールド補正係数

同様に、部位別補正係数を p_i とすれば、部位別の腐食減耗量 $^RA_{Wi}$ への補正は、式(2.3.2) により表わされる。

$${}^{\mathsf{R}}A_{\mathsf{W}i} = p_i \cdot {}^{\mathsf{R}}A_{\mathsf{W}} \tag{2.3.2}$$

ここで、RAwi: 部位別の腐食減耗量

pi: 部位別補正係数

^RAw: 橋の代表部位である下フランジの上下平均でのワッペン試験片腐食減耗量

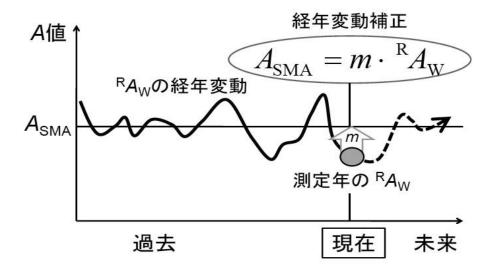


図 2.3.3 気象の年次変動による A 値の変動と測定年の実橋の代表部位におけるワッペン腐食減耗量 $^{\mathrm{R}}A_{\mathrm{W}}$ 値からの適正 A_{SMA} 値への補正法(イメージ)

図 2.3.3 にイメージを示すように、気象には年次変動があるため、A 値が年次により変動することが確認されている $^{2.9)}$ 。これに対処するため、短期の気象変動の影響については、経年変動補正係数 m を用いて長期の平均値を補正して $A_{\rm SMA}$ 値とすることを提案する。

橋の代表部位における適正な A_{SMA} 値は式(2.3.3)により求めることを提案する。年次変動を補正する係数 m 値の設定方法の例は文献 2.9)に示されているので、それを参考にできる。

$$A_{\text{SMA}} = m \cdot {}^{\text{R}}A_{\text{W}} = m \cdot f \cdot {}^{\text{S}}A_{\text{W}}$$
(2. 3. 3)

ここで、ASMA:局部環境腐食性指標

m: 年次変動を補正する係数

^RAw: 橋の代表部位である下フランジの上下平均でのワッペン試験片腐食減耗量

SAw: ワッペン試験片の腐食減耗量平均値

式(2.3.3)を変形すると、実測される SA_W 値に対する橋の代表部位の適正 A_{SMA} 値の倍率 s(以下、「補正倍率」という。)を、式(2.3.4)で表わすことが可能となる $^{2.9}$ 。

$$s = \frac{{}^{\mathsf{S}}A_{\mathsf{W}}}{A_{\mathsf{SMA}}} = \frac{1}{m} \cdot \frac{1}{f} = s_{\mathsf{m}} \cdot s_{\mathsf{f}} \tag{2.3.4}$$

ここで、s:橋の代表部位の適正 A_{SMA} 値の倍率

SAw:ワッペン試験片の腐食減耗量平均値

 A_{SMA} : 局部環境腐食性指標 m: 年次変動を補正する係数

f: フィールド補正係数 $s_m:$ 経年変動補正倍率 $s_f:$ フィールド補正倍率

図 2.3.4 に、本研究において検討した橋の代表部位の設定方針を示す。橋の代表部位として、全国 41 橋暴露試験の際に暴露試験片が取り付けられた中桁下部の橋台に近い位置を想定している。この部位は橋の中でも降雨による洗浄が期待できないため、橋の部位の中では長期に見て相対的に厳しい腐食環境である。つまり、実橋においては、桁端部等の局部環境の影響が大きく出る範囲などの特定の条件の場合を除き、一般には相対的に厳しい腐食環境となる桁内側の下フランジ部を橋の代表部位とすることになると考えられる。

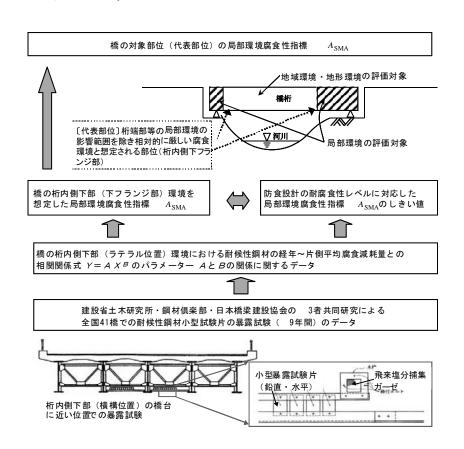


図 2.3.4 全国 41 橋暴露試験データ採取位置を参考とする橋の代表部位の設定方針

図 2.3.5 は暴露位置の例を示す。このように、近接した場所において暴露試験を実施したとしても、局部的な環境が完全には一致しないことも考慮に入れなければならない。橋の一般の環境区分の例を表 2.3.1 に示す。この表のように、耐候性鋼橋の耐久性に影響を及ぼす要因としては、様々な現場条件や影響要因が想定される。ワッペン試験片を用いた暴露試験の技術の信頼性・実用性を高めるための検討フローを、図 2.3.6 に示す。図中の項目について、技術改良とデータ蓄積を図っていく必要がある。

本研究では、より安価で簡単な暴露試験方法を模索するために、文献 2.1)にて提案された標準型百葉箱に加え、図 2.3.7 に示すような木製小型百葉箱および塩ビ製円筒型暴露容器を新たに考案・試作し、これらを用いたワッペン暴露試験データを集積する。

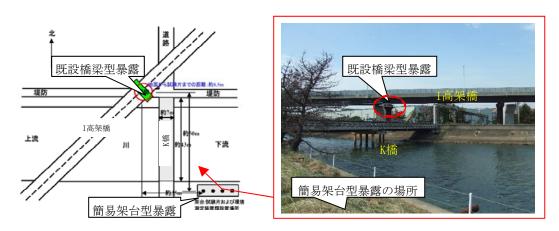


図 2.3.5 現地環境評価のための暴露試験位置の例 (愛知県)

表231 橋の環境区分として想定される現場条件・影響因子

	女 2.5.1 個の境境區分として応足される境場末円・影音回丁										
	環境区分	環境因子	子と想定される現場条件・影響要因								
	加长山上の山村社	・飛来塩分(海塩粒子)	海岸からの距離減衰、季節風・台風の年次変動								
地域環境	架橋地点の地域特性により決まり、橋 全体に影響する環	・飛来塩分(凍結防止剤)	寒冷地における塩化物系凍結防止剤の路面散布量の 年次変動								
境	主体に影響する深 境	• 湿度(鋼表面水分)	年平均湿度の年次変動、植生								
	分 に	• 気温(鋼表面湿度)	年平均気温の年次変動								
			桁下空間高、河川に沿った飛来塩分の遡上の有無、海								
	架橋地点の地形と	・飛来塩分(海塩粒子)	風と橋軸との角度、周辺地形による海風の風向・風速								
地形	橋との関係によっ		の変化、植生帯等による遮蔽吸収								
環境	てつくりだされる	• 飛来塩分(凍結防止剤)	道路交通量、近接する路線・橋との位置関係								
兄	環境	• 湿度(鋼表面水分)	桁下空間高、河川・湖水との距離、河川水量、植生								
		· 気温 (鋼表面温度)	桁下空間高、周辺地形による日陰影響、橋軸方位								
局	部位・部材固有の局	桁と近接する地山との位置	関係、護岸や橋台との位置関係、桁の形状や床版・そ								
部環境	部的な狭い範囲の	の他部材との関係(雨がか	りの有無、通気性の差異、飛来塩分・結露水等の滞留								
境	環境	の有無)、植生									

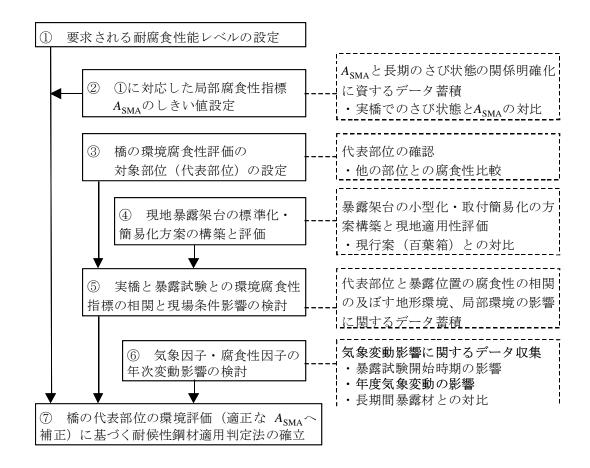


図 2.3.6 ワッペン式暴露試験を用いた適用環境評価技術の検討課題



図 2.3.7 ワッペン試験片用小型暴露容器の例(木製小型百葉箱および塩ビ製円筒型暴露容器)

2.4 提案手法のニッケル系高耐候性鋼材への適用性

ニッケル系高耐候性鋼材は、JIS 耐候性鋼材に対して主にニッケル(Ni)を多く($1\sim3\%$)添加して耐塩害性を高めた耐候性鋼材であり、1997 年より国内で実適用が開始されている $^{2\cdot13),2\cdot14)$ 。ニッケル系高耐候性鋼材は、引張試験、シャルピー衝撃試験などの化学成分以外の機械的性質は JIS 耐候性鋼材と同一で、引張強さ $400N/mm^2$ 級・ $490N/mm^2$ 級・ $570N/mm^2$ の各強度グレードがあり、耐食性能以外の設計は JIS 耐候性鋼材と同様に実施することができる。また、各母材の化学成分系に対応した溶接材料および接合材料(高力ボルト)も開発され、実用化されている $^{2\cdot1}$ 。

耐候性能に関しては、耐候性合金指標 v 値にて評価することが提案されている $^{2\cdot12)}$ 。この指標は、各種鋼材の耐候性に及ぼす合金元素の影響をそれぞれの元素ごとに検討して定められたものであり、東京工業大学創造プロジェクト研究体 SIG1 (高性能鋼材の橋梁への適用に関する研究会) (以下、「東工大創プロ」という。)での研究成果を基に提案されたものである。この耐候性合金指標では、[x]を合金成分 x の mass%値を表すものとして、 $0 \le [C] < 1.5$ 、 0.1 < [Si] < 5、 0.1 < [Mn] < 10、 $0 \le [P] < 0.15$ 、 $0 \le [S] < 0.03$ 、 $0 \le [Cu] < 1.1$ 、 $0 \le [Ni] < 5$ 、 $0 \le [Mo] < 0.6$ 、 $0 \le [Ti] < 0.12$ の範囲内において、次式により計算される v 値が高い鋼材ほど、高い耐候性能を示すとされている。

$$\begin{split} v &= 1/\{(1.0-0.16[\text{C}])\cdot (1.05-0.05[\text{Si}])\cdot (1.04-0.016[\text{Mn}])\cdot (1.0-0.5[\text{P}])\\ &\quad \cdot (1.0+1.9[\text{S}])\cdot (1.0-0.10[\text{Cu}])\cdot (1.0-0.12[\text{Ni}])\cdot (1.0-0.3[\text{Mo}])\cdot (1.0-1.7[\text{Ti}])\} \end{split}$$

従来、耐候性元素とされていたクロム (Cr) についてはさび皮膜形成作用による腐食抑制効果が期待できるものの、例えば図 2.4.1 に示すように、高飛来塩分環境下の結露条件においてある量の Cr 添加は、腐食界面の低 pH 化を促し、大気腐食が加速されるという報告がある $^{2.15}$ 。現時点では、高飛来塩分環境下における制御不能な不確定要因を排除するため、JIS 耐候性鋼材に比べて飛来塩分環境の厳しい箇所に適用されるニッケル系高耐候性鋼材は、一般に Cr 無添加とすることが基本とされている。したがって耐候性合金指標 v の評価式 (2.4.1) は Cr 無添加鋼への適用が原則とされている。ただし、不可避的に混入する不純物 Cr や、JIS 耐候性鋼材に含まれる程度の Cr 量 (0.5 mass%)以下であれば、その含有を許容しても大きな誤差を生じないと考えられている $^{2.16}$ 。

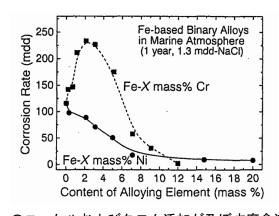


図 2.4.1 鋼材へのニッケルおよびクロム添加が及ぼす腐食減耗速度への影響

表 2.4.1 ニッケル系高耐候性鋼材の種類と特性

種類の記号	化学成分	引張試験、 シャルピー衝撃試験
SMA400W-MOD	3%Ni-Cu 系 2.7%Ni-Cu-Ti 系	SMA400W と同一
SMA490W- MOD	2.5%Ni-極低炭素-Cu 系 1.5%Ni-Mo 系 1%Ni-Cu 系 1.0%Ni-Cu-Ti 系	SMA4900W と同一
SMA570W- MOD		SMA570W と同一

表 2.4.2 引張強さ 490N/mm² 級鋼の化学成分(例)

種 類	摘要	化学成分(mass%)										
14 規	1個 安	С	Si	Mn	Р	S	Cu	Cr	Ni	Мо	Ti	√値
		0.06	0. 20	0.85	0.005	0.002	0. 33	0.02	3. 01	0.00	0.01	1. 53
高 Ni 系	成分例	0.05	0. 32	0.50	0.006	0.001	0. 47	-	2.71	-	0.037	1. 57
		0.02	0. 27	0. 91	0.008	0.003	0.36	0.03	2.70	-	0.014	1. 49
		0.09	0. 21	1. 37	0.012	0.002	0.75	0.02	1. 18	0. 01	0.00	1. 21
低 Ni 系	成分例	0.07	0. 28	0.71	0.008	0.002	ı	0.04	1.50	0. 29	-	1. 27
		0.06	0. 25	1. 09	0.010	0.002	1. 00	0.04	1.02	-	0.047	1. 31
JIS G	規定値	1	0. 15	-	-	-	0.30	0. 45	0.05	_	_	_
3114	水龙胆	0.18	0.65	1.40	0.035	0.035	0.50	0. 75	0.30			
SMA490AW	成分例	0.14	0.20	0. 95	0.018	0.010	0.35	0.50	0. 20	_	-	1.01

v 値の計算にあたっては、母材が耐候性鋼材としての基本機能を有していることが前提であるとされており、防食に関わる化学成分としては、種々の添加元素のうち Cu または Ni のいずれか 1 種以上、望ましくは 2 種以上を所定量含有していることが条件である $^{2.16}$ 。また、橋梁用鋼材として溶接性などを確保するためにその他添加元素への配慮も必要となるが、現在国内メーカーで製造・販売されている JIS 耐候性鋼材や、表 2.4.1 に示すニッケル系高耐候性鋼材はこの前提条件を満足し、溶接性などへの配慮もなされている。ニッケル系高耐候性鋼材は現時点で JIS 規格が制定されておらず、メーカーごとに成分系が異なっているが、これまで適用実績のあるニッケル系高耐候性鋼材について、表 2.4.1 に種類と特徴を、表 2.4.2 に化学成分の例をそれぞれ示す。

ニッケル系高耐候性鋼材の A_S 値および B_S 値は、耐候性合金指標v値を用いて、それぞれ A_{SMA} 値および B_{SMA} 値から次の経験式で算定することが提案されている $^{2.12}$ 。

$$A_S / A_{SMA} = -0.144 + 4.95 v^{-1} - 13.37 v^{-2} + 15.03 v^{-3} - 5.45 v^{-4}$$
 (2.4.2)

$$B_S / B_{SMA} = 0.5545 + 0.45 v^{-1}$$
 (2.4.3)

これらの関係式を用いると、JIS 耐候性鋼材の初年腐食量 A_{SMA} 値を決定した場合、ニッケル系高耐候性鋼材の任意の期間における予測腐食減耗量Yを計算で求めることができ、予測腐食減耗曲線を描

くことができる。また上記の A_S/A_{SMA} 比や B_S/B_{SMA} 比は長期暴露データによる回帰指標の比較であるため、保護性さびによる防食機能が十分発揮されない 1 年暴露で得た腐食量比とは異なる場合もある点には注意が必要である。比較的厳しい環境条件である飛来塩分量が 0.05 mdd を超えるような条件においても、十分に保護性さびの形成が期待できる条件においては、図 2.4.2 に示されるとおり、v 値と A_S/A_{SMA} の関係はおおむね整合していることが示されている 2.1 。

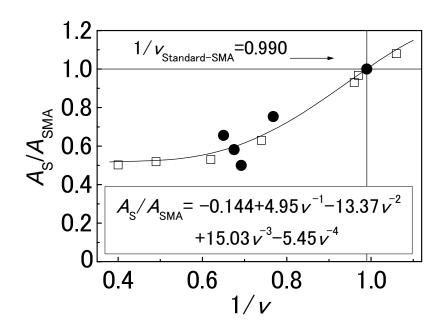


図 2.4.2 A_S/A_{SMA} と v 値の関係の検証例

本技術を適用することで、局部環境腐食性指標 A_{SMA} が定まると任意の耐候性合金指標 v 値を持つ耐候性鋼材について 100 年後の予測腐食減耗量 Y(X=100)を計算することができることになる。図 2.4.3 は、一例として、 A_{SMA} -v-Y の関係を計算によりプロットしたものである $^{2.18}$ 。この図を用いて適用環境の腐食性に対して防食の要求性能に適合する鋼材の選定や、設計で考慮すべき腐食減耗量を検討することが提案されている $^{2.1}$ 。なお、図 2.4.3 の A-v-Y プロット図を用いた検討を実施するにあたっては、補正等により適正化した局部環境腐食性指標 A_{SMA} 値を用いる。

提案されている腐食減耗予測シミュレーション技術では、暴露試験における環境因子測定値のばらつきに起因する誤差を考慮して平均腐食量を確率統計論的に計算することが提案されており、図2.4.3では、正規確率50%の予測腐食減耗量の計算値が予測値として表示されている。

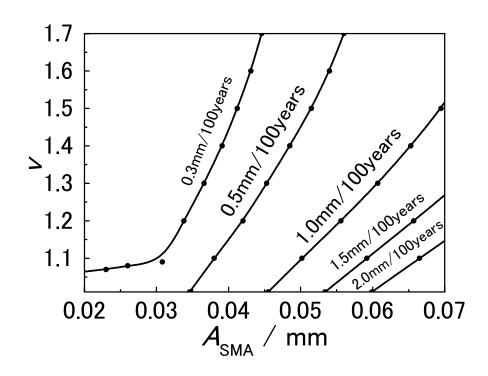


図 2.4.3 局部環境腐食性指標 $A_{\rm SMA}$ と耐候性合金指標 v から計算される 100 年後の予測腐食減耗量 Y(X=100)

2.5 経年的環境変化と腐食減耗挙動

文献 2.1)で適正な A_{SMA} のしきい値が検討されており、文献 2.2)で示された 3 者共研の 41 橋暴露試験の 9 年間の試験結果の回帰分析結果から、 A_{SMA} 値と 100 年の腐食減耗量の推定値の関係をプロットしたものが図 2.5.1 である。図中には、 $Type-A^{2.6}$ と $Type-B^{2.7}$ の腐食減耗予測モデルにより計算された 100 年後の予測腐食減耗量に対し、全国 41 橋データの全てを用いた回帰により外挿した 100 年後の回帰腐食減耗量をプロットしている。この図より、 A_{SMA} のしきい値として 0.03mm 以下がひとつの目安として提案されている。ただし、図 2.5.1 中に示すとおり、実測データの全てを用いた回帰により得た A_{SMA} 値や回帰腐食減耗量をみると、 A_{SMA} < 0.03mm の領域であっても、腐食減耗予測式から理論計算される 100 年後の予測腐食減耗量を大きく外れるケースが数点生じている。具体的には、a 橋、b 橋、及び c 橋における暴露試験結果である。

図 2.5.2 に、傾向を外れた 3 橋へ腐食減耗予測モデル $^{2.8)}$ を適用し、暴露試験結果と比較したものを示す。図中の実線は暴露試験データの初期のデータ(a 橋、b 橋は $1\sim9$ 年、c 橋は $1\sim3$ 年)を使った回帰曲線、破線は 18 年目での実測結果にフィットするように調整した回帰曲線をそれぞれ表している。初期データによる回帰曲線(実線)は、暴露年数の少ない部分とよく一致しているが、18 年目の結果はいずれも初期データからの予測を表す実線から外れており、18 年目の結果にフィットさせた破線とは傾向が異なることがわかる。図 2.5.2 の回帰曲線の右側に、3 者共研の暴露試験における $A_{\rm SMA}$ と $B_{\rm SMA}$ の関係を図化し、各橋での $A_{\rm SMA}$ 、 $B_{\rm SMA}$ のシフトをプロットした図を示す。この図に着目すると、a 橋では約 7 年時点で適正な $A_{\rm SMA}$ 値が 0.016mm から 0.045mm にシフトし、b 橋では約 7 年時点で0.024mm から 0.040mm にシフトし、さらに c 橋では 3 年時点で 0.019mm から 0.037mm にシフトしたと考えると、腐食減耗予測に用いる $A_{\rm SMA}$ チャートの一般的傾向範囲(Natural Upper-

Natural Lower の中間)に全て入ることがわかる。また、図 2.5.2 中には、参考までに暴露試験片の外観画像も表示したが、破線上に載る回帰データでは外観評点は 2 となっており、環境変化が一つの原因となっていると考えられる。したがって、今後の長期的傾向を把握する上では、a 橋の適正 A_{SMA} 値は 0.045mm、b 橋は 0.040mm、及び c 橋は 0.037mm とするのが妥当と考えられる。図 2.5.2 においてこれらを考慮すれば、実測値と理論値は良く合っていると評価される。

この結果を考慮すると、無塗装耐候性鋼橋を維持管理するにあたっては、環境の腐食性が経年的に 大きく変化して異状腐食が発生する可能性があるため、それを想定して定期的に点検を行い、異常腐 食が生じていないことを確認する必要があることがわかる。

一方で、無塗装橋に関する異常腐食を生じさせない良好な状態を保持するための維持管理手法 ^{2.1).2.9).2.17).2.18)}についての検討が行われており、本研究で取り組んだワッペン試験法を予防保全の実施 に向けて応用、展開することによって、耐候性鋼橋の適用性検討をより安価で簡便に実施することや、維持管理による耐候性鋼橋を長寿命化することなどが期待される。そのための課題としては、提案されているワッペン試験法の実施方法、ならびに得られたデータを用いた耐候性鋼橋の適用環境評価手 法の更なる高度化が挙げられる。次章以降で、これらについて検討した結果を報告する。

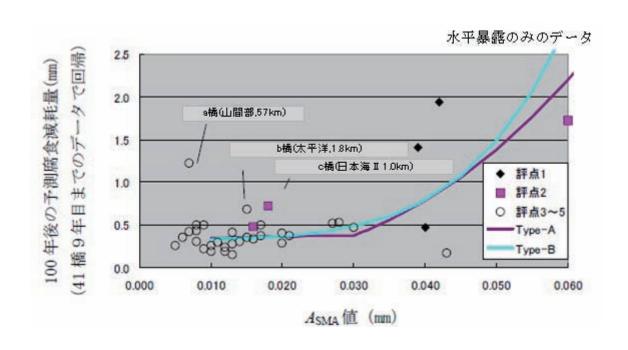


図 2.5.1 100 年後の回帰および予測腐食減耗量と A_{SMA} 値の関係 ^{2.1)}

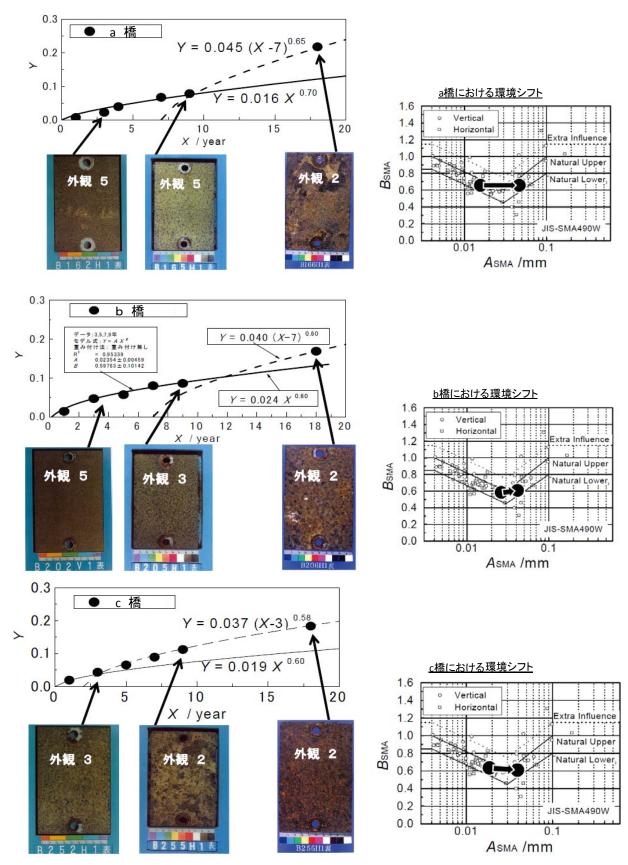


図 2.5.2 a 橋、b 橋、c 橋における実測暴露試験データの腐食減耗予測モデルによる解釈

【2章参考文献】

- 2.1) 日本鋼構造協会: テクニカルレポート No. 73, 耐候性鋼橋梁の可能性と新しい技術, 2006. 10
- 2.2) 建設省土木研究所,鋼材倶楽部,日本橋梁建設協会:耐候性鋼材の橋梁への適用に関する共同研究報告書(XX)整理番号第88号,1993.3
- 2.3) 日本道路協会:道路橋示方書・同解説, 2012.3
- 2.4) 三木千壽, 市川篤司:現代の橋梁工学-塗装しない鋼と橋の技術最前線-, 数理工学社, 2004.12
- 2.5) 日本道路協会:鋼道路橋塗装·防食便覧, 2005.12
- 2.6) 紀平寛, 田辺康児, 楠隆, 竹澤博, 安波博道, 田中睦, 松岡和巳, 原田佳幸: 耐候性鋼の腐食減耗予測モデルの研究, 土木学会論文集 No. 780/I-70, pp. 71-86, 2005. 1
- 2.7) 鹿毛勇,塩谷和彦,竹村誠洋,小森務,古田彰彦,京野一章:実曝露試験に基づくニッケル系高耐候性鋼の長期腐食量予測,材料と環境 Vol. 55, pp. 152-158, 2006.
- 2.8) 日本鉄鋼連盟, 日本橋梁建設協会:耐候性鋼の橋梁への適用, 2010.6
- 2.9) 日本鋼構造協会: テクニカルレポート No. 86, 耐候性鋼橋梁の適用性評価と防食予防保全, 2009. 9
- 2.10) 建設省土木研究所,鋼材倶楽部,日本橋梁建設協会:耐候性鋼材の橋梁への適用に関する共同研究報告書(XV)整理番号第71号,1992.3
- 2.11) 堀川一男, 瀧口周一郎, 石津善雄, 金指元計:各種金属材料および防錆被覆の大気腐食に関する研究(第5報)金属素材類暴露 5ヵ年の結果, 防食技術 16(4), pp. 153-158, 1967.
- 2.12) 三木千壽, 市川篤司, 鵜飼真, 竹村誠洋, 中山武典, 紀平寛:無塗装橋梁用鋼材の耐候性合金 指標および耐候性評価法の提案, 土木学会論文集 No. 738/I-64, pp. 271-281, 2003.
- **2.13)** 保坂鐵矢, 加藤 順, 楠 隆: 高耐候性鋼の開発と無塗装橋梁への適用, 橋梁と基礎, Vol 36, No 6, pp 31~ 38, 2002. 6
- 2.14) 南邦明, 徳富恭彦, 田中陸人, 鹿毛勇, 松下政弘:整備新幹線の鋼鉄道橋におけるエッケル系 高耐候性鋼の適用, 橋梁と基礎, Vol 47, No 9, pp. 12-17, 2013. 9
- 2.15) 紀平寛, 塩谷和彦, 幸英昭, 中山武典, 竹村誠洋, 渡辺祐一: 耐候性鋼さび安定化評価技術の体系化, 土木学会論文集 No. 745/I-65, pp. 77-87, 2003. 10
- **2.16)** 紀平寛: 耐候性合金指標(ν値)と腐食減耗予測(橋梁分野), 溶接学会誌 Vol. 76, pp. 38-41, 2007.
- 2.17) 紀平寛: 無塗装橋梁用鋼材のプロダクト・セキュアネス向上への取り組み, セイフティ エンジニアリング, 第36巻2号, pp. 10-15, 2009.
- 2.18) 紀平寛:無塗装耐候性鋼橋梁の防食とセキュアネス, ふぇらむ 14, pp. 292-298, 2009.

第3章 暴露試験による簡易環境判定方法の実験計画

3.1 実験の目的と方案

第2章において、比較的簡易に耐候性鋼材の適用可否判断を行える手法として提案されている、ワッペン式暴露試験を用いた簡易環境判定方法の概念を説明した。しかしながら、この手法を実用化するためには、局所的な環境条件の相違、気象の年次変動等の暴露環境と実構造との間に存在する不可避的な差異の影響について、実データに基づく適切な補正方法を確立する必要がある。しかし、実際の橋での適用性を調査した報告は限られた事例があるのみであり 3.1)、この技術の信頼性・実用性を高めるためには、第2章(図2.3.6)に示す項目について技術の改良とデータの蓄積が必要であると考えられる。これらの課題に対応する実験として、表3.1.1の目的に示すデータを収集するために、ワッペン式暴露試験を用いた既設橋における現地環境調査を行うこととする。

表 3.1.1 現地環境調査の目的とデータ収集方法

	表 3.1.1 現地環境調査の目	目的とナーダ収集方法
目的	データ収集方法	必要な条件
①A _{SMA} と長期のさ	耐候性鋼材裸使用の実橋でワ	・実橋で外観評点 2~3 のさびが生ずる環境
び状態との関係明	ッペン式暴露試験を行い、実	・海岸線からの距離での適用目安より海側
確化に資するデー	橋のさび状態と暴露試験 $A_{ m W}$	・供用 10 年程度以上
タ収集	を対比	・地域区分ごとに少なくとも1橋
	耐候性鋼材の長期間暴露デー	・耐腐食性能レベルI, $ { m I\hspace{1em}I} { m o} A_{ m SMA} $ しきい値
	タがある場所でワッペン式暴	前後の環境
	露試験を行い、経年腐食量デ	・暴露 10 年程度以上
	ータを対比	・環境因子の測定データ有り
②現地暴露架台の	同一場所で暴露架台方案によ	・耐腐食性能レベルI, $ { m I\hspace{1em}I} { m o} A_{ m SMA} $ しきい値
標準化•簡易化方案	る環境データ(温湿度、塩分	前後の環境
評価のデータ収集	量), A _W を比較	・環境因子の典型的な組合せ3ケース程度
		・環境因子の測定データ有り
③評価対象部位(代	実橋桁部位ごとのさび状態を	・桁の各部位でさび外観評点の相違が大きい
表部位) の妥当性検	比較し、典型的部位でのワッ	橋(漏水影響を除く)
証のデータ収集	ペン式暴露試験と環境測定の	・供用 10 年程度以上
	データを対比	
④代表部位と暴露	実橋桁および当該橋周辺に設	・架台を1年以上設置可能な用地・支柱有り
位置との腐食性比	置した架台でのワッペン式暴	・地形環境影響として代表的な現場条件有り
較のデータ収集	露試験での $A_{ m W}$ を比較	(山・谷,河川堤防,地表面高さ,等)
⑤気象変動影響に	同一場所で開始時期を季節毎	・架台を2年程度設置可能な用地・支柱有り
関するデータ収集	に変えた暴露試験を行い,A	・環境因子の測定データ有り
	値を比較	
	温度・湿度、海風、台風等の	・周辺に気象官署測定有り
	気象条件の年次変動,飛来塩	
	分量, A 値の相関を比較	
	長期間暴露材との対比	・暴露 10 年程度以上

3.2 暴露試験法の設定

記号

Ra

Rz

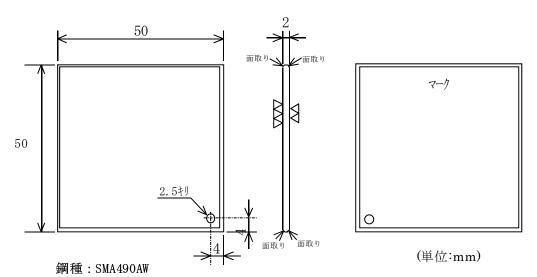
Rmax

6.3

3.2.1 ワッペン試験片の仕様と取付け方法

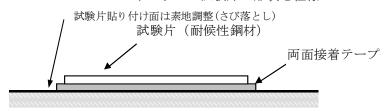
実験で使用したワッペン試験片の標準的な仕様と取付け方法を図 3.2.1 に示す。鋼材は JIS G 3114 に規定される溶接構造用耐候性熱間圧延鋼材の W 種を使用する。試験片の接着面側に試験片番号を刻印し、暴露面の表面は機械仕上げ(仕上げ記号▽▽▽)とする。表面粗さの実測結果を表 3.2.1 に示す。

ワッペン試験片の現地での暴露試験法については、既設橋型と簡易架台型の**2**種類が考えられるが、 その実施要領を次項で述べる。



(成分系:0.14C-0.19Si-0.97Mn-0.015P-0.004S-0.31Cu-0.46Cr-0.12Ni)

a)ワッペン試験片の形状と仕様



橋の部材もしくは暴露架台内の装着板

b) ワッペン試験片の貼り付け方法

図3.2.1 実験で使用したワッペン試験片の標準的な仕様と取付け方法

表 3. 2.1 実験に用いたワッペン試験片暴露面の表面粗さ実測例(単位: μm)

ママンの標準数例 ママの標準数例 L 方向の実測値 C 方向の実測値

1. 6 6. 3 0. 076 0. 208

6. 3 25 0. 360 1. 351

注記:株式会社東京精密製サーフコム 1400A を用いて、触針式で計測

2.120

5.630

25

3.2.2 既設橋型

既設橋型の実施要領は、環境腐食性調査の対象となる部材・部位にワッペン試験片を直接貼り付けることで行われる。耐候性鋼材の適用性を評価する場合の試験片の設置対象部位は、桁端部等の局部環境の影響範囲は対象外として、橋の中で相対的に厳しい腐食環境と想定される部位(代表部位)を選定する必要がある。これまでの研究成果 3.2) より、鋼 I 桁の場合は、雨がかりのない部位である下フランジが最も厳しい腐食環境となることが知られている。したがって、ワッペン試験片は支間部の下フランジの上下面に貼りつけることとし、設置・回収作業の便を考慮して支点に近い位置を選定する。部位による違いを評価する場合は、ウェブ面や雨がかりを受ける外桁等の部位にも試験片を設置する。ワッペン試験片の既設橋の部材への設置要領を図 3.2.2、図 3.2.3 に示す。ウェブなどの垂直部位や斜め部位にワッペン試験片を貼り付ける場合は、上方からの水や流れさびの影響を低減するため、角部を頂点、落下防止用孔を中央線位置とする。

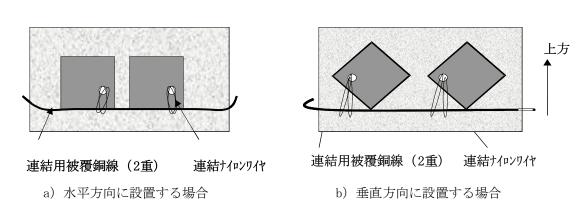


図 3.2.2 ワッペン試験片の既設橋の部材への設置要領(例)



図3.2.3 ワッペン試験片の既設橋の部材への設置状況の一例

3.2.3 標準百葉箱型

簡易架台型は、架橋予定地の代表的な環境腐食性を評価するための試験法である。概要は次のとおり。

橋の中で最も厳しい腐食環境となる橋の床版下の桁内側の環境を模擬するため、降雨に対する覆い と風通し機能を有する暴露架台として、気象観測用の中型サイズの百葉箱を標準百葉箱として使用す る。その仕様例を図3.2.4に示す。ワッペン試験片は、図3.2.5に示すように百葉箱内部に水平方向 に設置される専用装着板の上下面に貼り付ける。

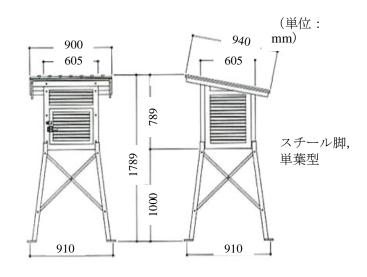


図3.2.4 標準百葉箱の仕様例

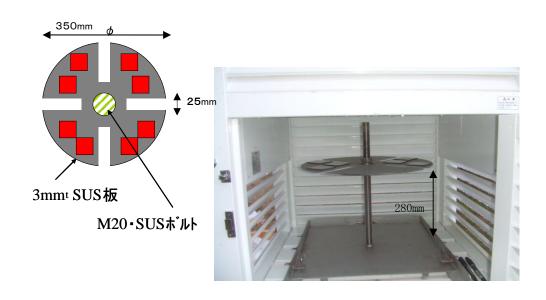
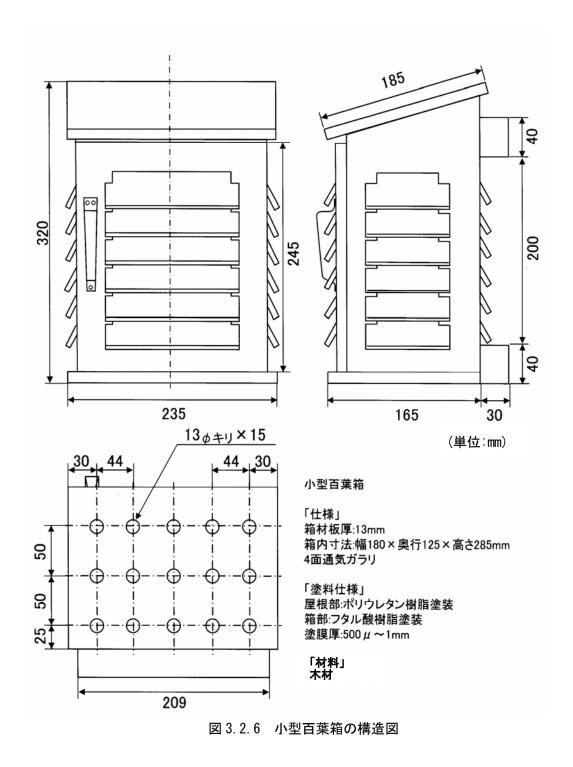


図 3.2.5 標準百葉箱内部での専用装着版と試験片設置状況

3.2.4 小型百葉箱型

架橋予定地によっては標準百葉箱の設置場所の確保が難しい場合もあるので、様々な現地条件にも 対応できるような暴露架台を小型化・簡易化した案である。

小型百葉箱の構造は、図3.2.6に示すように、通気性を確保するため、通常は前面と側面の3方がガラリである市販の小型百葉箱の背面板もガラリに交換して側方4面をガラリとし、底面に通気孔を設けている。ワッペン試験片は、図3.2.8に示すように、小型百葉箱内に水平方向に設置される有孔アクリル板の上面と下面に貼り付ける。小型百葉箱を道路標識柱や橋の高欄等に取付ける場合の要領図を図3.2.7に示す。



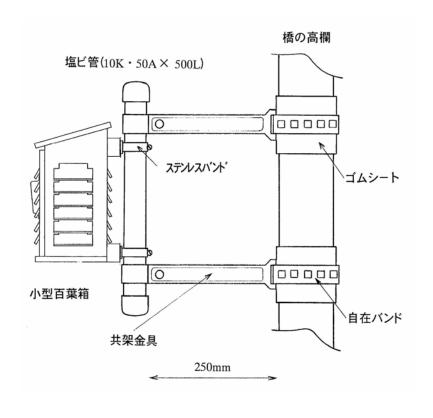


図3.2.7 小型百葉箱の構造物への取付け要領





図3.2.8 小型百葉箱内部での試験片設置状況

3.2.5 円筒型暴露容器型

3.2.4 の小型百葉箱よりもさらに軽量化・小型化する方案として、塩化ビニル配管用部品を用いた 円筒型暴露容器を試作する。

円筒型暴露容器の構造図を図 3.2.9 に、ワッペン試験片の取り付け基盤の構造図を図 3.2.10 に、内部でのワッペン試験片設置要領を図 3.2.11 にそれぞれ示す。使用するワッペン試験片のサイズは $25\text{mm}\times25\text{mm}$ であり、標準($50\text{mm}\times50\text{mm}$)より小さい。ワッペン試験片を取付ける基盤には容器 内や基板上の結露水滴の流れを制御するための溝が設けてある。

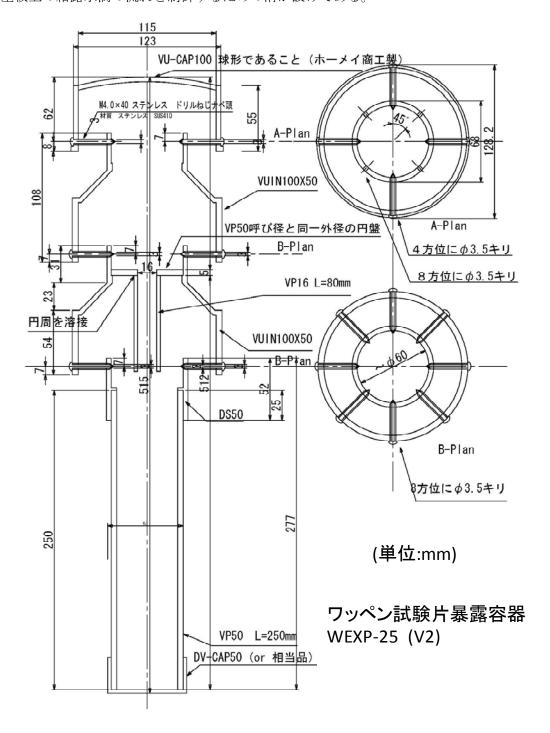
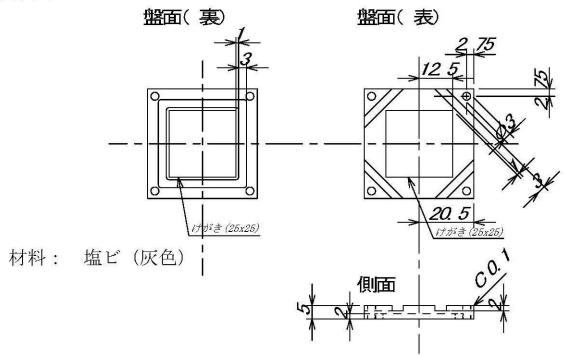


図 3.2.9 円筒型暴露容器 (WEXP-25) の構造図

図面番号: NMY 25



25x25のけがき線が正確であれば、寸法形状の軽微な修正は可.

図 3.2.10 ワッペン試験片取付け基盤(NWY25)の構造図



図 3.2.11 円筒型暴露容器 (WEXP-25) および 25mm×25mm ワッペン試験片取り付け基盤 (NMY25)

3.3 試験片の分析方法

3.3.1 分析内容

回収した試験片の腐食状態を分析するために、さび厚、付着塩分、さび除去後の重量(腐食減耗量)を計測するとともに、さび除去前後で外観写真を撮影する。さび厚、付着塩分については、運搬等によるさびの剥落の影響が出ないように試験片回収時に現地で計測を行い、腐食減耗量のみ持ち帰って測定を行う。なお、実橋のさびの状態と暴露試験片との相関性を定性的に評価するために、実橋についてもさび厚と外観写真を撮影する。

3.3.2 分析方法

(1) 暴露試験片

1) さび厚測定

電磁膜厚計 (ペンタイプ) を用いて、下表に示す要領でさび厚測定を行う。なお、明らかに特異な外観の場合は、別途、位置を特定して測定を行う。

	X or or it is a finite of the control of the contro			
対象	測定方法			
ワッペン試験片	試験片の表面を 12 点測定し、最大値および最小値を除いた 10 点の値を平均化する。			
実橋の部材	約 10cm 角のエリア内で 12 点測定し、最大値および最小値を除いた 10 点の値 を平均化する。			

表 3.3.1 さび厚の測定方法

2) 付着塩分量測定

対象の橋や試験片に付着した塩分の測定は、表面塩分計を用いて以下の手順で行う。

- ① 検出部の磁石面を鋼材面に密着させ、中空セル内に注入口から純水を注入する。
- ② この状態でかくはん器のスイッチを押して 10 秒間かくはんし、停止 5 秒後の値 (塩分量 mg/m^2) を読み取る。

3) 試験片除せい方法 (腐食減耗量測定)

JIS Z 2371 (塩水噴霧試験方法) の参考表 1 (化学的腐食生成物除去方法) に準拠した塩酸酸 洗溶液を用いて腐食減耗量 (板厚減少量) を求める際のブランク減量誤差 (除せい溶液中での地 鉄自身の腐食溶解による誤差) を板厚減少量として 0.0003mm 以下 (腐食減耗量として 2.36g/m²以下) にまで最小化する。以下に手順および方法を示す。

①生成さびの除去

スクレーパあるいはカッターナイフ等を用いて、試験片表面の生成さびを極力除去する。

②残存さび厚さの測定

電磁膜厚計を用いて、試験片表面の残存さびの平均厚さ t (μm)を求めておく。

③除せい溶液の作製

使用薬品と除せい溶液 1L(リットル)を作製する際の調合割合を以下に示す。

- ・塩酸 (HCL、比重 1.19) 500mL
- ・ヘキサメチレンテトラミン 3.5g
- ・ヒビロン (SHカットCL) 3mL
- ・以上に、蒸留水を加えて、1L(リットル)とする。

④除せい溶液の比液量

除せい溶液に直接接触する試験片面積S(cm²)と除せい溶液量V(L)との関係(比液量)は、試験片表面の残存さび厚さt(μ m)との関連にて次の式(3.3.1)で与えられる。

$$\frac{V}{S} = \frac{t}{4000} \qquad (3.3.1)$$

よって、本式を用いて防せい溶液量、処理可能な試験片枚数を決定し、防せい作業を行う。

⑤除せい作業

- A) 除せい溶液への1分間浸漬と水道水での水洗洗浄を2、3回繰り返す。水洗洗浄ではナイロンブラシを用いて試験片表面をブラッシングし、残存さびを除去する。
- B) それ以降は 5 分間浸漬と水洗ブラッシング洗浄を繰返し実施する。終点は試験片表面のレイティングナンバ (RN) が 9.8 以上になった時点とする。RN の判定は JIS Z 2371 (塩水噴霧試験方法)の附属図書 1 を参考にする。ここで、スポット状さび(点さび)がいつまでも残留する場合は、その部分にスポイトにより除せい溶液を滴下する。滴下保持時間は 2~3 分とし、その後水洗洗浄する。
- C) 防せい終了後は、湯洗、温風により試験片を乾燥させ、重量測定を実施する。

⑥腐食減耗量の算出

腐食減耗量は次の式 (3.3.2) により求める。

$$\triangle t = \frac{W_1 - W_2}{0.00786A_s}$$
 (3. 3. 2)

ここに、/t: 腐食減耗量(mm)

 W_I : 試験片初期重量 (g)

W₉: 防せい終了後の試験片重量 (g)

A_s: 試験片の表面積(側面,落下防止ワイヤ用孔側面含む) (mm²)

4) さびの外観調査

試験片や対象橋の桁に接近し、鋼面上のさび状況を詳しく観察する。調査におけるさび外観評点は、目視外観観察法とさび厚測定法による評点付け基準に示す評点を用いる。なお、橋全体における試験片設置箇所の状態を明確にするために、目視観察により各部位のさび生成状況の分布(むら)を把握して整理を行う。

5) 写真撮影

試験片や対象橋の状態を明瞭に記録するために写真撮影を行う。それぞれの対象の撮影部位を下表に示す。

表 3.3.2 撮影部位

対象 (被写体)	撮影部位			
ワッペン試験片	1) 試験片表面(接写、除さび前)			
ソットン試験月	2) 試験片表面(接写、除さび後)			
	1) 橋の全景及び環境			
実橋の部材	2) 橋の各部 (試験片設置箇所、中間距離)			
天間の部例	3) 橋の各部 (試験片設置箇所、至近距離)			
	4) 桁表面細部(試験片設置箇所、接写)			

3.4 暴露試験の設置場所及び設置方法

3.4.1 暴露試験場所の選定

暴露試験の場所の分類と主な目的を表3.4.1、図3.4.1 にそれぞれ示す。

表 3.4.1 現地環境調査の試験場所

地域 区分	名称	設置場所	環境条件 (離岸距離/地形)		建設年	主な目的*
	A橋	新潟県新潟市	3km	平野·農地 河川	1998	1 4
日本海	B橋	新潟県新潟市	15km	平野·農地 河川	1990	1 34
沿岸部I	揚水機場C	新潟県新潟市	16km	平野·農地 電柱	-	2 4
	D橋	新潟県五泉市	25km	平野·農地 河川	2003	 4
	E橋	島根県益田市	2.5km	丘陵谷間 河川	2006	34
日本海	F橋	島根県出雲市	5km	平野 河川	2006	34
沿岸部Ⅱ	G高架橋	島根県出雲市	10km	平野·市街 高架, 標識柱	2006	234
	H 橋 (建設予定地)	島根県松江市	13km	平野・農地 河川、やぐら	_	2
	I高架橋	愛知県知多郡	0.3km	臨海工業地 河口、高架	1990	1 45
太平洋 沿岸部	工場J	愛知県知多郡	0.2km	臨海工業地 河口	_	12 4
	K 橋	愛知県知多郡	0.3km	臨海工業地 河口	1967	4
瀬戸内海 島しょ部	L橋	愛媛県今治市	1.5km	島しょ部、谷 高架	2003	4

【目的の分類番号】

- ① A_{SMA} と長期のさび状態との関係明確化に資するデータ収集
- ② 現地暴露架台の標準化・簡易化方案評価のデータ収集
- ③ 評価対象部位(代表部位)の妥当性検証のデータ収集
- ④ 代表部位と暴露位置との腐食性比較のデータ収集
- ⑤ 気象変動影響に関するデータ収集

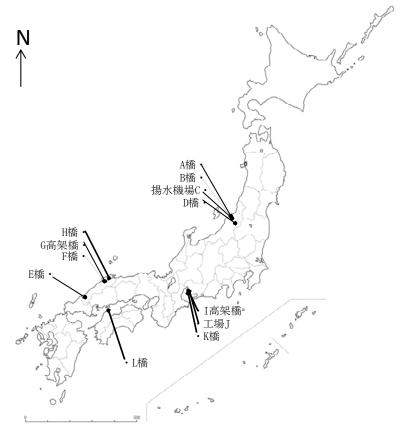


図 3.4.1 現地環境調査の場所 (地図は国土地理院発行の白地図を使用)

3.4.2 日本海沿岸部 I (新潟県) における現地環境調査概要

新潟平野で行われた現地環境調査場所の現地条件と位置を表 3.4.2、図 3.4.2 にそれぞれ示す。対象橋には JIS G 3114 に規定される溶接構造用耐候性熱間圧延鋼材の W 種(以下、「JIS 耐候性鋼材」という。)が無塗装(裸使用)で使用されているが、A 橋と B 橋は耐候性鋼材適用可能地域の離岸距離目安 20km に対して海側に位置する。図 3.4.3 は新潟県内の橋の高欄付近に土研式塩分捕集器を設置して測定した飛来塩分量と離岸距離との関係 3.20を示す。個の研究において、B 橋、揚水機場 C ならびに D 橋付近での飛来塩分が測定されており、その値は B 橋・揚水機場 C 付近では 0.15mdd 程度、D 橋付近では 0.04mdd 未満の飛来塩分(橋の高欄位置)である。

これらの橋に関する調査項目を**表 3. 4. 3** に示す。新潟平野での飛来塩分は、ほとんどが冬期に季節風で運ばれる海塩であるとされているが、暴露試験を開始する季節の影響を調査する目的で,B 橋と揚水機場 C においてワッペン試験片の設置時期を 3 ヶ月毎にずらした暴露試験も行い、3 ヶ月のさび厚変化と 1 年間暴露腐食減耗量を比較する。合わせて、暴露部位での ACM・温度・湿度の変動を調査する 3.1)。

図3.4.4にB橋と周辺環境の状況を示す。同橋では桁内側のさび状態が地形条件等の影響を受けているので、典型的部位を対象に環境腐食性の比較を行う目的で、図3.4.5に示す桁各部にワッペン試験片を設置するが、代表的な中桁の下フランジとウェブに ACM センサ、温度・湿度センサも設置する。図3.4.6にこれらの設置状況を示す。図3.4.6中で、ワッペン試験片貼付け部周辺でさびの色調が異なっているが、これは、図3.4.6のa)に示すようにワッペン試験片貼付け時に貼付けの対象となる面のさびを落として表面の素地調整を行ったためである。素地調整を行った面は、ワッペン試験片と同様の状態となるため、図3.4.6のb)、c)、d)のさびの色調はワッペン試験片と同様になっている。

暴露架台型のワッペン式暴露試験については、B橋の近辺に標準百葉箱の設置に適した場所がないため、図3.4.7に示すように高欄に簡易化暴露架台(小型百葉箱、円筒型暴露容器)を取り付け、橋の部位(中桁下フランジ)との環境腐食性の比較を行う。標準百葉箱を含めた各種暴露架台の比較は、図3.4.8にように揚水機場 Cで行い、飛来塩分量が同等と想定される B橋との暴露データの対比も行う。A橋と D橋の周辺環境と暴露試験状況を図3.4.9、図3.4.10にそれぞれ示す。

名称	離岸距離	離岸距離 構造・使用鋼材 橋軸方向		地形条件等
A橋	3km	単純3主I桁、 JIS耐候性鋼材(裸)	北西~南東	河川、斜角 70°
B橋	15km	単純5主I桁、 JIS耐候性鋼材(裸)	北北西~ 南南東	河川、斜角約 60° 北側で桁下空間狭い
揚水機場C	16km	揚水機場内の草、, 電柱		南西に建家、北東に樹木
D橋	25km	2 径間連続 5 主 I 桁、 JIS 耐候性鋼材(裸)	東~西	河川、斜角 76° 水道管橋隣接

表 3.4.2 新潟における現地環境調査場所の条件

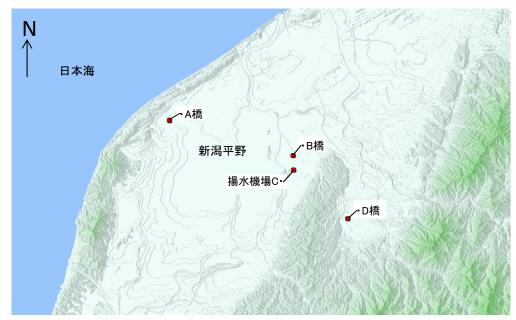
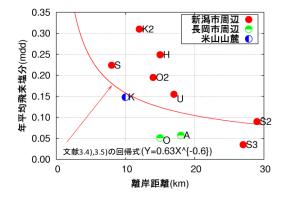


図3.4.2 新潟における現地環境調査場所の位置図(地図は国土地理院発行の数値地図を使用)

表 3.4.3 新潟における現地環境調査項目

		ワッペン式	□ 暴露試験(1年	:間)		
場所		既設橋型		暴露架台型		
場別	開始年月	部材•部位	標準百葉箱	小型百葉箱	円筒型暴露 容器	関連調査
A 橋	2007.12	中桁(右岸側): 下フランシ・ウェフ	_	○(高欄)	○(高欄)	桁の板厚調査
	2007.12	中桁: 下フランジ・ウェフ゛ 外桁: 下フランジ・ウェフ゛	_	○(高欄)	○(高欄)	ACM,温度・湿 度測定
B橋	2008.3	中桁:下フランシ・ウェブ	_	_		
	2008.6	中桁:下フランシ・ウェブ	_	_		
	2008.9	中桁:下フランシ・・ウェフ	_	_		
	2007.12	_	○(地上)	○(電柱)	○(電柱)	
揚水機場	2008.3	_	○(地上)	_		
C	2008.6	_	○(地上)	_	_	
	2008.9	_	○(地上)	_		
D橋	2007.12	中桁(右岸側): 下フランジ・ウュブ	_	○(高欄)	○(高欄)	

図 3.4.3 新潟県内の橋の高欄で測定された 飛来塩分量と離岸距離との関係 ^{3.3)}





a) 西側(下流側) から見た桁と川



b) 南岸から見た西側(下流側)の高欄と川



c) 北側の桁下の状況



d) 東側(上流側)の高欄と周辺状況

図3.4.4 B橋と周辺環境の状況

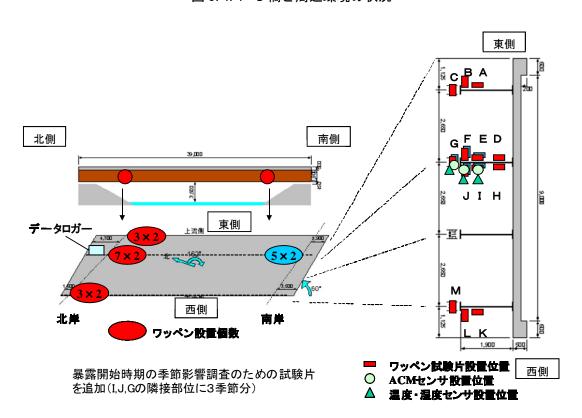
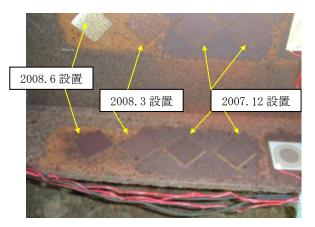


図 3.4.5 B 橋の桁各部における環境腐食性調査の位置





a) 試験片とセンサの設置直後(2007.12)状況(中桁) b) 試験片の中間調査時(2008.9)の状況(中桁)



c) 試験片の中間調査時の状況(中桁下面) d) 試験片の中間調査



問調査時の状況(中桁下面) d)試験片の中間調査時の状況(外桁西側ウェブ) 図 3.4.6 B橋の桁におけるワッペン試験片と各種センサの設置状況



a) 北岸からみた暴露架台の状況



b) 橋上高欄越しに見た小型百葉箱

図 3.4.7 B 橋の高欄(西側)における暴露架台の設置状況





a) 暴露架台の北側の状況

b) 暴露架台の南側の状況

図3.4.8 揚水機場 Cにおける暴露架台の設置状況



a) 北東側から見た高欄・暴露架台と桁の状況 b) 北東側(下流側)の高欄と周辺状況



図3.4.9 A橋の周辺環境と暴露試験状況



a) 高欄(北側) への暴露架台設置状況



b) 右岸橋台側の試験片設置対象桁状況

図3.4.10 D橋の周辺環境と暴露試験状況

3.4.3 日本海沿岸部Ⅱ (島根県) における現地環境調査概要

島根県における現地環境調査場所の条件、位置を表 3.4.4、図 3.4.11 に、調査項目を表 3.4.5 にそれぞれ示す。当地区での耐候性鋼材の適用可能地域の離岸距離目安は 5km である。しかしながら、既往の研究によれば、今回調査の対象とした橋で飛来塩分量の測定がなされているが、飛来塩分量は、必ずしも離岸距離との相関を示さず、海岸線との間の地形等(丘陵・川・湖)の影響を受けていることが報告されている 3.6),3.7)。

各調査対象について周辺環境の状況と暴露試験の状況を図3.4.12~図3.4.18に示す。

現地暴露架台の標準化・簡易化方案を評価するためのデータ収集として、ほぼ同一環境の場所に設置された各種暴露架台のデータを比較することを目的として、G 高架橋において中間橋脚 (P8) 付近に標準百葉箱 (南側の建設用地 (研究当時))、ならびに小型百葉箱・円筒型暴露容器 (北側の側道の標識柱)を設置する。H 橋 (建設予定地 (研究当時))では、河川右岸に設けられた仮設やぐらを利用して、地上 8m の高さで標準百葉箱を用いたワッペン試験と土研式タンク法による飛来塩分量測定を行っている。ここでは、暴露架台の設置高さの影響を観察するため、このやぐらを利用して、地上から 2.5m 及び 5m の高さに小型百葉箱を追加で設置する。

評価対象部位(代表部位)の妥当性検証のデータを収集するため、多径間の橋における橋軸方向の位置(端支点、支間部、中間支点)による差異を確認することを目的として、E 橋と F 橋において、実橋部材でのワッペン試験片暴露を追加する。G 高架橋では、中間支点部付近(P7 橋脚上、P8 側)の中桁にてワッペン試験片暴露や各種環境評価(飛来塩分、風向風速、ACM センサーなど)を実施していたが、中間橋脚を境にして風上側と風下側で橋の部位の腐食環境が異なることによる差異を調べるために、中間支点(P8 橋脚上、P7 側)付近の中桁にてワッペン試験片の暴露を追加する。

代表部位と暴露位置との腐食性比較のデータを収集するために、暴露架台におけるワッペン試験片 暴露を実施する。E 橋では、左岸道路沿いのランプ部付近敷地に標準百葉箱を、左岸堤防樋門に簡易 化暴露架台(小型百葉箱、円筒型暴露容器)をそれぞれ設置する。F 橋では、右岸堤防上で道路脇の 国道交通省自営柱を利用して簡易化暴露架台を設置する。

名称	離岸距離	構造•使用鋼材	橋軸方向	地形条件等			
E橋	2.2km	3 径間連続鋼床版箱桁、 ニッケル系高耐候性鋼材(裸)	北~南	河川、丘陵谷合			
F橋	5km	7 径間連続 I 桁、 JIS 耐候性鋼材(裸)	北~南	平野、河川			
G高架橋	10km	11 径間連続 I 桁、 JIS 耐候性鋼材(裸)	東~西	平野·市街、高架、標識柱			
H 橋(建設予定 地(研究当時))	13km	建設中(研究当時)		平野・農地、河川右岸、やぐら			

表 3.4.4 島根における現地環境調査場所の現地条件



a) 益田地区



b) 松江地区

図 3.4.11 島根における現地環境調査場所の位置図 (地図は国土地理院発行の数値地図を使用)

表 3.4.5 島根における現地環境調査項目

	ワッペン式暴露試験(1年間)						
場所	BB 4 4 /2; D	既設橋梁型	既設橋梁型 暴露架台型				
	開始年月	部材・部位	標準百葉箱	小型百葉箱	円筒型暴露容器		
E橋	2007.12	主桁(P1): 下フランジ・ウェブ 横桁(P1~P2): 水平補剛材・ウェブ 主桁(P2): 下フランジ・ウェブ	○ (左岸堤内、 管理敷地)	○ (左岸堤外、 排水樋門)	○ (左岸堤外、 排水樋門)		
F橋	2007.12	中桁 (A1): 下フランジ・ウェフ 中桁 (P3): 下フランジ・ウェフ 中桁 (P5): 下フランジ・ウェフ	_	〇 (右岸堤外、 自営柱)	○ (右岸堤外、 自営柱)		
G高架橋	2007.12	中桁 (P8): 下フランシ・・ウェフ	○ (P8 南側、 建設用地)	〇 (P8 北側、 標識柱)	○ (P8 北側、 標識柱)		
H橋(建設 予定地(研 究当時))	2007.12	_	○ (仮設やぐら、 GL+8m)	○ (仮設やぐら、 GL+5m、2m)	_		



a) 左岸堤防・下流側(北東) から見た状況



b) 左岸堤内・管理敷地側(北東) からみた状況



c) A1 橋台(北) から P1 橋脚(南) を見た状況 d) 左岸堤内・管理敷地(北東) の周辺状況



図 3.4.12 E 橋と周辺環境

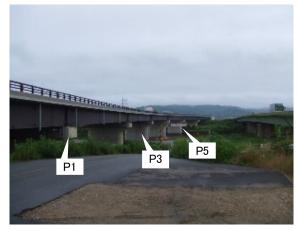


a) 排水樋門への簡易化暴露架台の設置状況



b)管理敷地での標準百葉箱の設置状況

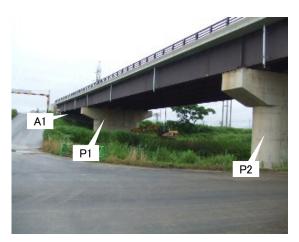
図 3.4.13 E 橋の周辺における暴露架台の設置状況



a) 右岸堤防上から見た F 橋の新橋と旧橋



b) P3 橋脚~A2 橋台(左岸側)の状況



c) A1 橋台(右岸側)~P2 橋脚の状況

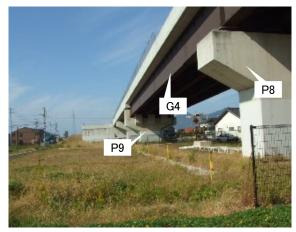


d) A1 橋台(右岸側)と自営柱の状況

図3.4.14 F橋と周辺環境



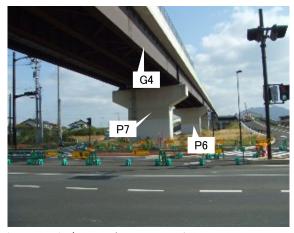
図3.4.15 F橋 A1 橋台付近の自営柱への暴露架台の設置状況



a) P8 橋脚南側の建設用地と西側の状況



b) P7 橋脚北側と西側 (P8 側) の状況



c) P7 橋脚南側の建設用地と東側の状況



d) P8 橋脚北側の標識柱と東側(P7 側)の状況

図3.4.16 G高架橋と周辺環境



a) P8 橋脚南側の標準百葉箱



b) P8 橋脚北側標識柱の簡易化暴露架台

図 3.4.17 G 高架橋における暴露架台の設置状況



a) 仮設やぐら (大橋川右岸) から見た北側の状況





b) 仮設やぐら(大橋川右岸)からみた西側の状況 c) 仮設やぐらへの暴露架台の設置状況 図 3.4.18 H 橋建設予定地(研究当時)と暴露架台の設置状況

3.4.4 太平洋沿岸部 (愛知県) における現地環境調査概要

愛知県における現地環境調査場所の条件、位置を表 3.4.6、図 3.4.19 に、表 3.4.7 に調査項目を示す。この場所では文献 3.2)で報告されている暴露試験が一部継続されているが、本研究の目的に応じて既設橋と各種架台での暴露試験を追加する。当地は、離岸距離 $0.2\sim0.3$ km で飛来塩分 $0.25\sim0.40$ mdd の高飛来塩分環境にあるが、比較的湿気の少ない環境のため、先行する暴露試験での A_{SMA} 値は 0.03mm 前後であった。K 橋(1967 年建設)は耐候性鋼材を無塗装使用した国内最初の鋼橋であるが、現在でもさびの状態は良好である。愛知県における試験場所について周辺環境と暴露状況を図 3.4.20、図 3.4.21 にそれぞれ示す。

気象変動影響に関するデータを収集するため、I 高架橋について先行実施したワッペン式暴露試験 3 年目のデータ、及び従来型の長期暴露試験データ(13 年間暴露)との対比を行う。現地暴露架台の標準化・簡易化方案評価のデータを収集することを目的として、河川の河口右岸の工場 J 内の南側敷地に各種暴露架台を設置する。標準百葉箱は先行試験で使用したものをそのまま継続使用し、小型百葉箱と円筒暴露容器は先行試験で使用した暴露架台の支柱を残してこれに取付ける。

K橋についても、桁内側にワッペン試験片を設置し、I高架橋との対比による地表面からの高さによる差異の調査、及び工場 J内南側敷地の暴露架台との対比を行う。

名称	離岸距離	構造•使用鋼材	橋軸方向	地形条件等
I 高架橋	0.3km	多径間連続 I 桁、	北東~南西	河川河口、高架
		JIS 耐候性鋼材(裸)		
工場J	0.2km	_		臨海工業地、河川河口
K橋	0.3km	多径間連続 I 桁、	北~南	河川河口
		耐候性鋼材(裸)[JIS 化前]		

表 3.4.6 知多における現地調査場所の条件



図 3.4.19 知多における現地環境調査場所の位置図 (地図は国土地理院発行の数値地図を使用)

表 3.4.7 愛知県における現地調査場所の項目

	ワッペン式暴露試験(1年間)					
場所	開始年月	既設橋梁型	既設橋梁型 暴露架台型			
	用如十万	部材•部位	標準百葉箱	小型百葉箱	円筒暴露容器	
I 高架橋	2005.2 (3 年間)	中桁:下フランジ・ウェブ	_	l	_	
	2008.2	中桁:下フランシ゛・ウェフ゛	_		_	
K橋	2008.2	中桁(左岸側): 下フランシ・ウェブ	_	ı	_	
工場J	2005.2 (3 年間)		0	ı	_	
	2008.2		0	0	0	





- a) 暴露架台設置場所からみた北側の状況 b) I 高架橋暴露場所から見た南東の状況

図 3.4.20 | 高架橋・K 橋と周辺環境





図 3.4.21 工場 J における暴露試験状況

3.4.5 瀬戸内海沿岸部・島しょ部(愛媛県)における現地環境調査概要

瀬戸内海沿岸部・島しょ部を対象とした調査場所として、愛媛県大島のL橋を選定する。その条件、調査項目、位置を表 3.4.8、表 3.4.9、図 3.4.22 にそれぞれ示す。L橋は、大島を南北に縦貫する高速道路を構成する橋で、島のほぼ中央の山間部にある。最寄りの海岸線は北東方向の港側である。

L 橋の周辺環境と暴露試験状況を図3.4.23、図3.4.24 にそれぞれ示す。

L 橋の中間橋脚 P3 付近の管理敷地内に小型百葉箱を設置し、L 橋の代表部位(中桁下フランジ) との比較を行い、環境腐食性の差異を観察する。

		衣 3. 4. 8	人局におりるが	记地琼垷譋宜均	別の現地条件
なまた	成化 上上 口口成化	+ 生 、	14 田/図++	括 十一	加水タ

名称	離岸距離	構造•使用鋼材	橋軸方向	地形条件等
L橋	1.5km	4 径間連続 I 桁、	北~南	山間部、北東側が海に向かって開ける
		JIS 耐候性鋼材(裸)		



図 3.4.22 L橋の位置図 (地図は国土地理院発行の数値地図を使用)



図3.4.23 L橋A1橋台(北側)から南側の遠景

表 3.4.9 L橋における現地環境調査項目

10-2	ワッペン式暴露試験(1年間)					
場所	111 + A 左: 口	既設橋梁型	暴露架台型			
	開始年月	部材•部位	標準百葉箱	小型百葉箱	円筒容器	
T 45	2007.12	中桁(P3 橋脚)		0		
L橋		下フランシ゛・ウェフ゛	_	(管理用地)	_	





図 3.4.24 L橋の P3 橋脚付近での暴露架台(小型百葉箱)の設置状況

【3章参考文献】

- 3.1) 日本鋼構造協会: テクニカルレポート No. 86, 耐候性鋼橋梁の適用性評価と防食予防保全, 2009.9
- 3.2) 日本鋼構造協会: テクニカルレポート No. 73、耐候性鋼橋梁の可能性と新しい技術、2006. 10
- 3.3) 岩崎英治、長井正嗣、大久保雄介、松岡寛和:新潟県内の飛来塩分と風向・風速の関係,構造工学論文集、Vol.52A、pp.773-780、2006.3
- 3.4)建設省土木研究所,鋼材倶楽部,日本橋梁建設協会:耐候性鋼材の橋梁への適用に関する共同研究報告書(XX)無塗装耐候性橋梁の設計・施工要領(改訂版),共同研究報告書 No.88,1993.
- 3.5)加納勇,山井俊介,栗山尚志:飛来塩分分布の山による影響の実測調査,土木学会第 59 回年次学術講演会講演概要集,5-253,2004.9
- 3.6) 山口大学:山陰地方における耐候性鋼橋梁の適用性評価に関する調査・研究,2008.3
- 3.7) 松江工業高等専門学校:松江高専と島根県の共同研究「松江第五大橋道路の鋼橋における腐食環境の評価」報告書,2008.3

第4章 実験の結果

4.1 実験データ

各試験場所における暴露試験片の設置、中間調査、現地回収の日程を**表 4.1.1** に示す。 各ワッペン試験片の分析結果を**表 4.1.2** に示す。

各試験場所におけるワッペン試験片の配置図を図4.1.1~図4.1.9に示す。

表 4.1.1 暴露試験の日程一覧表

地域	ζ	橋名	設置日	中間調査日	回収日	
		A橋	2007.12.13	2008.9.4	2008.12.16	
日本海	新潟県	B橋	2007.12.14	2008.9.4~6	2008.12.15	
沿岸部 I	利倫宗	揚水機場C	2007.12.15	2008.9.4~6	2008.12.16	
		D橋	2007.12.15	2008.9.4~6	2008.12.15	
		E橋	2007.12.27	2008.11.13~14	2008.12.18	
日本海	島根県	F橋	2007.12.21	2008.11.13~14	2008.12.19	
沿岸部Ⅱ		G高架橋	2007.12.21	2008.11.13~14	2008.12.19	
		H 橋(建設予定地)	2007.12.19	2008.11.13~14	2008.12.20	
十 亚米		I 高架橋	2008.2.5	2008.10.30	2009.2.6	
太平洋沿岸部	愛知県	工場」	2008.2.5	2008.10.30	2009.2.6	
(口)于印		K橋	2008.2.5	2008.10.30	2009.2.6	
瀬戸内海 島しょ部	愛媛県	L橋	2007.12.26	2008.10.15	2008.12.22	

表 4.1.2-1 ワッペン式暴露試験による現地環境調査 データー覧表 (1/4)

地区	橋梁名				設置位置	設置位置		試験片		ワッペン			実橋	
	III SIA E	暴露架台				_		No.	さび厚 (μm)	付着塩分 (mg/m²)	腐食減耗量 (mm)	さび厚 (μm)	付着塩分 (mg/m²)	暴露期間
				G3外桁	外側		左	15	47	20. 1	0. 014	166	(o, /	
				U37141	(北側)	ウェフ゛	右	16	49		0.013			
						上側	左右	17 18	60 63	40.9	0. 016 0. 016	293		
						ウェブ	左	19	62	38. 4	0. 010	326		
		実	<u> </u>		G3側	下側	右	20	76		0. 014			
		橋	東桁		(北側)	下フランジ	左	21	109	45. 9	0. 023	266		
		試験	端	G2内桁		上面 下フランジ	左左	22 23	109 81	29. 0	0. 023 0. 019	307		
新	Α					下面	右	24	76	29.0	0. 019	307		2007. 12. 13
潟県	橋					ウェブ゛	左	27	61	47. 0	0. 014	375		~ 2008. 12. 16
					G1側	上側	右	28	59		0.014			2000. 12. 10
					(南側)	ウェフ゛ 下側	左右	25 26	86 94	40.0	0. 020 0. 022	337		
							左	77	128	11. 0	0. 027			
		小型	東			上面	右	78	108		0. 023			
		百葉箱	析	北側	高欄	下面	左	80	222	93. 7	0. 057			
		塩ビ円筒	端			上面	右	79 1	90 120	35.0	0. 029 0. 023			
		容器			_	下面		2	129		0. 023			
						ウェブ゛	左	29	41	0.0	0.008	100		
						下側	右	30	37		0.008	400		
				G4外桁	外側 (西側)	下フランジ 上面	左右	31 32	57 59	0.0	0. 013 0. 013	102		
						下フランジ	左	33	38	11.4	0.016	413		
						下面	右	34	43		0.006			
			北桁端	G2内桁	G3側 (西側) 桁 G1側 (東側)	ウェフ゛	左	35	37	29. 1	0.008	261		
		実				上側	左左	36 37	38 65	9. 9	0. 008 0. 011	533		
						下側	右	38	62	3. 3	0. 011	333		
						下フランジ	左	39	87	13.8	0. 016	304		
						上面	右	40	74		0.015	2.12		
		橋 試				ウェフ゛ 上 側	左右	47 48	24 27	0.0	0. 005 0. 005	213		
		験				ウェフ゛	左	45	34	0. 5	0.004	156		
						下側	右	46	28		0.004			
						下フランジ 上面	左	43	62	18. 1	0.010	304		
						下フランジ	左左	44 41	52 52	4. 7	0. 010 0. 008	258		
						下面	右	42	44	1. 7	0. 008	200		0007 10 14
新潟	В			G1外桁		ウェブ゛	左	49	20	0.0	0.004	173	0.0	2007. 12. 14 ~
県	橋					下側	右	50	17		0.004	400		2008. 12. 15
					外側 (東側)	下フランジ 上面	<u>左</u> 右	51 52	71 65	0.0	0. 013 0. 012	126	0. 0	
						下フランジ	左	53	31	2. 6	0. 007	155	1.6	
						下面	右	54	31		0.006			
						ウェフ゛ TE /Bil	左	55	23	0.0	0.005	194		
					G1側	下側 下 フ ランジ	右 左	56 57	41 57	30.8	0. 005 0. 009	297		
		実	_		(東側)	上面	右	58	55	00.0	0.009	207		
		橋試	南桁	G2内桁		下フランジ	左	59	51	0.0	0.006	182		
		試験	端			下面	右	60	47	10.0	0.006	0.00		
		-5A			G3側	ウェブ 下側	左右	63 64	45 47	16.8	0. 008 0. 008	262		
					(西側)	下フランジ	左	61	67	28. 6	0. 010	350		
						上面	右	62	69		0. 010			
						上面	左	81	97	7.7	0.017			
		小型 百葉箱	北		(nn		左左	82 84	91 117	31.9	0. 019 0. 027			
			桁端	西側	高欄	下面	右	83	101	VI. V	0. 025			
		塩ビ円筒	-111			上面		7	88		0. 017			
	<u> </u>	容器	<u> </u>	<u> </u>		下面		8	117	ļ	0. 021			

表 4.1.2-2 ワッペン式暴露試験による現地環境調査 データー覧表 (2/4)

地区	橋梁名				設置位置			試験片		ワッペン	,	5	実橋											
	暴露						No.	さび厚 (μm)	付着塩分 (mg/m²)	腐食減耗量 (mm)	さび厚 (μm)	付着塩分 (mg/m²)	暴露期間											
								71	98	3. 7	0. 020													
								72	96		0. 021													
						上面		73	106		0. 021													
								74	102	6.6	0. 021													
		標準						75	102		0. 025													
		百葉						76	136	0.0	0.024													
	揚	箱						65	130 109	0.0	0. 023													
	水			北側				66 67	86		0. 023 0. 021													
新	機					下面		68	67	0. 2	0.021			2007. 12. 15										
潟	場							69	60	U. Z	0. 012			~										
県	С							70	76		0, 013			2008. 12. 16										
			Ī			L=	左	89	82	4. 3	0.020													
		小型 百葉				上面	右	90	96		0.020													
		箱				下面	左	92	101		0.025													
					ı		右	91	88	0.0	0. 025													
					1段目	上面		3	103		0. 016													
		円筒容器		西側		下面		4	150		0. 028													
		台台			2段目	上面		5 6	146 120		0. 025 0. 021													
						下面 ウェブ	左	213	50	6. 2	0. 021	122	5. 1											
		実橋		桁 G2内桁		下側	右	214	42	0. 2	0. 007	122	J. 1											
			東		G1側	下フランジ	左	215	54	10. 2	0.011	208	10.0											
		試	桁端		(北側)	上面	右	216	56		0. 012													
4	6	験	址			下フランジ	左	217	41	2. 9	0, 006	130	3. 1	0007 10 15										
新潟	D					下面	右	218	37		0.006			2007. 12. 15										
県	橋	小型					上面	左	85	88	6.4	0. 022			2008. 12. 15									
.,.	ж	小空 百葉	東				右	86	136		0. 023			20001.121.10										
		箱	析	北側	高欄	下面	左	88	82	4. 1	0. 018													
			端				右	87	86		0.026													
		円筒 容器				上面		9 10	93 102		0. 023 0. 020													
		TET THE	P1	G2内桁	G1側	下面 ウェブ	左	110	56.6	4. 6	0. 020	55. 4	0											
			PI	44 F 3111	(東側)	下側	右	109	55. 3	4. 0	0.003	33. 4	V											
						下フランジ	左	112	73	12. 5	0. 013	110.4	21. 4											
						上面	右	111	70. 3															
						下フランジ	左	114	97. 5	0	0. 012		43. 9											
						下面	右	113	114.7															
					G3側	ウェフ゛	左	115	49. 2	44. 8	0, 013	80. 6	9. 5											
				(2			1		(西伯	(西側)	(西側)	(西側)	(西側)	(西側)	(西側)	下側	右	116	53. 2					
																1	下フランジ 上面	左		90.8	0	0. 015	112.4	45. 7
							右	118	77. 8		0.011		00.0											
島						下フランジ 下面	<u>左</u> 右	119 120	65. 8 145. 4	6. 6	0. 011		22. 8											
根	E	*	P 1	C14	北側	上面	左	121	64.5		0, 010	99. 5	測定不能											
県		実橋	` `	補剛材	נאן טו-		右	122	53.6		J. 010	VV. U	701 AL 1 HG	2007. 12. 27										
(浜	橋	試				下面	左	123	43.3	5. 3	0, 006	94.5	14. 9	~ 2008. 12. 18										
田	何	験	P 2				右	124	35. 7					2000. 12. 10										
)			Р3	G2内桁	G1側	ウェフ゛	左	126	65. 5	14. 5	0. 011	93. 5	測定不能											
					(東側)	下側	右	125	54.3															
						下フランジ	左	128	73. 6	14. 9	0. 015	86. 9	55. 1											
						上面	右	127	79.3															
						下フランジ 下面	左	130	62.5	5. 3	0. 011	101	1. 3											
					G3側	ウェブ	右	129	79. 3 62. 4	24.4	0.015	87. 8	10.0											
					(西側)	下側	左右	131 132	72. 3	34. 4	0. 015	67.8	10. 8											
					, — pa/	下フランジ	左	133	70.8	9. 7	0, 015	103.6	14. 1											
						上面	右	134	89. 5	3.7	0.013	100.0	17. 1											
						下フランジ	左	135	62. 4	5. 4	0. 013	94.8	5. 6											
						下面	右	136	81. 1															

表 4.1.2-3 ワッペン式暴露試験による現地環境調査 データー覧表 (3/4)

地区	橋梁名	見冊	設置位置					試験片		ワッペン	·		実橋	
		暴露架台						No.	さび厚 (μm)	付着塩分 (mg/m²)	腐食減耗量 (mm)	さび厚 (μm)	付着塩分 (mg/m²)	暴露期間
					上面	南西側		93 94	90. 2 101. 9	5. 7	0. 022 0. 019			
						北西側		95	101.5	3. 9	0. 013			
						北東側	Î	96	133.7	4. 5	0. 029			
						南東側	1	97	109.5		0. 019			
		標準	άν± τ	田 # 6 + 1 b - ch				98	85. 1	3. 6	0.019			
島		百葉箱	官艺	里敷地内	下面	南東側	L	99	95. 2	0	0. 022			
根県	E							100	119.8		0. 028			2007. 12. 27
示						北東側		101	70.9	0				~
浜	橋					北西側	-	102	82. 7	0				2008. 12. 18
囲						南西側	ŀ	103	98. 9		0. 020			
							-	104	102	0	0.023			
		. e. we				上面	左右	106 105	125.4 100.2	5. 5	0. 019 0. 018			
		小型 百葉箱	+4E -	♪ ∤る日日		下面	左	107	94. 2	0.0	0. 018			
				水樋門		1.181	右	107	121.8	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	0. 023			
		塩ビ円筒	東側手摺			上面		11	121.0		0. 020			
		容器				下面		12	89. 1		0. 021			
					G1側	ウェブ下イ	側	137	88	79.8	0. 016	152	32	
					(西側)	下フランジム	上面	138	94	79. 5	0. 015	185	110	
			A1		(1100)	下フランジコ		139	78	81.2	0. 016	173	107	
					G3側	<u>ウェブ 下</u>		142	37	9. 7	0.006	76	37	
					(東側)	下フランジュ		141	84	69.4	0. 013	131	114	
						<u>下フランジコ</u> ウェブ 下		140 143	74 79	73. 1 61. 9	0. 015 0. 016	153 125	53 58	
				00 + 15	G1側	下フランジ J		144	79	51.3	0.016	144	88. 7	
		実橋 試験			(西側)	下 7 5ンジ T		145	88	63	0.010	175	42. 6	
島			P3	G2内桁	G3側 (東側)	ウェブ下イ		148	58	71	0. 011	99	60. 5	
根						下フランジ」		147	77	66.6	0, 016	145	112	
県	F					下フランジフ	下面	146	91	68	0. 018	165	41	2007. 12. 21
出	橋		P5		G1側	ウェブ下イ		149	65	62	0. 015	184	72	2008. 12. 19
雲					(西側)	<u>下フランジ</u> 」		150	85	62. 7	0. 016	229	185	
						下フランジコ		151	69	61.5	0.005	186	85. 2	
					G3側	ウェブ 下/ 下フランジ J		154 153	52 81	42. 7 15. 5	0. 010 0. 015	95 145	52. 5 140	
					(東側)	下フランジ T		152	74	72. 8	0.013	134	58	
							左	156	74	42.8	0. 019	104	00	
		小型				上面	右	155	125		0. 021			
		百葉箱	自営柱−仮設		<u>.</u> 1	下面	左	157	137	47. 9	0. 030			
					Z I	1, M	右	158	131		0. 028			
		塩ビ円筒 容器				上面		15	99		0. 021			
		台茄				下面	/Bil	16	135	44 ^	0. 020	150	F-1	
			ĺ		G1側	<u>ウェブ 下</u> / 下フランジ 」	_	171 172	77 109	41. 9 63. 8	0. 013 0. 018	156 292	51 160	
		実 橋			(北側)	下フランジ T		173	80	21	0. 018	158	57	
		試	P8	G2内桁	0.0 /5:1	ウェブ下イ		176	94	51	0. 017	204	45	
		験			G3側 (南側)	下フランジム	上面	175	95	71.8	0, 019	278	240	
				<u> </u>	(11111111)	下フランジႨ	下面	174	73	34	0.013	190	56	
島根	G					南西側	y l	159	98	50. 7	0. 022			
惧								160	112	40.7	0. 023			2007. 12. 21
$\overline{}$	高				上面	北西側 北東側		161 162	107 118	40. 7 36. 7	0. 025 0. 024			~
出雪	架 橋		ĺ					163	120	30. /	0. 024			2008. 12. 19
雲)	何	標準	D0-			南東側	IJ	164	103	39. 2	0. 022			
		百葉箱	188	有側空 地		南東側		165	90	27. 7	0.019			
			ĺ					166	85		0. 018			
					下面	北東側		167	97	25. 7	0. 016			
						北西側	IJ	168	136	41	0. 024			
			ĺ			南西側	IJ	169	197	F0	0.033			
<u> </u>	<u> </u>		L			<u> </u>		170	136	53	0. 025			

表 4.1.2-4 ワッペン式暴露試験による現地環境調査 データー覧表 (4/4)

地区	橋梁名		設置位置			試験片		ワッペン	,	9	実橋			
		暴露架台						No.	さび厚 (μm)	付着塩分 (mg/m²)	腐食減耗量 (mm)	さび厚 (μm)	付着塩分 (mg/m²)	暴露期間
^ £	_				上面	左	178	72	34. 6	0. 017				
出根	G	小型				上山	右	177	77		0. 015			2007. 12. 21
雲県	高	百葉箱		P8北側側 道路標譜		下面	左右	179	99 76	21.5	0. 022	-		~
	架橋	塩ビ円筒	,	坦邱标品	纵 1工	上面	口	180 13	112	21.5	0. 017 0. 021			2008. 12. 19
	傐	容器				下面		14	123		0. 025			
						上面	左	182	215	286	0.053			
		標準	右旨	羊仮設や	ぐら	上曲	右	181	207		0. 051			
島		百葉箱		L+8m	` ` `	下面	左右	183	64 78	19.6	0. 019			
根							左	184 186	135	17. 5	0. 018 0. 030			
県	Н					上面	右	185	126	17.5	0. 029			2007. 12. 19
松	橋			岸仮設や iL+5m	ぐら	T. 55	左	187	196	64. 1	0.050			~ 2008. 12. 20
江	110	小型	ű			下面	右	188	250		0.050			2000. 12. 20
		百葉箱				上面	<u>左</u>	190	104	16.6	0. 023			
			右岸	単仮設や	ぐら		右	189 191	96 95	15. 6	0. 024 0. 026	-		
			G	L+2m		下面	左右	191	114	15. 6	0. 026			
						4 -*	1 1	229	85	43	0. 016	188	172	
332	I	実				ウェフ゛		230	86		0. 016	0		2000 2 5
愛 知	高架	橋	6	G2内桁	南側	下フランジ		231	103	96	0.016	162	504	2008. 2. 5 ~
県	橋	試験				上面		232	94	20	0.015	0	404	2009. 2. 6
ļ						下フランジ 下面		233 234	95 80	88	0. 017 0. 017	160 0	194	
								235	47	14	0. 017	129		
		実			下流側	ウェフ゛		236	48		0.008	0		2000 0 5
愛知	K	橋	c	G2内桁		下フランジ		237	71	87	0. 011	276		2008. 2. 5 ~
県	橋	試		UZ [31]]		上面		238	68		0. 011	0		2009. 2. 6
ļ		験				下フランジ 下面		239 240	63 75	23	0. 011	431 0		
						1.180		241	75 81	143	0. 011 0. 015	U		
								243	91	135	0. 016			
						上面		245	86	110	0.015			
Į.		標準				工田		247	95	139	0.015			
ļ		百葉箱						249	87	142	0.015			
ļ		相						251 242	103 66	93 62	0. 015 0. 016			
	ェ							244	93	30	0. 018			
愛	場		- 1	LB . #4.1	d.			246	91	24	0. 018			2008. 2. 5 ~
知 県	J 敷		丁ュ	場J敷坩	e e	下面		248	68	47	0. 015			2009. 2. 6
-15	地							250	75	30	0. 014			
ļ								252	96 96	24 125	0. 014			
ļ		小型				上面		253 254	115	125	0. 016 0. 022			
ļ		百葉 箱						255	102	32	0, 022			
ļ		相				下面		256	108	35	0. 022			
ļ		円筒				上面		21	117		0. 018			
		容器	- 1			下面	相	22	116		0. 019	111	40.0	
ļ		#			G1側	ウェブ 下· 下フランジ 」		223 224	44 48	6. 7 66. 4	0. 011 0. 015	114 112	42. 3 144. 0	
愛		実 橋			U I [H]	下フランジコ		225	56	5. 3	0. 013	111	64. 7	
媛		試	P3 0	G2内桁		ウェブ下		226	50	0.5	0. 010	104	25. 9	0007 10 00
県(L	験			G3側	下フランジ」		227	50	25. 0	0. 012	85	90. 3	2007. 12. 26 ~
大	橋					下フランジフ	下面	228	58	2. 3	0. 012	104	35.0	2008. 12. 22
島)						上面		219	99		0. 018			· -
ļ		小型 百葉箱	F	P3橋脚へ	寸近			220	89 94	27. 0 12. 3	0. 019			
ļ l		二人相				下面		221 222	94	12. 3	0. 022 0. 021			

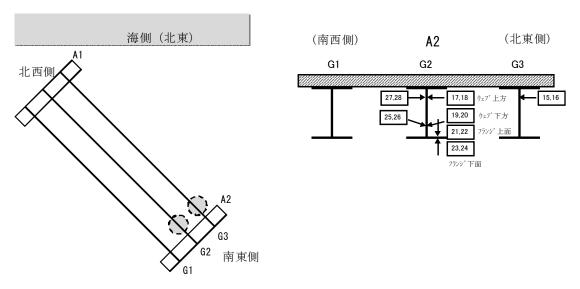


図 4.1.1 ワッペン試験片の配置図(A橋)

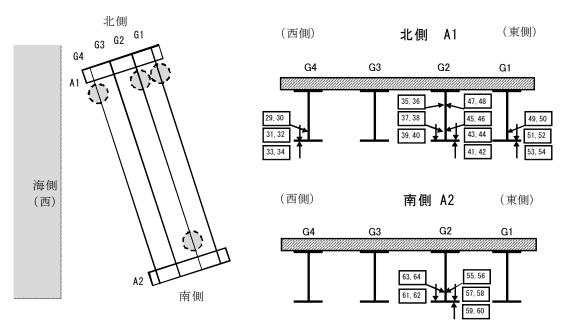


図 4.1.2 ワッペン試験片の配置図 (B橋)

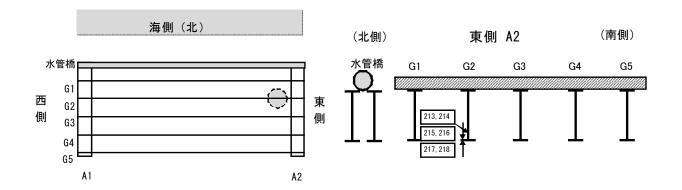


図 4.1.3 ワッペン試験片の配置図(D橋)

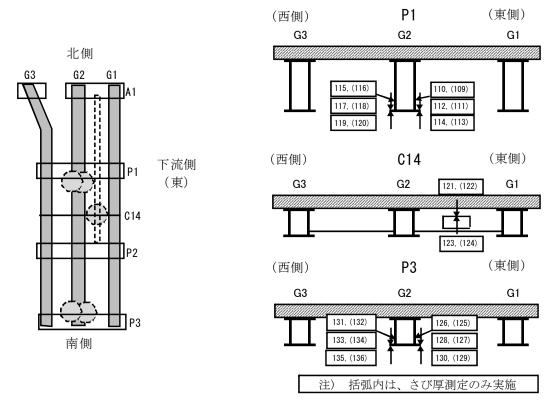


図 4.1.4 ワッペン試験片の配置図(E 橋)

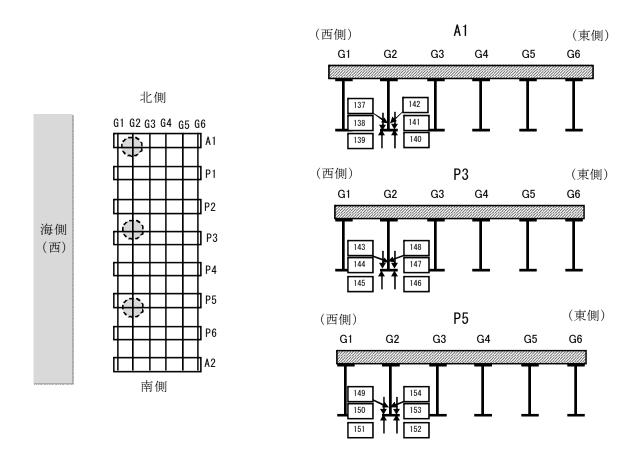


図 4.1.5 ワッペン試験片の配置図 (F橋)

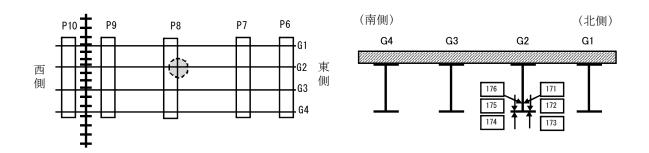


図 4.1.6 ワッペン試験片の配置図(G高架橋)

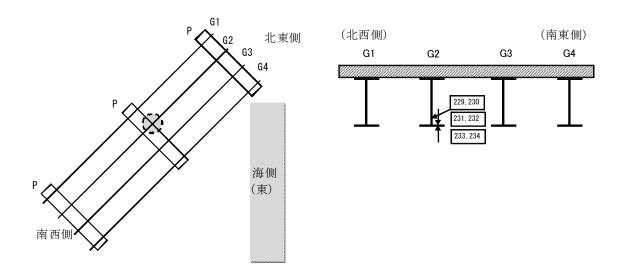


図 4.1.7 ワッペン試験片の配置図(I 高架橋)

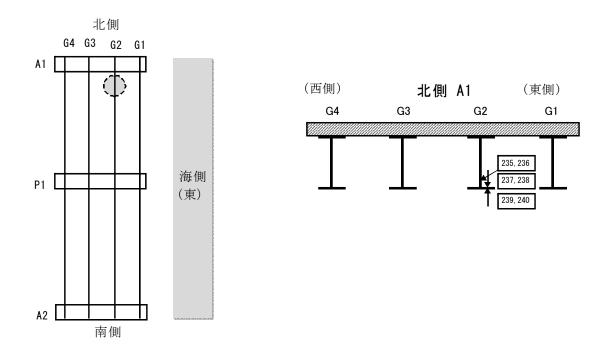


図 4.1.8 ワッペン試験片の配置図(K橋)

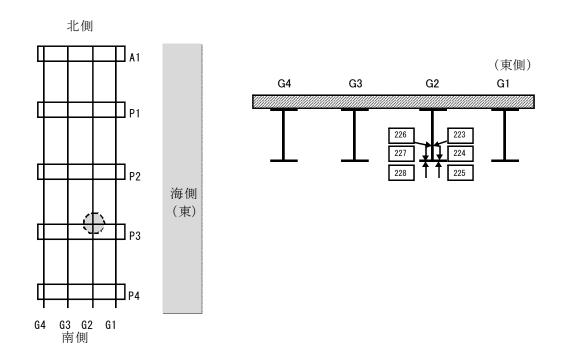


図 4.1.9 ワッペン試験片の配置図(L橋)

4.2 実験で得られたデータの考察

4.2.1 橋の部位の違いによる腐食減耗量比較

実橋では構造部位によって鋼材表面の濡れ時間や堆積物に差違があり、降雨に洗われる機会の有無、あるいは鋼材表面の向きが水平の場合と垂直の場合とで耐候性鋼材のさび状態が異なることが知られている $^{4.1}$ 。橋の構造部位の違いによるさび状態の違いを、実橋に貼り付けたワッペン試験片の 1 年間暴露腐食減耗量 $^{R}A_{W}$ の比較により考察する。

(1) 各橋におけるワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚及び実橋さび厚の対比

各橋におけるワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚及び実橋さび厚の対比図を図 4.2.1~図 4.2.10 に示す。

ほぼすべての試験片に共通して、ワッペン試験片の1年間の暴露によるさび厚の大小と腐食減耗量の大小とは比例関係にあることがわかる。このことから、1年間の短期暴露試験では、さび厚と腐食減耗量とは比例関係にあるといえる。

各試験場所での部位ごとの実橋とワッペン試験片のさび厚の傾向を比較する。建設後の経過年数が約 $2\sim5$ 年と比較的短い橋(D 橋(図 4.2.4)、E 橋(図 4.2.5)、F 橋(図 4.2.6)、G 高架橋(図 4.2.7)、L 橋(図 4.2.10))では、各部位ごとのさび厚の大小の傾向は、実橋とワッペン試験片とで同じとみなすことができる。一方で、建設後の経過年数が約 8 年以上と比較的長い橋(A 橋(図 4.2.1)、B 橋(図 4.2.2)、I 高架橋・K 橋(図 4.2.9))では、ワッペン試験での部位ごとのさび厚の大小の傾向が、実橋とワッペン試験片で一致しない場合がある。その一因としては、一般にさび厚は経年とともに増加していく傾向にあるが、保護性さびの場合はさび厚の増加が抑制される一方、表面のさびが風化により脱落するため、さび厚が腐食減耗量に必ずしも比例しなくなる場合があることなどが考えられるが、明確な理由は不明である。いずれにしても、実橋の腐食減耗量に関するデータが無いため、10 年を超える長期間での実橋とワッペン試験片との腐食減耗量の相関については不明である。この点を明確にするためには、別途検討が必要である。

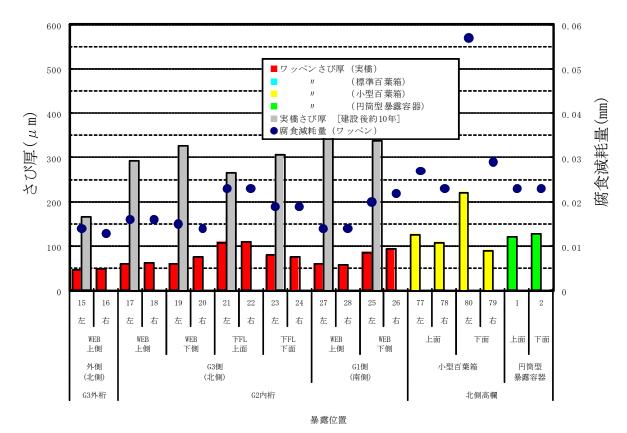


図 4.2.1 ワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚及び実橋さび厚の対比図(A橋)

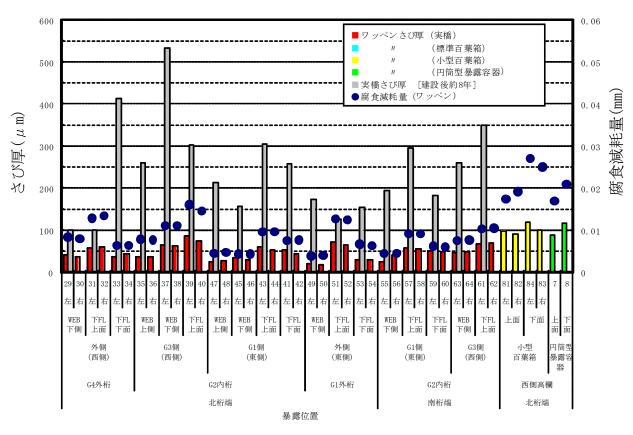


図 4.2.2 ワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚及び実橋さび厚の対比図 (B橋)

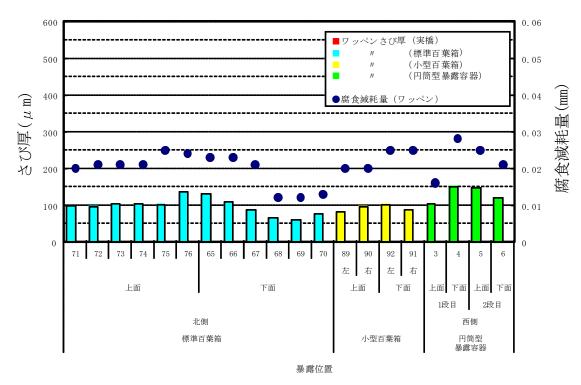


図 4.2.3 ワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚の対比図 (揚水機場 C)

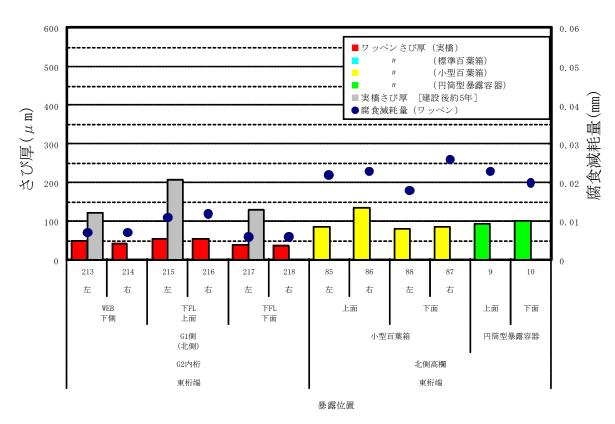


図 4.2.4 ワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚及び実橋さび厚の対比図 (D橋)

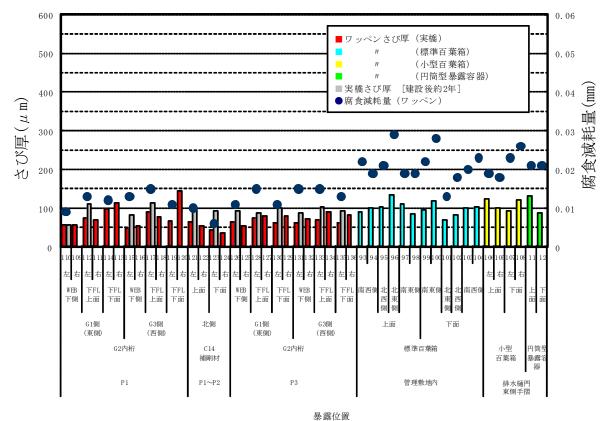


図 4.2.5 ワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚及び実橋さび厚の対比図(E橋)

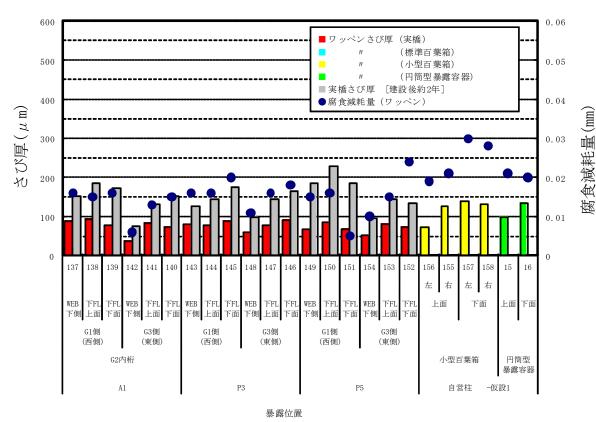


図 4.2.6 ワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚及び実橋さび厚の対比図 (F橋)

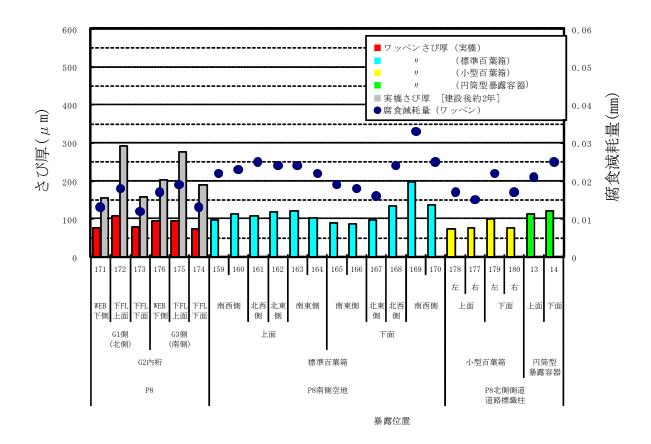


図 4.2.7 ワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚及び実橋さび厚の対比図(G高架橋)

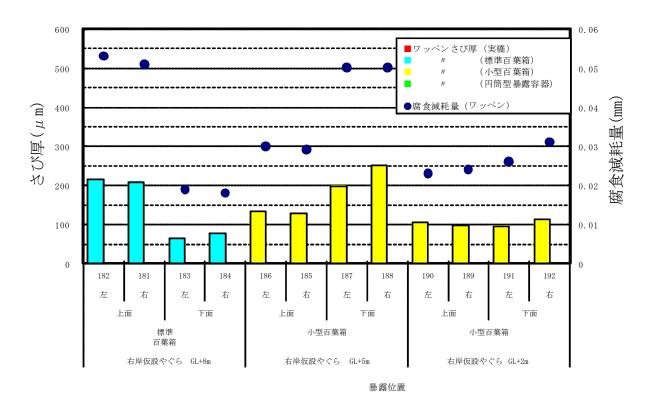


図 4.2.8 ワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚の対比図 (H橋)

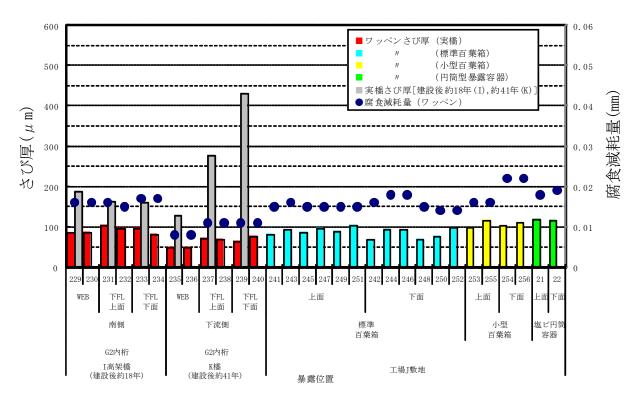


図 4.2.9 ワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚及び実橋さび厚の対比図 (I高架橋, K橋、工場 J)

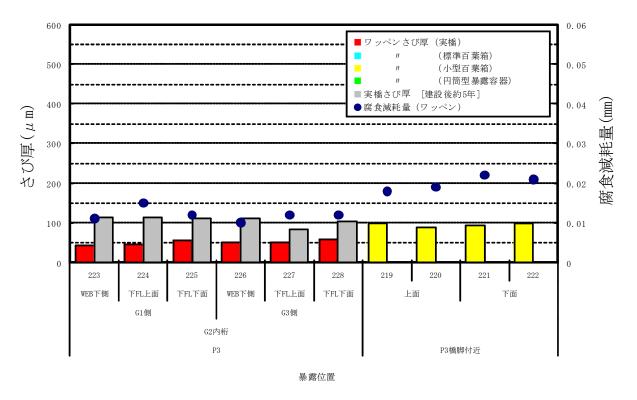


図 4.2.10 ワッペン試験片の腐食減耗量とさび厚及び実橋さび厚の対比図(L橋)

(2) 桁のウェブとフランジとの比較(鋼材表面の向き(垂直・水平)の差違)

橋に貼り付けたワッペン試験片の1年間暴露腐食減耗量 RA_W をウェブ、フランジ上面、フランジ下面の構造部位に区分して比較したものを図 4.2.11 に示す。ウェブの RA_W 値に対する下フランジ上面、下面の RA_W 値をみると、図中に示したウェブに対するフランジの1対1の斜線よりおおむね上側に位置しており、ウェブに比べて下フランジ上下面の RA_W 値が大きい傾向にあることがわかる。一方で、下フランジ上面の RA_W 値に対する下フランジ下面の RA_W 値をみると、図中に示した上面に対する下面の 1 対 1 の斜線よりおおむね下側に位置しており、下面に比べて上面の RA_W 値が大きい傾向にあることがわかる。

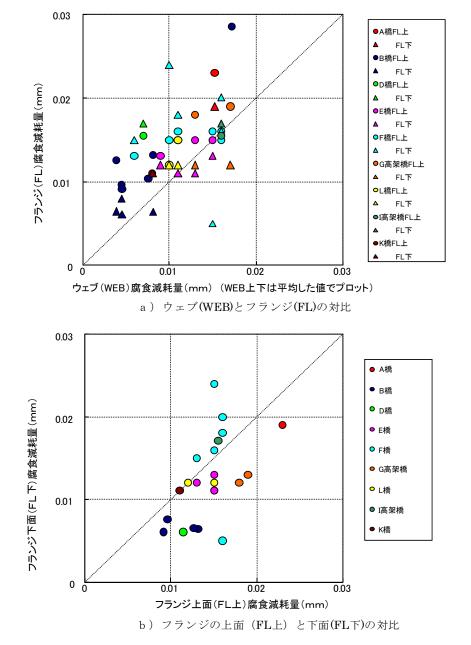


図 4.2.11 実橋部位別のワッペン試験片腐食減耗量 $^R\!A_{\mathrm{W}}$ の比較

ただし、下フランジについて上面と下面でどちらが腐食減量が大きくなるかは定まった評価がなく、周囲の地形や構造物との位置関係により、付着する飛来塩分に違いを生じ、その影響を受けることがあるとされている 4.1)。 **図 4. 2. 11** の **b**)において、**F** 橋のみ下フランジの下面の腐食減量が上面のそれ

よりも大きくなる傾向にある。F 橋は平野部の河川上の橋であり、冬期の海塩粒子を含む風が吹き抜ける環境に位置し、付着塩分量の測定においても下フランジ下面の付着塩分量は上面に対してやや多いかほぼ同等との結果が得られている。このように、下フランジの上面と下面のどちらが腐食環境として厳しいのかは一概に判断できないため、下フランジ上下面での平均的な挙動を考慮した方が精度よく評価できると考えられる。

下フランジ上面と下面の平均の RA_W 値を算出し、ウェブの RA_W 値との相関を図 4.2.12 に示す。ウェブに比べて下フランジ上下面の平均値が大きい傾向にあることがわかる。図 4.2.11 も同様な傾向であるが、主に下フランジ下面に関する複数のプロットが斜線を下回っている。図 4.2.12 では斜線を下回るプロット数が減っていることから、上下面の平均値をとることでプロット値のばらつきが小さくなり、下フランジ面とウェブの RA_W 値に関する相関の精度が向上していることがわかる。

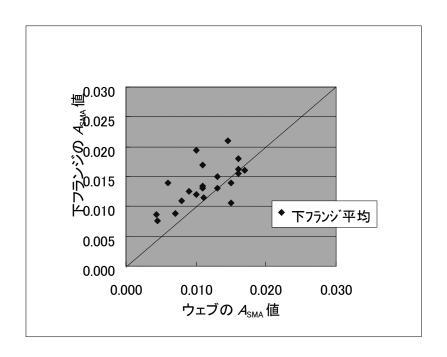


図 4.2.12 同一桁内のウェブと下フランジ上面・下面の腐食減耗量平均値 $^R\!A_{
m W}$ の相関関係

4.2.2 実橋外観評点とワッペンデータの関係

B 橋の内桁部位別のさび外観評点、及びワッペン試験片の 1 年間暴露腐食減耗量 A_{Wi} との比較を**図** 4. 2. 13 に示す。

ここで、B 橋を評価の対象としたのは、典型的な部位を対象として環境腐食性の比較を行う目的に最も適していると考えられたからである。具体的には、実橋の経過年数が約8年と比較的長く、実橋のさびの状態を外観評点で評価するのに適した時期であること、架橋位置が日本海Iの地域で、海岸線から約15kmの距離にあり、離岸距離規定での耐候性鋼材の無塗装使用の適用可否判断のしきい値(20km)に近く、その内側にあることから、実橋の桁内側のさびの状態が局所の地形条件等の影響を受けやすく、実橋の各部位のさび状態に差異が出やすいと考えたためである。

図 4.2.13 に着目すると、実橋のさび外観評点と腐食減耗量のあいだの相関は強くはないものの、海岸からの季節風に向いた西側、及び桁下空間の狭い北桁端の部位の方がさび外観評点は低く、*A_{Wi}* が大きい傾向を示すことがわかる。

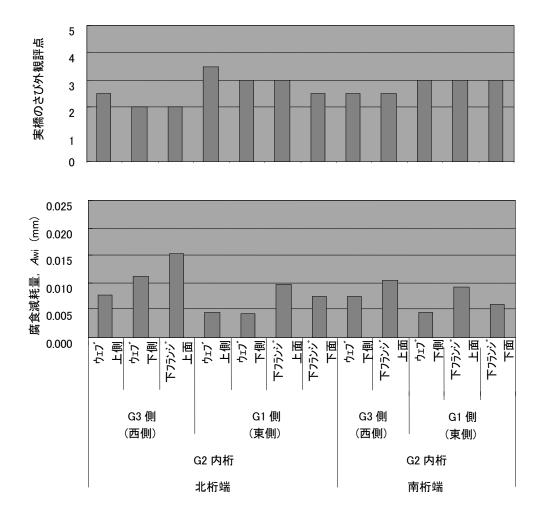


図 4. 2. 13 B 橋の内桁部位別のさび外観評点と1年間暴露腐食減耗量 Awi値との比較

4.2.3 暴露容器の性能比較

標準百葉箱、小型百葉箱及び円筒型暴露容器を用い、同一場所で同一期間に得られるワッペン試験片の腐食減耗量比較を表 4.2.1~表 4.2.4 に示す。標準百葉箱で得た SA_W 値と開発暴露容器で得た SA_W 値の比較を図 4.2.14 に示す。各地の暴露容器毎の平均腐食減耗量 SA_W とそれに対応する各測定データ $^SA_{Wi}$ の関係を図 4.2.15 に示す。暴露容器毎の平均腐食減耗量 SA_W と実橋の部位ごとの測定データ $^SA_{Wi}$ には正の相関を見ることができるが、ばらつきが大きいことがわかる。

実橋と各種暴露容器での表面付着塩分量との比較を**図 4.2.16** に示す。実橋に対して、各種暴露容器から得られた表面付着塩分量は少ないことがわかる。標準百葉箱と小型百葉箱を比較すると、ばらつきがあることがわかる。

表面付着塩分量と腐食減耗量との関係を図4.2.17に示す。

表 4.2.1 各種暴露容器から得られた腐食減耗量の比較 (新潟県 揚水機場 C)

新潟県 揚水機場C 敷地内									
:	標準百葉	箱	小型百葉箱			円筒型暴露容器			
貼り付け面	試験片No.	腐食減耗量 (μm)	貼り付け面	試験片No.	腐食減耗量 (μm)	貼り付け面	試験片No.	腐食減耗量 (μm)	
	71	0. 020	上面左	89	0. 020	一段目上面	3	0. 016	
	72	0. 021	上面右	90	0. 020	一段目下面	4	0. 028	
上面	73	0. 021	下面左	92	0. 025	二段目上面	5	0. 025	
工圃	74	0. 021	下面右	91	0. 025	二段目下面	6	0. 021	
	75	0. 025							
	76	0. 024							
	65	0. 023							
	66	0. 023							
- =	67	0. 021							
下面	68	0. 012					,		
	69	0. 012							
	70	0. 013							
上下面	平均	0.020	上下面	平均	0.023	上下面	平均	0.023	
標準偏差 0.005		0.005	標準(<u></u> 扁差	0.003	標準例	 	0.005	

表 4.2.2 各種暴露容器から得られた腐食減耗量の比較 (愛知県 工場 J 敷地内)

愛知県 工場J敷地内										
	標準百葉箱			小型百葉箱			円筒型暴露容器			
貼り付け面	試験片No	腐食減耗量 (µm)	貼り付け面	試験片No	腐食減耗量 (µm)	貼り付け面	試験片No.	腐食減耗量 (mm)		
	241	0.015	上面	253	0.016	上面	21	0.018		
	243	0.016	1 8	254	0. 022	下面	22	0.019		
上面	245	0.015	西河	255	0.016					
200	247	0.015	1 100	256	0. 022					
	249	0.015								
	251	0.015				`				
	242	0. 016	\ \	\						
	244	0. 018					\			
下面	246	0.018			.		`			
	248	0.015			\					
	250	0.014								
	252	0.014								
上下面]平均	0.016	上下面	ī平均	0.019	上下面	平均	0.019		
標準体	扁差	0.001	標準	扁差	0.003	標準体	差	0.001		

表 4.2.3 各種暴露容器から得られた腐食減耗量の比較 (島根県 Ε 橋)

島根県(浜田) E橋										
	標準百葉箱 (管理敷地内)			\型百葉 <u>水樋門手</u>		ー 円筒型暴露容器 (排水樋門手すり)				
貼り付け面	試験片No	腐食減耗量 (μm)	貼り付け面	試験片No	腐食減耗量 (μm)	貼り付け面	試験片No.	腐食減耗量 (mm)		
	93	0. 022	上面左	106	0. 019	上面	11	0. 021		
	94	0.019	上面右	105	0. 018	下面	12	0. 021		
上面	95	0. 021	下面左	107	0. 023		Assis C.			
T (H)	96	0. 029	下面右	108	0. 026					
1	97	0.019	/							
	98	0.019				`	\			
	99	0. 022								
1	100	0. 028								
下面	101	0. 013					`			
1- (141)	102	0. 018								
	103	0. 020								
	104	0. 023								
上下面	平均	0.021	上下面	ī平均	0.022	上下面	平均	0.021		
標準体	扁差	0.004	標準	扁差	0.004	標準体	扁差	0.000		

表 4.2.4 各種暴露容器から得られた腐食減耗量の比較 (島根県 G高架橋)

	島根県(出雲) G高架橋										
	標準百葉	箱	,	小型百葉	箱	円筒型暴露容器					
貼り付け面	試験片No	腐食減耗量 (μm)	貼り付け面	試験片No	腐食減耗量 (µm)	貼り付け面	試験片No.	腐食減耗量 (mm)			
	159	0. 022	上面左	178	0.017	上面	13	0. 021			
	160	0. 023	上面右	177	0.015	下面	14	0. 025			
上面	161	0. 025	下面左	179	0. 022						
工用	162	0. 024	下面右	180	0.017						
	163	0. 024									
	164	0. 022				`	\				
	165	0.019									
	166	0.018									
下面	167	0.016		\			`	\			
PUU	168	0. 024			\						
	169	0. 033									
	170	0. 025									
上下面	平均	0.023	上下面	ī平均	0.018	上下面	i平均	0.023			
標準	扁差	0.004	標準	扁差	0.003	標準体	扁差	0.003			

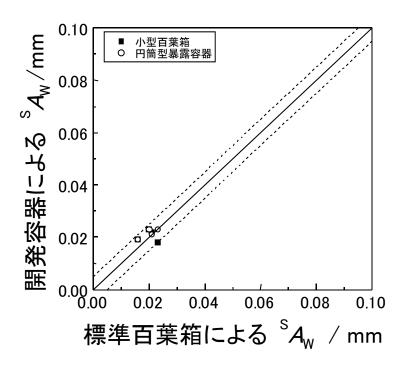


図 4. 2. 14 標準百葉箱で得た $^{8}A_{W}$ 値と開発暴露容器で得た $^{8}A_{W}$ 値の比較 (点線は $\pm5\,\mu$ $_{m}$ 範囲を示す)

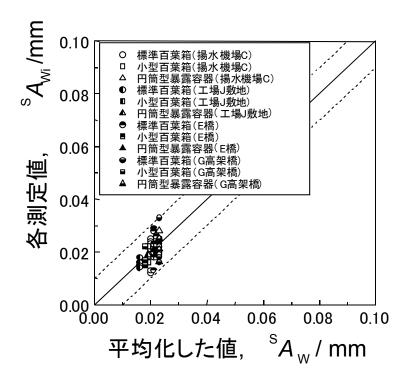


図 4. 2. 15 各地の暴露容器毎の上下平均腐食減耗量 $^{S}A_{W}$ とそれに対応する各測定データ $^{S}A_{Wi}$ の関係 (点線は $\pm 10~\mu$ m 範囲を示す。)

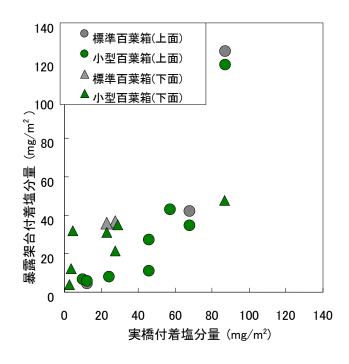


図 4.2.16 実橋と各種暴露容器での表面付着塩分量の比較 (mg/m²)

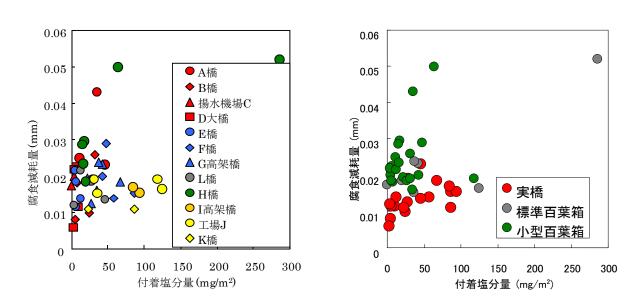


図 4.2.17 表面付着塩分量(電導度からの換算値)と腐食減耗量との関係

4.2.4 代表部位と暴露容器のワッペン試験データの比較

各試験場所におけるワッペン試験の実施の結果を総括し、表 4.2.5 に示す。図 4.2.18 に実橋の代表部位と 3 種類の暴露容器での腐食減耗量を暴露地域別に比較して示す。工場 J では、実橋として、高架橋である I 高架橋(GL:+8m)と合わせて、設置高さがほぼ地表面で水面にも近く、新潟地区の橋と設置状況がほぼ類似した K 橋(GL:+2m)を比較することができる。K 橋では I 高架橋での腐食減耗量 A_{II} の 35%減となり、高さの差異による影響があることがわかる。

実橋代表部位と各種暴露容器の腐食減耗量の関係を**図 4.2.19** に示す。直線の勾配が A_W 比(フィールド補正係数相当)であり、ほぼ $1\sim2.8$ の範囲にある。 A_W 比は暴露容器の種類、地区、環境毎並びに個別の設置状況で異なっているが、簡易化暴露容器はいずれも実橋よりも腐食減耗量が大きい。各種暴露容器によって、実橋と異なった環境が形成された可能性がある。

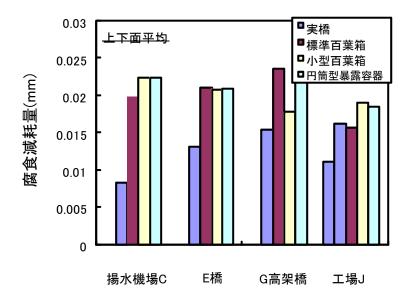


図 4.2.18 実橋代表部位(内桁下フランジ)と各種暴露容器での腐食減耗量の比較 (工場Jの実橋データについては、左側は K 橋、右側は I 高架橋)

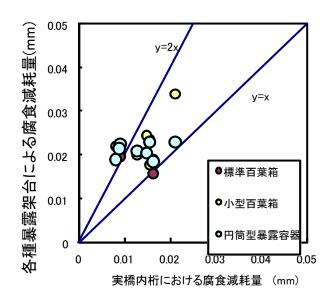


図 4.2.19 実橋代表部位と各種暴露容器での腐食減耗量の比較

表 4.2.5 実橋代表部位と簡易化暴露容器内の腐食減耗量データー覧

地域	名称	暴露型式		暴露位置		1年暴露腐食		ベースと	S _f , p _i	地形環均	・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・	局部環境
区分		W 54 4				RAW, SAW		の対比			1	摘要
		既設橋	1 1/		L. III Ini	上面平均	0.023	対ベース1	1.10	Slem		
	A 10%		中桁	下フランジ	右岸側	下面平均		対ベース1		3km, 海岸沿い		
	A橋					上下面平均	0.021	ベース1	1.00	に丘陵の	堤外地	
		簡易架台	高欄	小型百葉箱		上下面平均	0.034	対ベース1	1.62	ある平野		
		画多木口	I ⊢11.IIxē	円筒型容器		上下面平均	0.023	対ベース1	1.10			
						上面平均	0.012	対ベース2	1.57			桁と堤隙
					右岸側	下面平均	0.008	対ベース2	0.96			法面との
		田正三九十五	rt-4/=	エフニンバ		上下面平均	0.010	対ベース2	1.26	1		近接
	n is	既設橋	中桁	下フランジ		上面平均	0.010	対ベース2	1.23	15km,	I E AL III.	
日本海	B橋				左岸側	下面平均	0.006	対ベース2	0.77		堤外地	
沿岸部						上下面平均	0.008	ベース2	1.00			
I				小型百葉箱		上下面平均		対ベース2	2.79	1		
		簡易架台	高欄	円筒型容器		上下面平均		対ベース2	2.40			
			草地	標準百葉箱		上下面平均		対ベース2	2.48			
	揚水機場	簡易架台	毕 地	小型百葉箱				対ベース2	2.46	-116km	提内地	
	C	间勿木口	電柱	円筒型容器		上下面平均				平野	DEP 17E	
				门同空谷奋		上下面平均	0.023	対ベース2	2.84			
		om an Las		ナ コニンバ	-L- III /mi	上面平均		対ベース3	1.31			
		既設橋	中桁	下フランジ	右岸側	下面平均		対ベース3	0.69	25km,		
	D橋			1		上下面平均	0.009	ベース3	1.00	平野	堤外地	
		簡易架台	高欄	小型百葉箱		上下面平均		対ベース3	2.54	' ' '		
			i ⊢i ilsē	円筒型容器		上下面平均	0.022	対ベース3	2.46			
				1	中間橋	上面平均	0.016	対ベース4	0.95		松下売即	
	I高架橋	既設橋	中桁	下フランジ	脚,左岸	下面平均	0.017	対ベース4	1.05		桁下空間 が大	
		2 -12 - 11.4			堤防敷	上下面平均	0.016	ベース4	1.00	4	<i>M</i> /	
						上面平均	0.011	対ベース5	1.00	1		
	K橋	既設橋	中桁	下フランジ	左岸堤防 敷	下面平均	0.011	対ベース5	1.00	0.5km, 业自	桁下空間	
太平洋	22110		1 1111	111		上下面平均	0.011	ベース5	1.00		が小	
沿岸部						工「岡十零	0.011	対ベース4	0.95	河口,		
10/1-01		場J 簡易架台	5易架台 草地	標準百葉箱 小型百葉箱 円筒型容器	右岸提内 地	上下面平均	0.016			地	提内地	
								対ベース5	1.41			
丁場	工場J					上下面平均	0.019	対ベース4	1.17			
								対ベース5	1.73			
						上下面平均		対ベース4	1.14			
							0.010	対ベース5	1.68		ļ	
					中間橋脚 P1 フランジ 中間橋脚	上面平均	0.014	対ベース6	1.10	2.2km, 丘陵谷合	堤外地 (低水路) 堤外地 (堤防敷)	
						下面平均	0.012	対ベース6	0.90			
		既設橋	橋中桁	エフニ ン(2)		上下面平均	0.013	ベース6	1.00			
				桁 トフランシ		上面平均	0.015	対ベース6	1.18			
	E橋					下面平均	0.012	対ベース6	0.94			
					P3	上下面平均		対ベース6	1.06			
			草地	標準百葉箱	左岸	上下面平均	0.021	対ベース6	1.65		提内地	
					小型百葉箱	<i>1</i> 1./-	た 上下面平均 0.022 対ベース6 1.69		堤外地			
		川沙木口	樋門	円筒型容器	左岸		0.022	対ベース6	1.65	1	(堤防敷)	
				门间空谷裔		上下面平均						
				1	橋台A1	上面平均		対ベース7	0.95	1	堤外地	
				1	(右岸)	下面平均		対ベース7	1.05		(堤防敷)	
- 132				1		上下面平均		ベース7	1.00			
日本海			l	1	中間橋脚	上面平均		対ベース7	1.08		堤外地	
沿岸部		既設橋	中桁	下フランジ	下用1同/M P3	下面平均		対ベース7	1.29	5km,	(高水敷)	
П	F橋					上下面平均	0.018	対ベース7	1.19	平野	(1-1/1-1/2/4)	
					T- 88 145 010	上面平均	0.016	対ベース7	1.05	一判	TH VI III	
					中間橋脚 P5	下面平均	0.024	対ベース7	1.63	1	堤外地 (低水路)	
					Lo	上下面平均	0.020	対ベース7	1.34	1	(心小)的	
		74. E. I		小型百葉箱		上下面平均		対ベース7	1.66	1	堤外地	橋台・
		簡易架台	自営柱	円筒型容器	A1付近	上下面平均		対ベース7	1.39	1	(堤防敷)	欄の影
	 		-	1 1 let - E-(I). JB	 	上面平均		対ベース8	1.19	1		
		既設橋	中桁	下フランジ	中間橋脚	下面平均		対ベース8	0.81	1		橋脚の
			中桁	トフフンジ	P8	上下面平均				10]	海風と橋	
	G高架橋		井小	抽游式拉尔	-			ベース8		10km, 平野,	神風と惝軸の方向	=
	の同木筒		草地	標準百葉箱	4	上下面平均	0.023	対ベース8	1.48	平野, 市街地	角が小	+42.~
		簡易架台	+田 =が: +->-	小型百葉箱	P8北側	上下面平均	0.018	対ベース8	1.15	山川町地)3 W -/1.	支柱の郷
			標識柱		1					ł		響
	1		-	円筒型容器	 	上下面平均		対ベース8	1.48	 		-
瀬戸内		DT 20. 60			中間橋脚	上面平均		対ベース9	1.06	1.5km,	桁下空間	
海島	L橋	既設橋	中桁	桁 下フランジ	P3	下面平均		対ベース9	0.94	1.5km, 島しょ部,	が大	
しよ部	- 1164			1		上下面平均		ベース9	1.00	谷合部	1*)	
	簡易架台	草地	小型百葉箱	P3付近	上下面平均	0.000	対ベース9	1.57		i	1	

4.2.5 さび厚と腐食減耗量

各橋におけるワッペン試験片のさび厚と腐食減耗量との関係を図4.2.20に示す。

1年間の測定では、ワッペンさび厚と腐食減耗量の間には非常に良好な直線関係が認められる。 さび厚 100μm で 0.02mm 程度の腐食減耗量に対応していることがわかる。

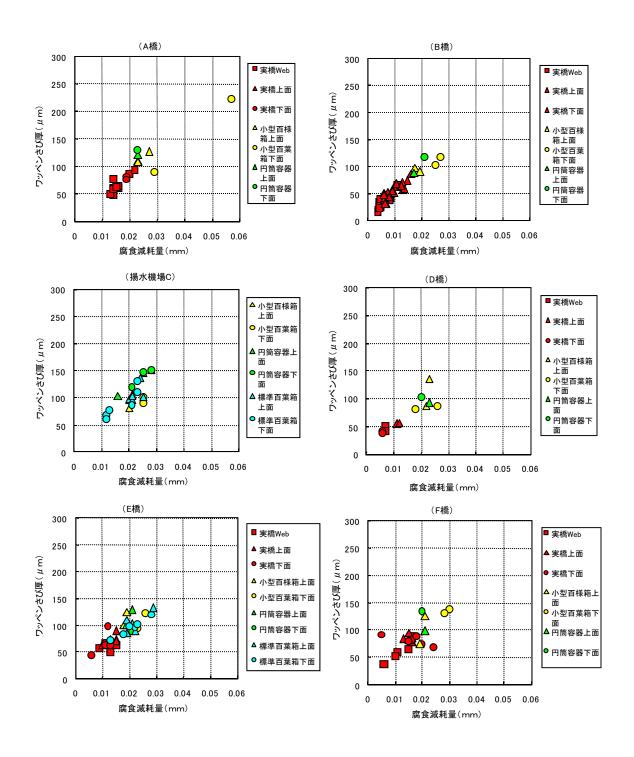


図 4.2.20-1 ワッペン試験片のさび厚と腐食減耗量の関係(橋別 1/2)

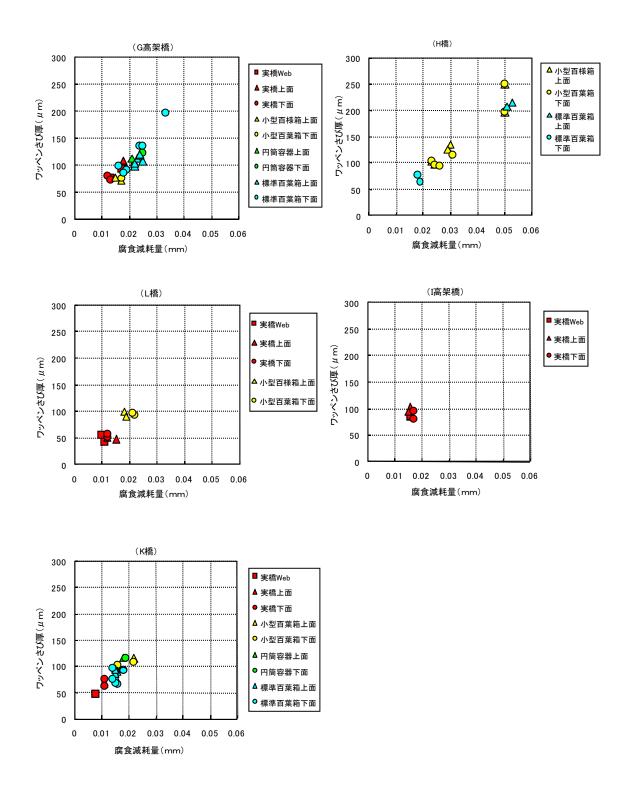


図 4.2.20-2 ワッペン試験片のさび厚と腐食減耗量の関係(橋別 2/2)

【4章参考文献】

4.1) 日本鋼構造協会:テクニカルレポート No.73、耐候性鋼橋梁の可能性と新しい技術、2006.10

第5章 まとめ

道路橋示方書では、鋼道路橋における耐候性鋼材での適用性を判断する際に、腐食速度の大小と相関があるとみなされる飛来塩分量を適用性評価の指標としている。過去の研究より、飛来塩分量は海岸線からの離隔距離が大きくなるほど減少することがわかっていることから、全国を5つの地域にわけ、各地域で海岸線からの離隔距離に応じて無塗装での適用が可能な条件が定められている。しかし、鋼材の腐食には、飛来塩分量以外にも、濡れ時間、風向風速、湿度、日射等様々な因子が影響する。耐候性鋼橋においても飛来塩分量以外の因子の影響による損傷がみられる橋が報告されていることから、飛来塩分以外の因子の影響をも考慮した、鋼道路橋の計画位置における耐候性鋼材の適用性をより精緻かつ総合的に判断できる指標が求められている。

本研究では、架橋位置固有の環境条件と耐候性鋼材の適用性とをより精緻に関連づける手法として、短期暴露試験による評価手法に着目した。また、局部的な腐食因子の影響を考慮できる新しい適用環境評価指標として、図 2.3.2 に示すように短期暴露試験で得られる腐食減耗量 A_{SMA} に着目した。 A_{SMA} をより精緻に、かつ確実に得る手法を見出すことを目的として、表 3.1.1 に示すように系統的な暴露試験を実施することで、その適用性の評価を試みた。暴露試験手法としては、図 2.3.1 に示すようにワッペン形状の耐候性鋼材を暴露するワッペン試験に着目し、図 3.2.3 に示すように実橋へワッペン試験片を桁の内外面やウェブ、フランジなど設置部材や位置を変えて複数枚貼り付けて暴露する既設橋型の暴露試験を実施した。これに加え、実橋が存在しない鋼道路橋の計画時の条件を想定し、橋の中で腐食環境が最も厳しいとされる雨掛かりが無い桁間の環境について、簡易架台を設置することで再現して暴露する簡易架台型の暴露試験も実施した。簡易架台の形式として図 3.2.4 に示す標準型百葉箱型、図 3.2.7 に示す小型百葉箱型、図 3.2.11 に示す円筒型暴露容器型の 3種類を考案し、表 3.4.3、表 3.4.5、表 3.4.7、及び表 3.4.9 に示すように、これらを組み合わせた暴露試験を行い、簡易架台の適用性を評価した。

本研究で得られた主な知見は以下の通りである。

1. 実橋ワッペン試験について

- ① 複数の鋼道路橋を対象として、地形や桁の形状などにより局部的な腐食環境が異なると考えられる、同一の鋼道路橋内における複数の位置において暴露試験を行った結果、局部的な腐食環境の違いによると考えられる腐食減耗量(A_{SMA})の差異が見られる。
- ② 同一の鋼道路橋内での部位ごとの A_{SMA} の比較結果から、橋の部材のなかでは、桁内側の下フランジの上面において A_{SMA} が最も大きくなる傾向にあった。この傾向は、過去の小型材片暴露試験での傾向に符合している。さらに、橋の桁内側の下部(横構位置)における腐食減耗量 (A_{SMA}) に着目して橋ごとの比較を行った結果、腐食環境の程度に応じた A_{SMA} の差異が見られる。ただし、耐候性鋼材の適用環境を評価するしきい値を検討するためには、より厳しい腐食環境にある他の地域における暴露試験結果を含めた更なる検証が必要である。

2. 簡易架台型暴露容器を用いた暴露試験について

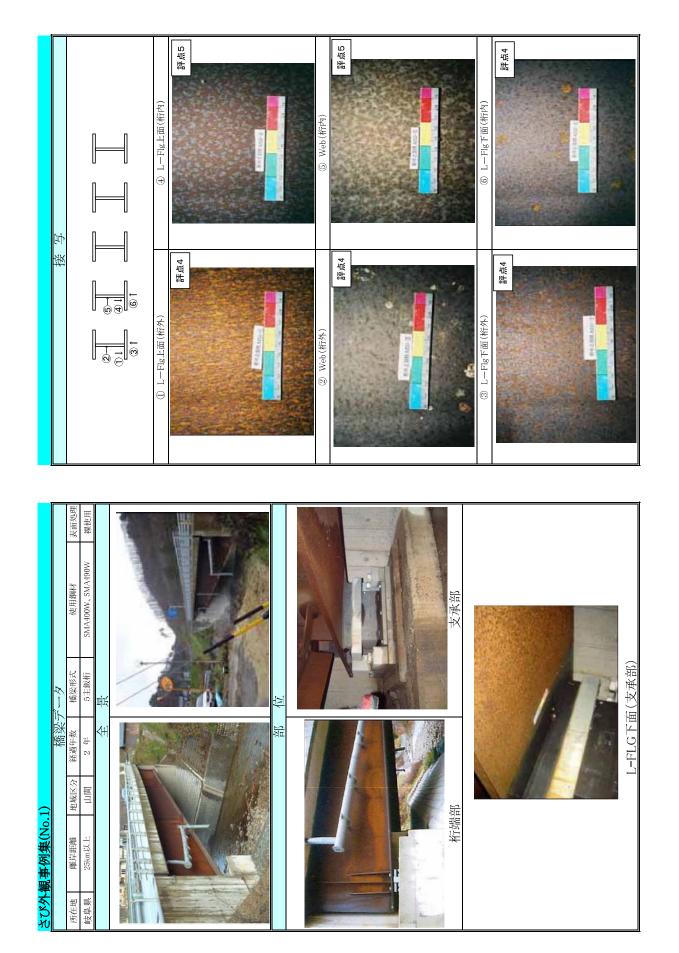
実橋が無い架設計画位置での試験を想定した、3 種類の簡易架台を使用したワッペン試験を行った。

① ほぼ同一の場所に同一の期間暴露した実橋暴露試験と各種暴露容器による暴露試験結果とを 比較すると、実橋での部位ごとの腐食データと暴露容器ごとの腐食減耗量には正の相関があるが、 ばらつきがある。実橋と各種暴露容器とで付着塩分量に違いが見られるため、両者で環境にわず かな差異が生じている可能性がある。

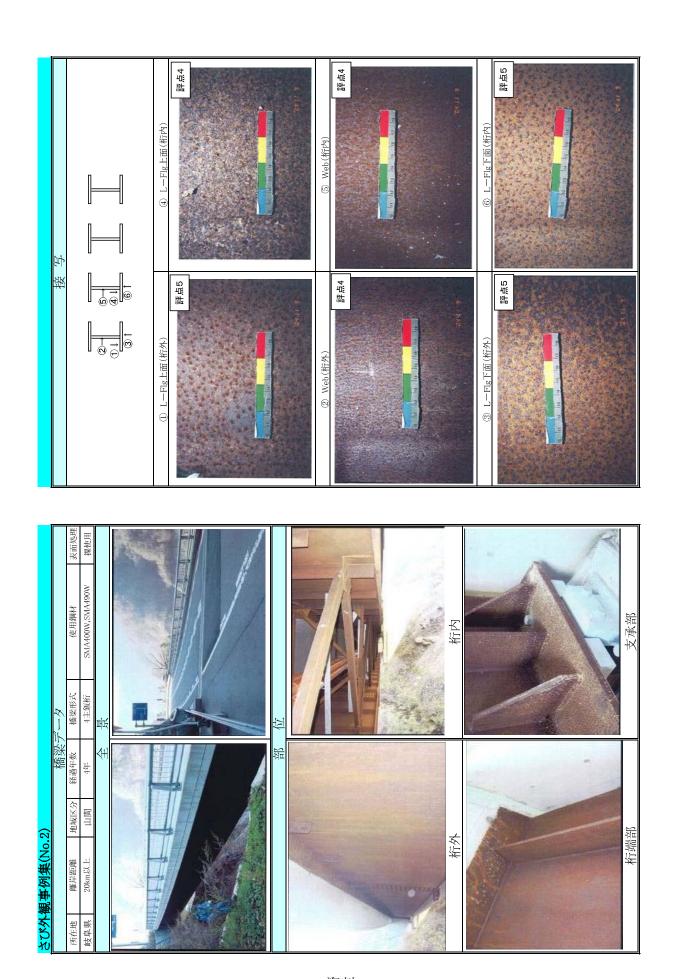
② 簡易架台型暴露容器を用いたワッペン式暴露試験の結果は、既設橋型暴露試験よりも安全側に 評価されている。ただし、データが少ないため、本方法について、さらにより厳しい環境での暴 露試験結果を含めた検証が必要である。

さび外観事例集

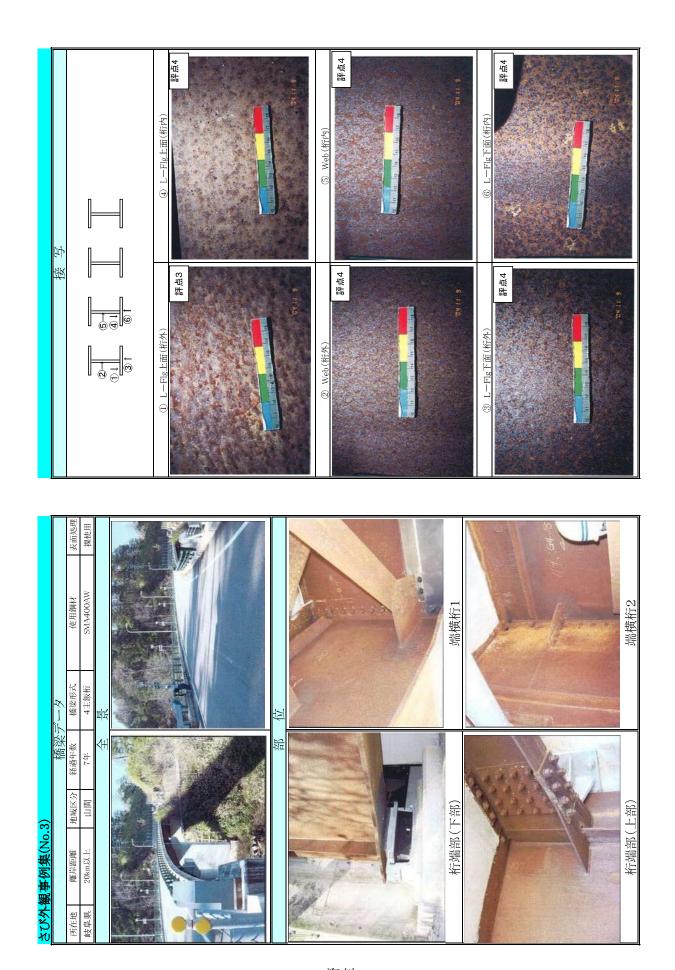
No.	地域区分	経過年数	所在地	離岸距離	橋梁形式				
1	山間	2年	岐阜県	25km以上	5主鈑桁				
2	山間	4年	岐阜県	20km以上	4主鈑桁				
3	山間	7年	岐阜県	20km以上	4主鈑桁				
4	山間	9年	長野県	100km	6主鈑桁				
5	山間	10年	長野県	105km	2主鈑桁				
6	山間	10年	長野県	110km	5主鈑桁				
7	山間	14年	岐阜県	20km以上	3主鈑桁				
8	山間	16年	長野県	100km	4主鈑桁				
9	山間	17年	長野県	100km	5主鈑桁				
10	山間	20年	宮城県	約60km	2主鈑桁				
11	日本海I	2年	新潟県	22km	5主鈑桁				
12	日本海I	2年	新潟県	25km	5主鈑桁				
13	日本海I	9年	山形県	12km	単純下路トラス				
14	日本海I	9年	山形県	25km	上路ローゼ桁				
15	日本海I	10年	山形県	6km	4主鈑桁				
16	日本海I	11年	山形県	10km	4主鈑桁				
17	日本海I	13年	新潟県	8.5km	2主鈑桁				
18	日本海Ⅱ	4年	鳥取県	8km	5主鈑桁				
19	日本海Ⅱ	6年	鳥取県	9km	3主鈑桁				
20	日本海Ⅱ	12年	鳥取県	6km	3主鈑桁				
21	日本海Ⅱ	12年	鳥取県	7km	3主鈑桁				
22	日本海Ⅱ	14年	鳥取県	1.5km	2主箱桁				
23	太平洋	15年	高知県	3.5km	5主鈑桁				
24	太平洋	18年	高知県	7km	3主鈑桁				
25	同一橋梁の経年変化を同アングルから追跡した事例写真								
26	架設時期0								
27	架設時期の	つ違う並列	橋の外観	事例写真②	2)				



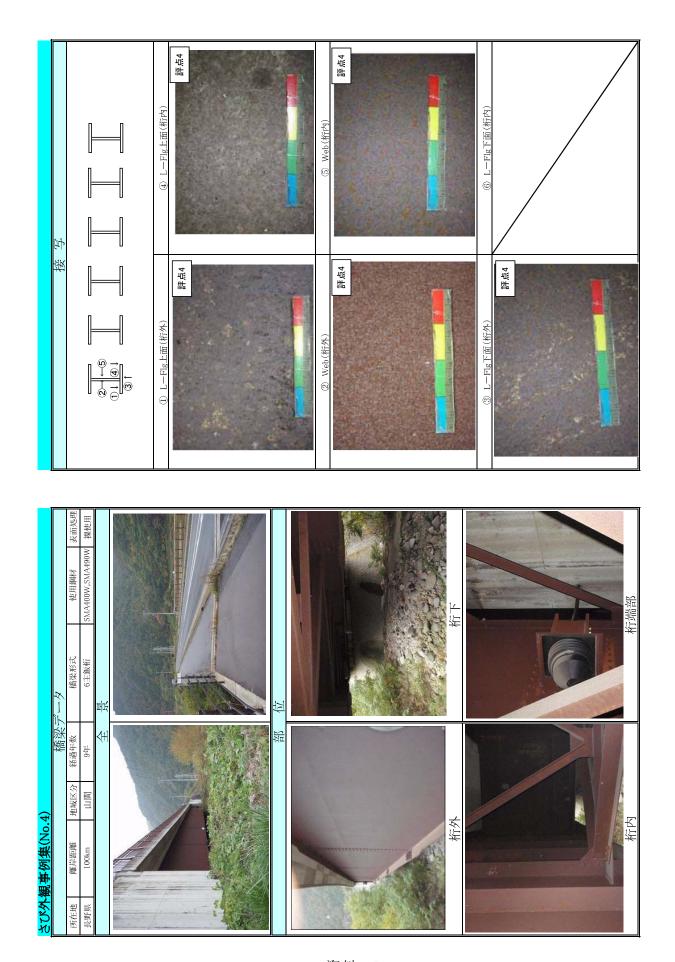
資料1-2



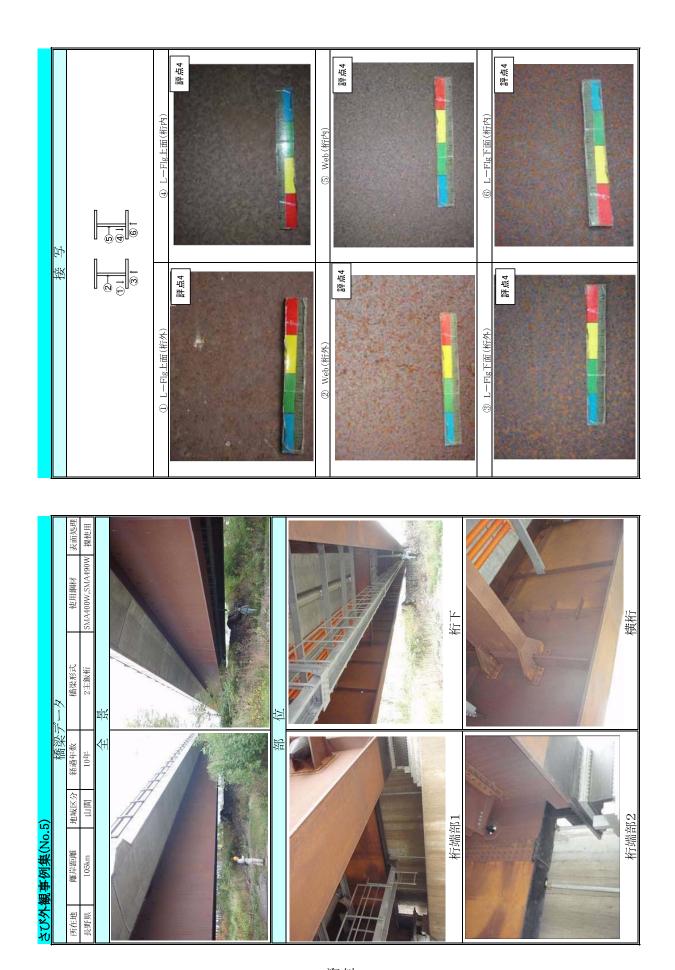
資料1-3



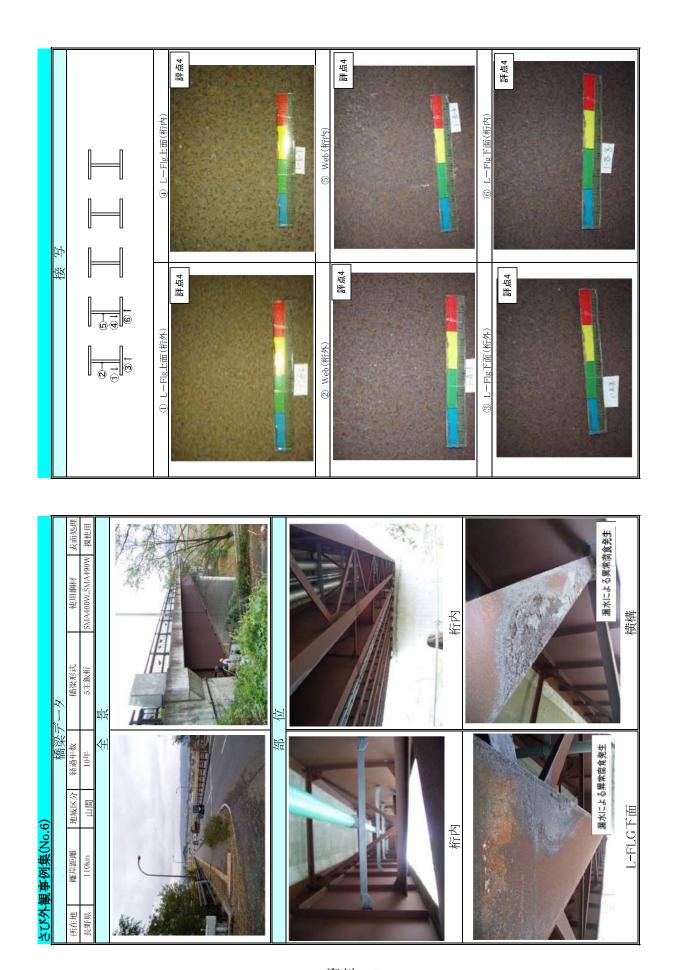
資料1-4



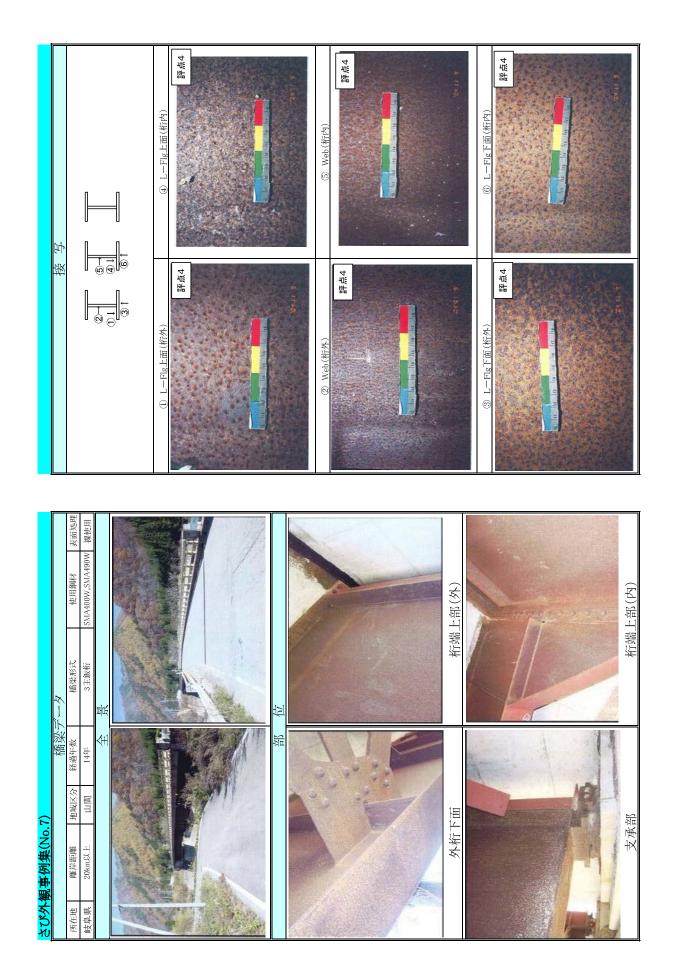
資料1-5



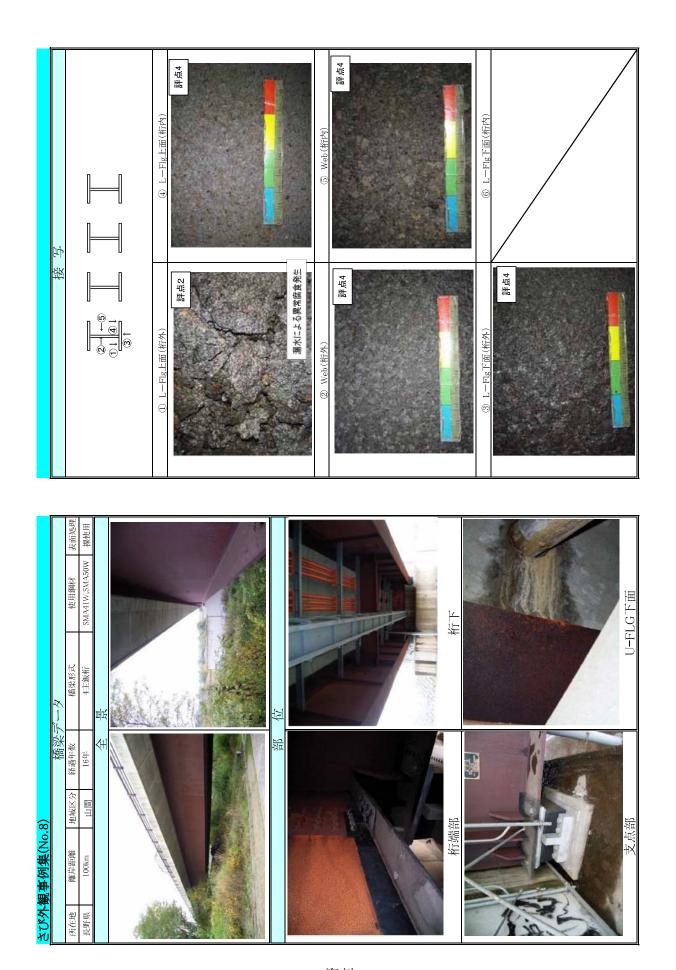
資料1-6



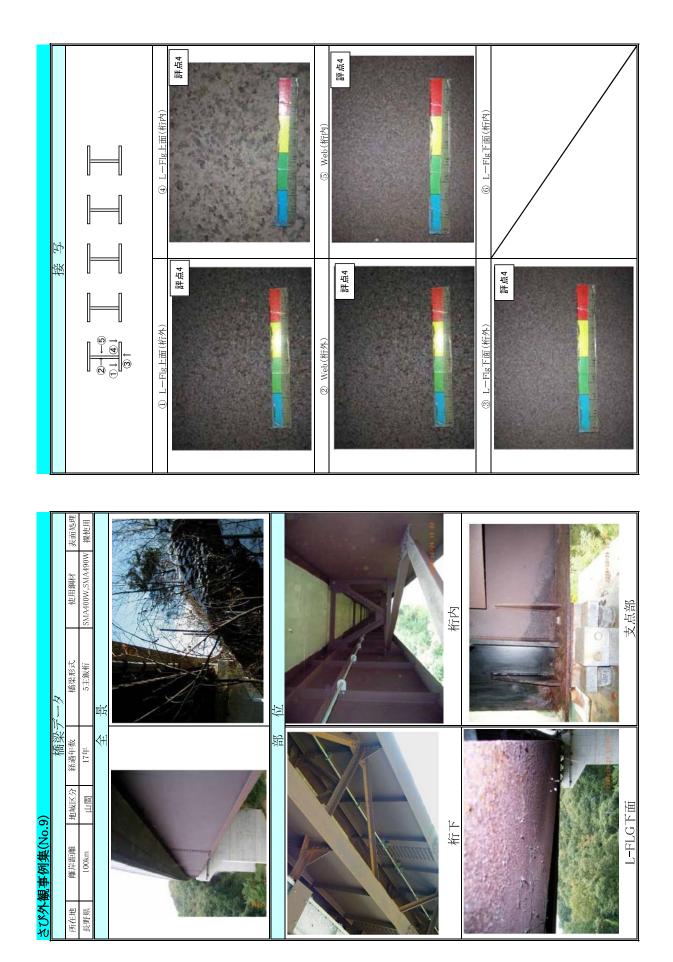
資料1-7



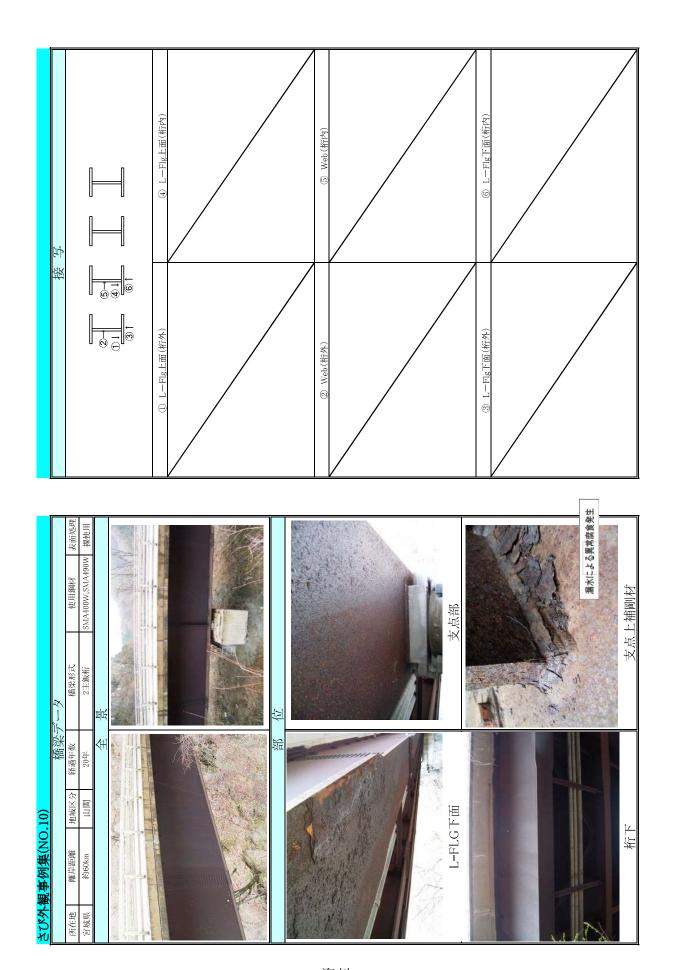
資料1-8



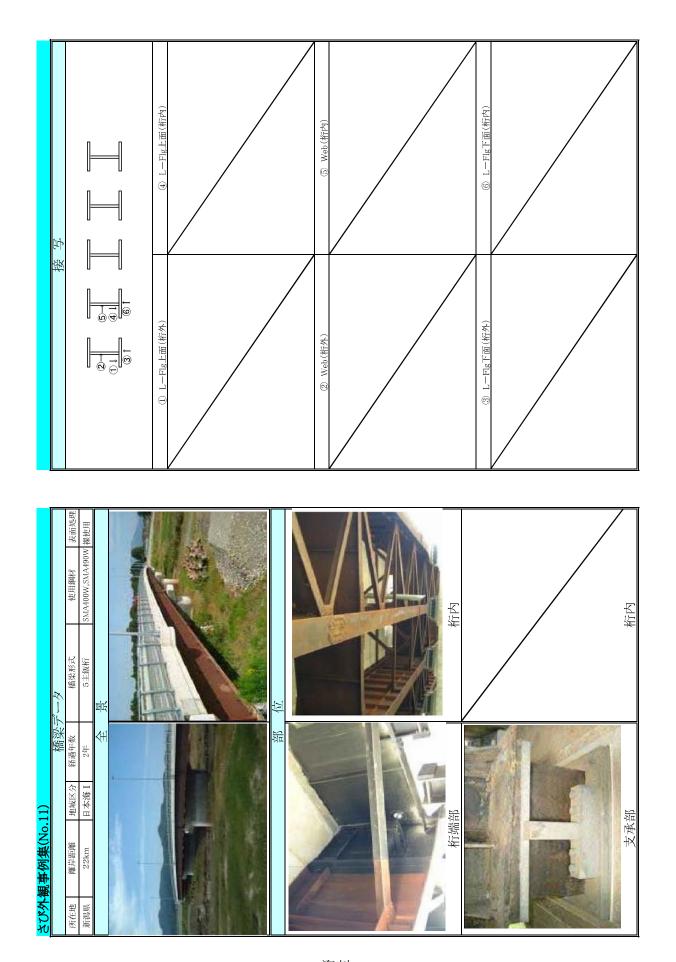
資料1-9



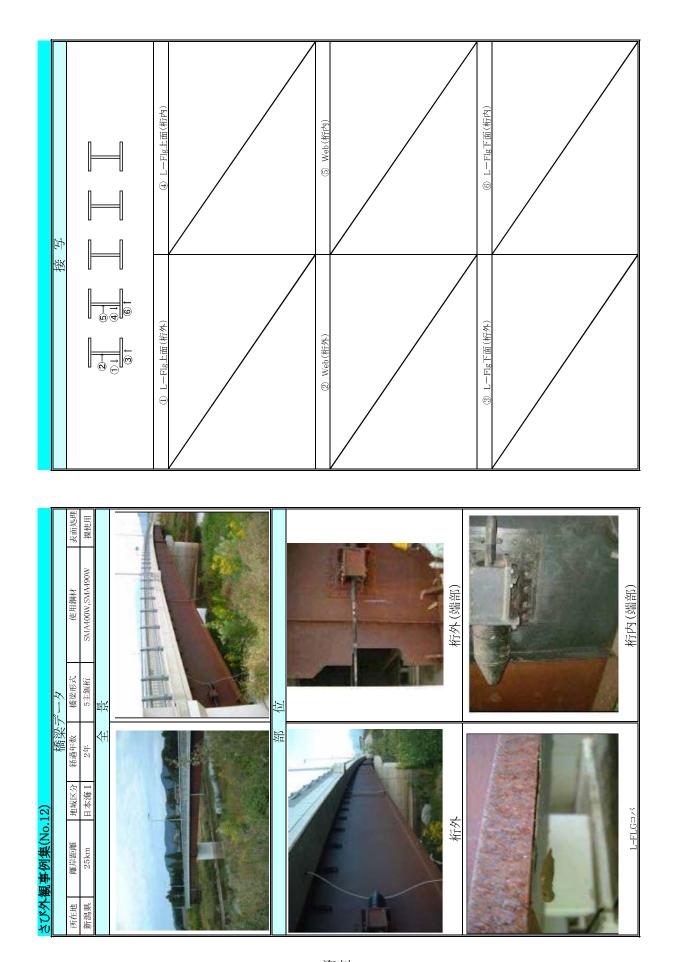
資料1-10



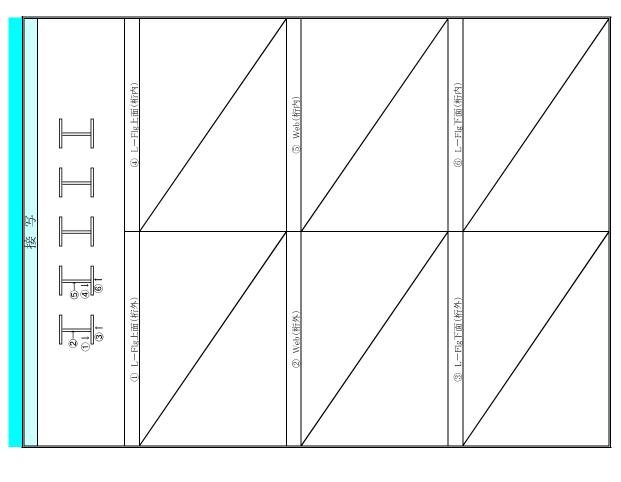
資料1-11



資料1-12

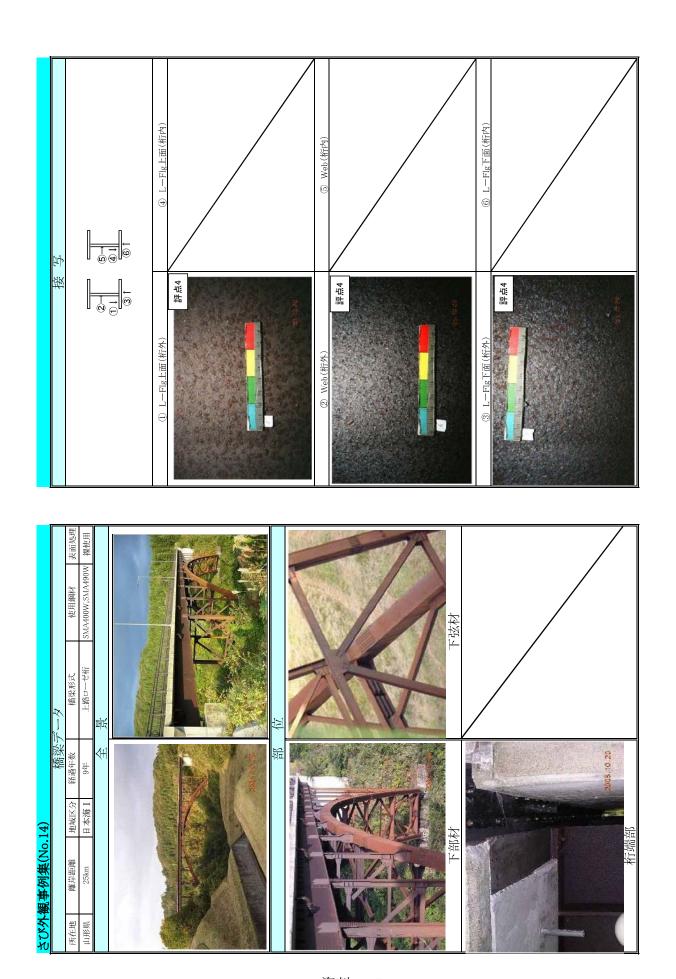


資料1-13

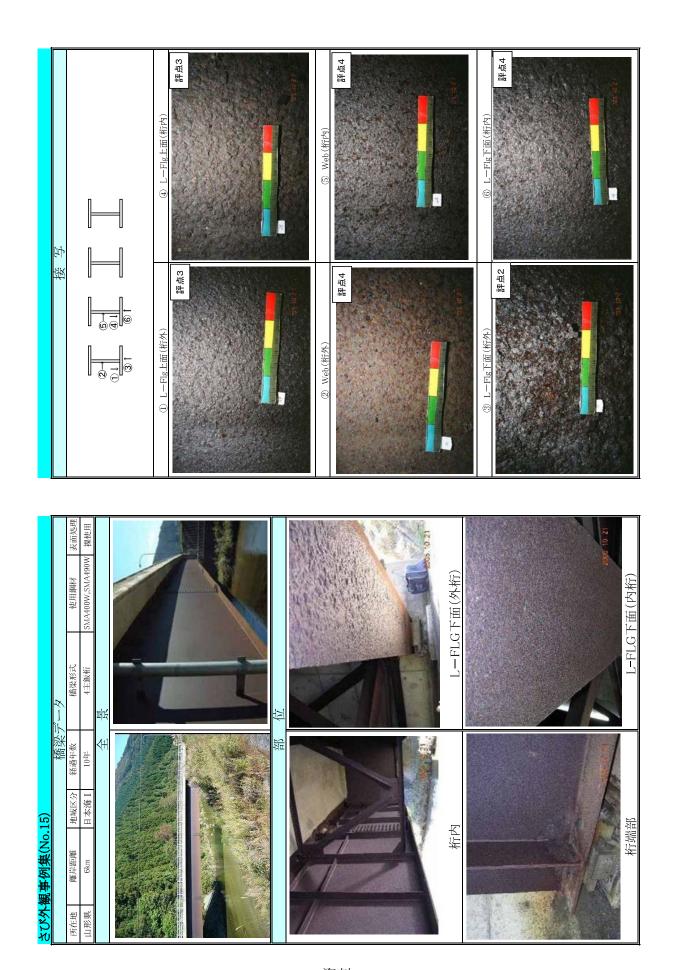




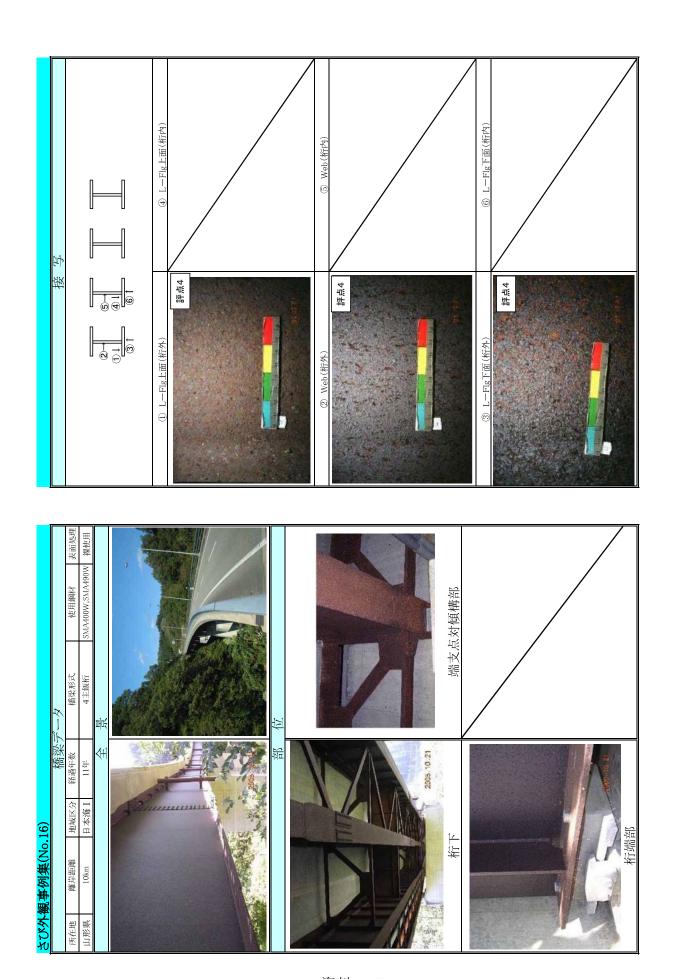
資料1-14



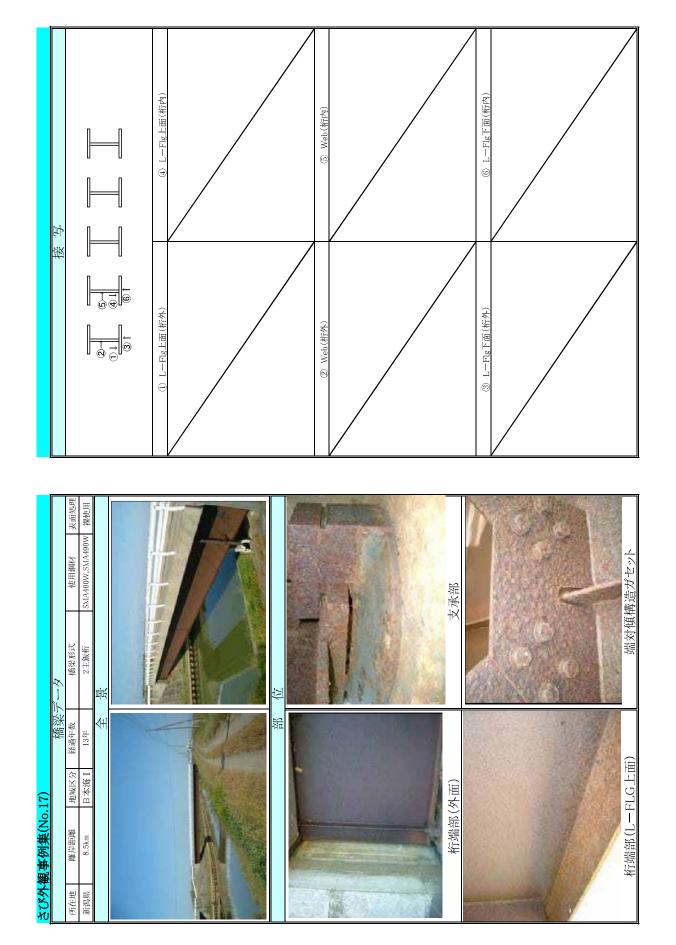
資料1-15



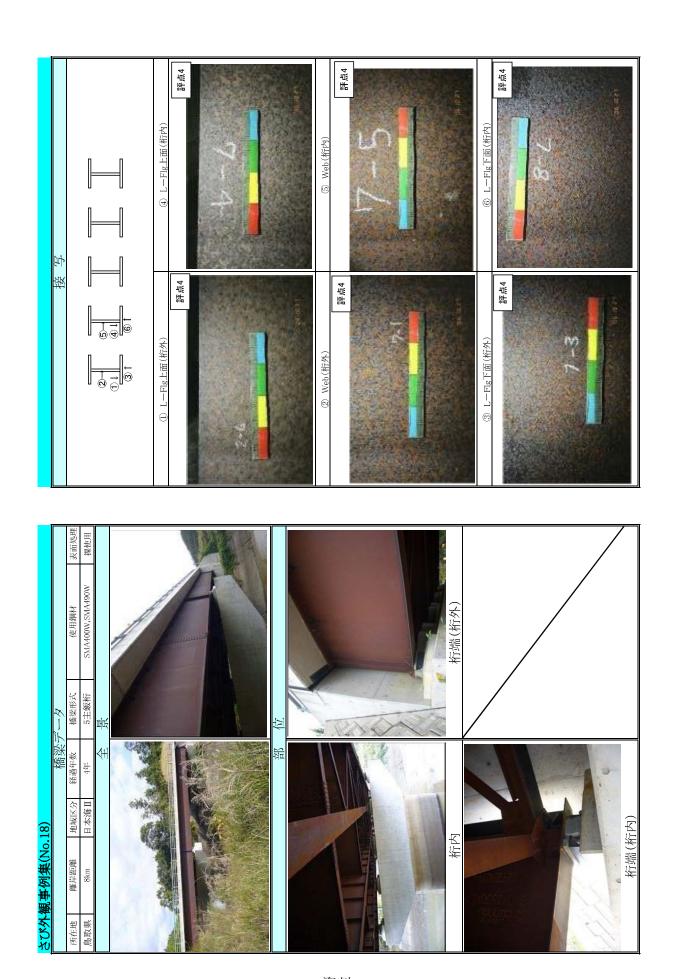
資料1-16



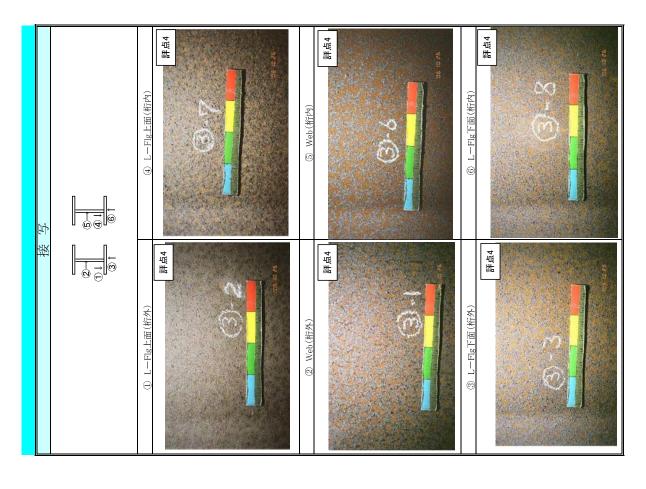
資料1-17



資料1-18

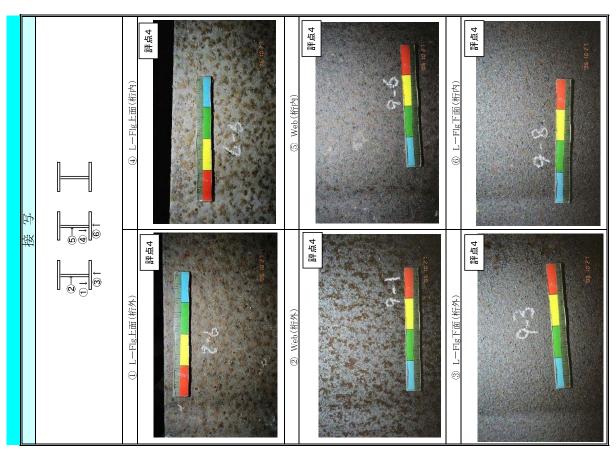


資料1-19



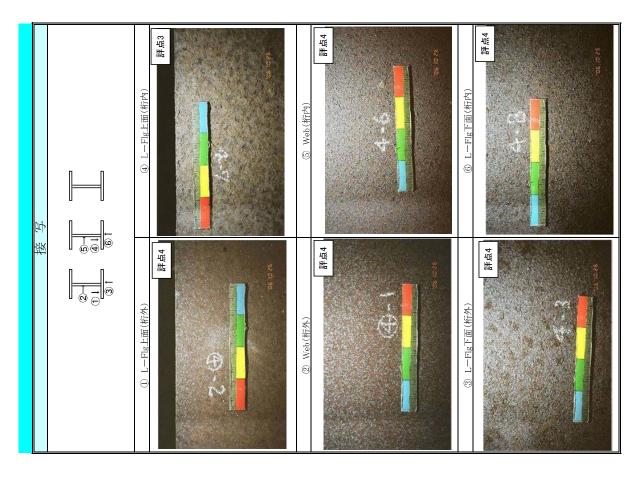


資料1-20



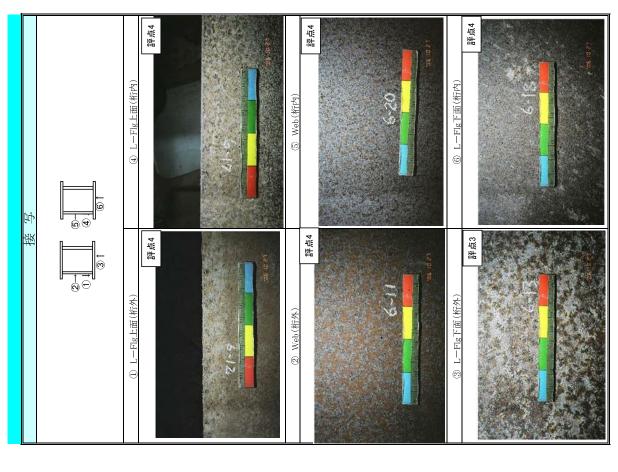


資料1-21



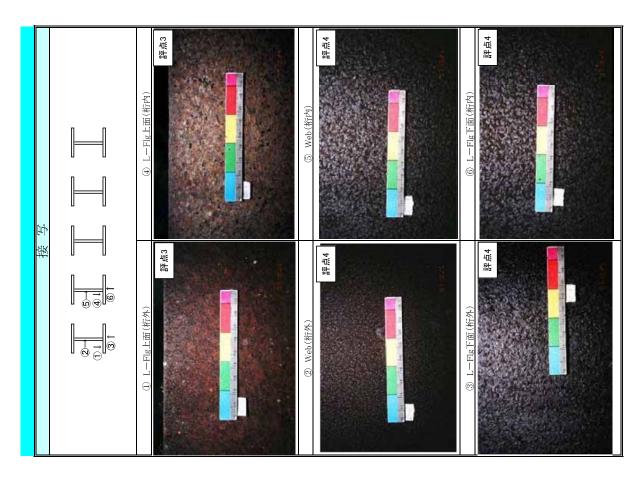


資料1-22



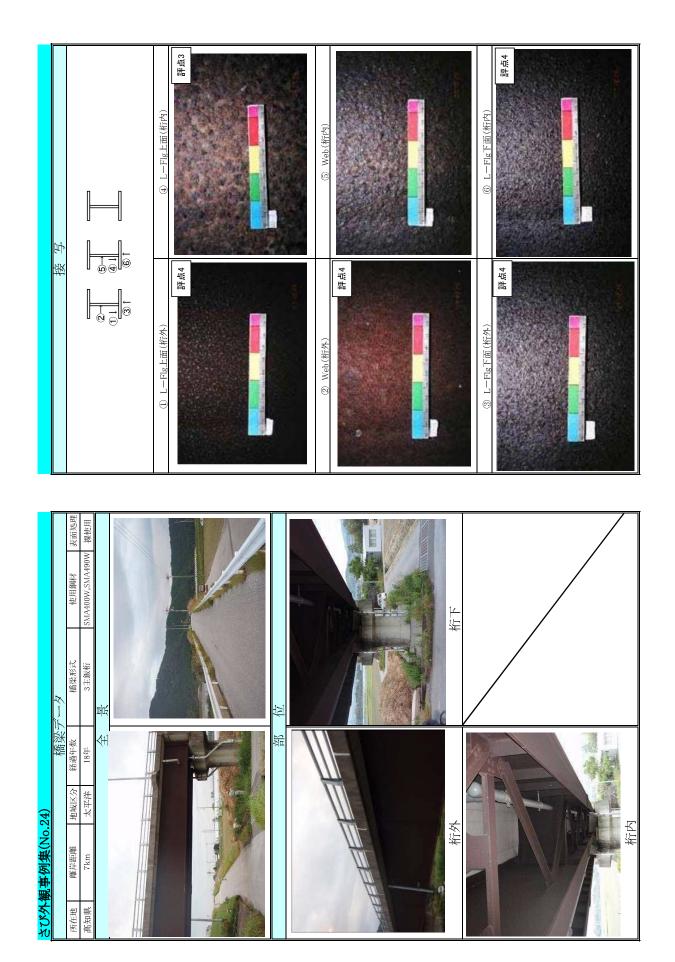


資料1-23

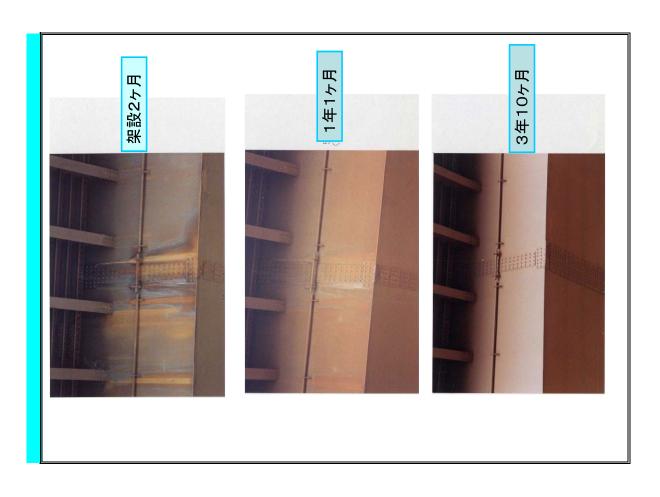


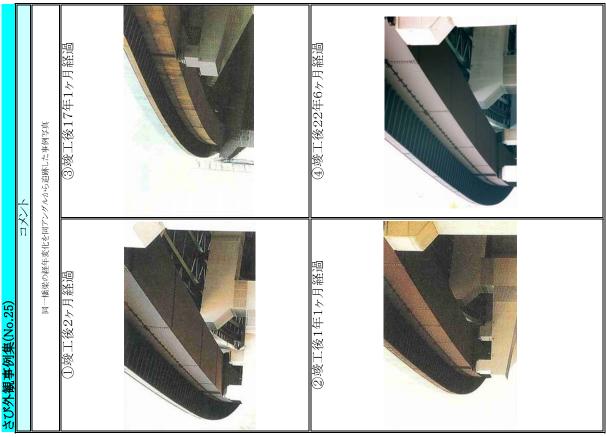


資料1-24

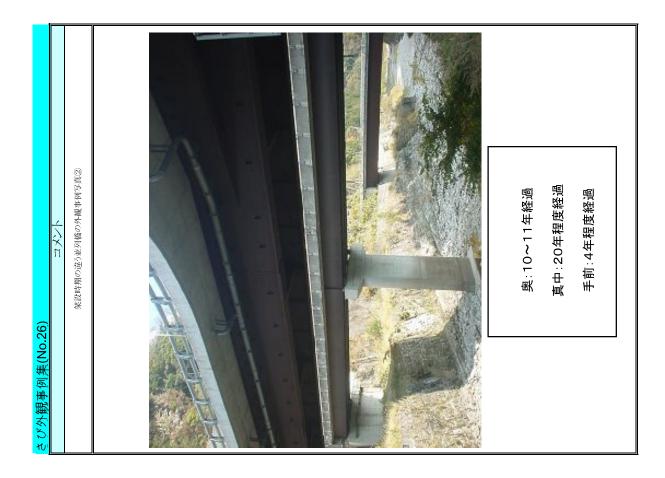


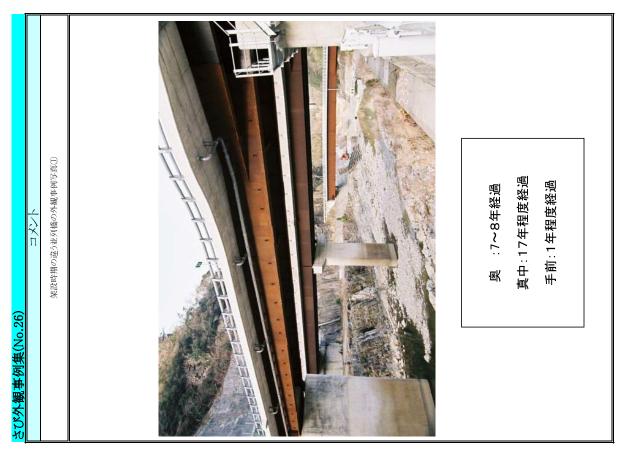
資料1-25

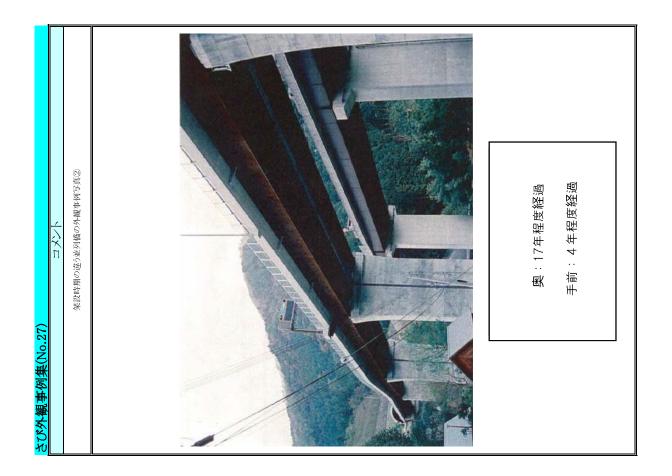




資料1-26

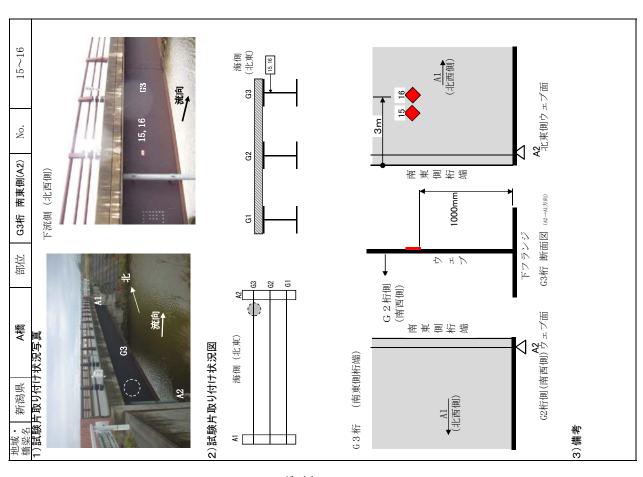




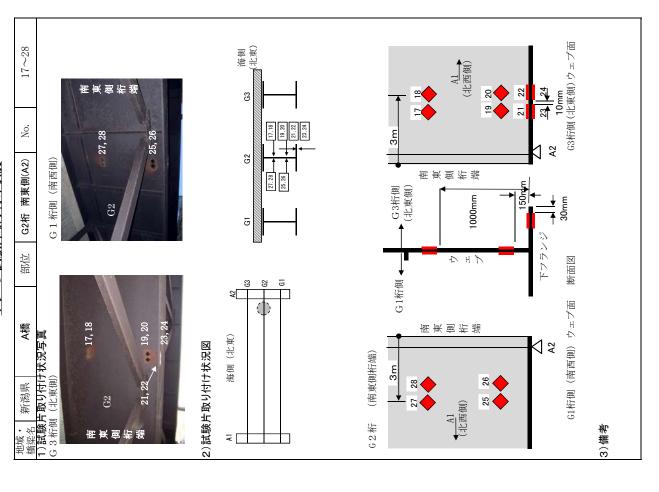


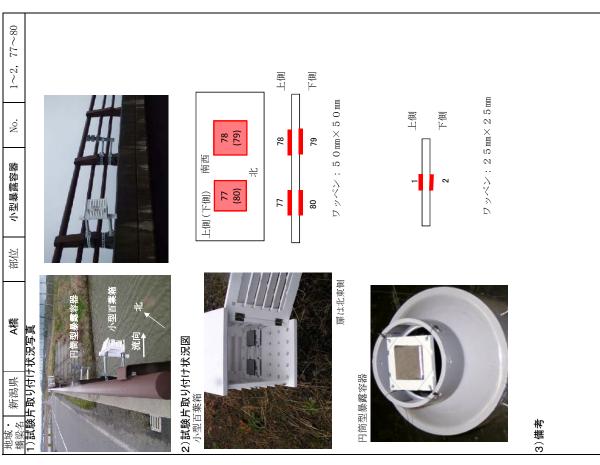
資料 - 2 ワッペン試験片設置箇所位置図

A	橋	(新	潟	県)			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		1
В	橋	(新	潟	県)			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		2
揚	水	機	場	С	(新	潟	県)		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		5
D	橋	(新	潟	県)			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		6
Е	橋	(島	根	県)			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		7
F	橋	(島	根	県)			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		9
G	高	架	橋	(島	根	県)	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	1	1
Н	橋	建	設	予	定	地	(島	村	旻	県	Ļ)		•	•	•	•	•	•	•	•	•	1	3
Ι	高	架	橋	(愛	知	県)	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	1	4
K	橋	(愛	知	県)																		1	4
11	们间	(Ø.	ΛH	211	/																			
工	場	J	Ø (愛	知)		•											•			•	1	5



ワッペン試験片取り付け状況





62桁側(西側)ウェブ面

G1桁 断面図 (м1→м2カ南)

東側ウェブ面

3)備考

√ ₹

A2 (南側)

北 側 桁 端

THT

AA2 (南侧)

5

 G2桁側

 (西側)

3 m

5

(北闽桁端)

61桁

海側 G4

ဗ္ဗ

G2

5

₹ 🗌

海側 (西)

2)試験片取り付け状況図

63 元 (63 元 (63 元 (64 元 (

南側

ワッペン試験片取り付け状況

 $49 \sim 54$

No.

G1桁 北側(A1)

部位

B婦

新潟県

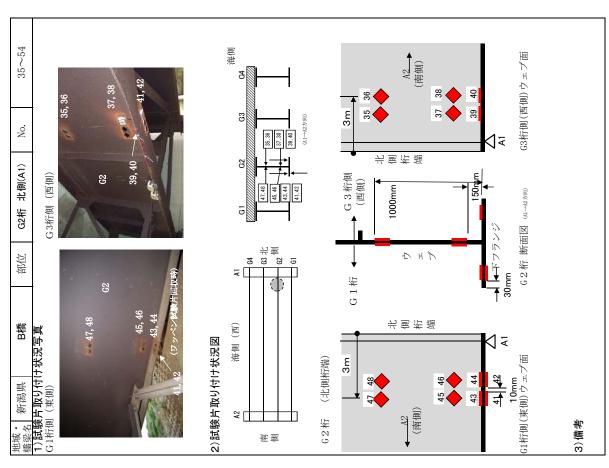
1)試験片取り付け状況写真

上流側 (東側)

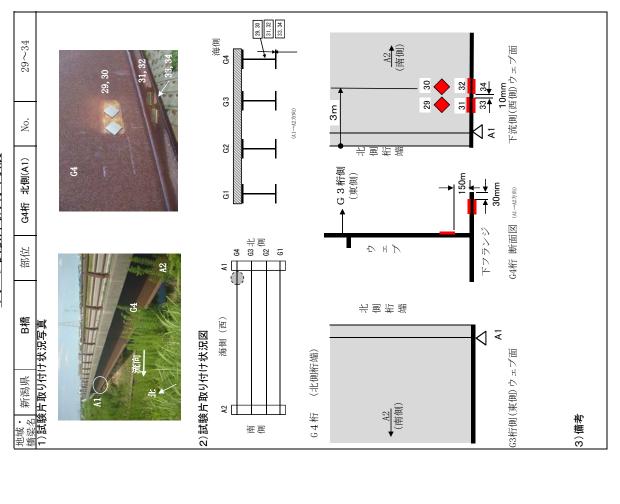
61

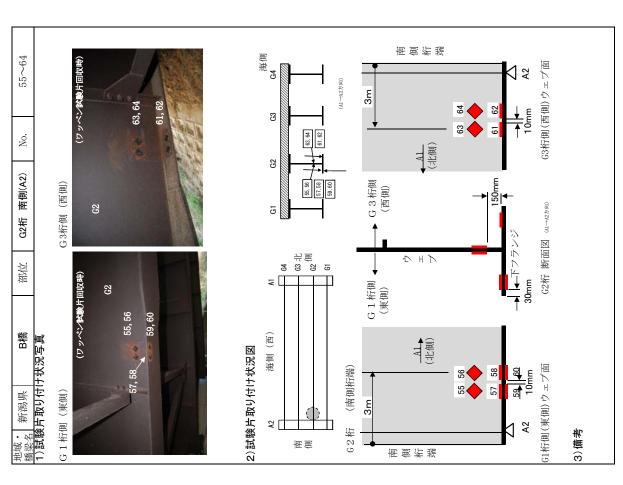


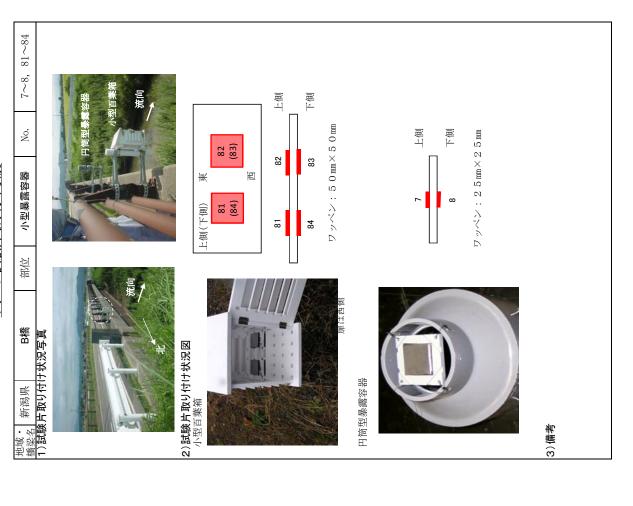
ワッペン試験片取り付け状況

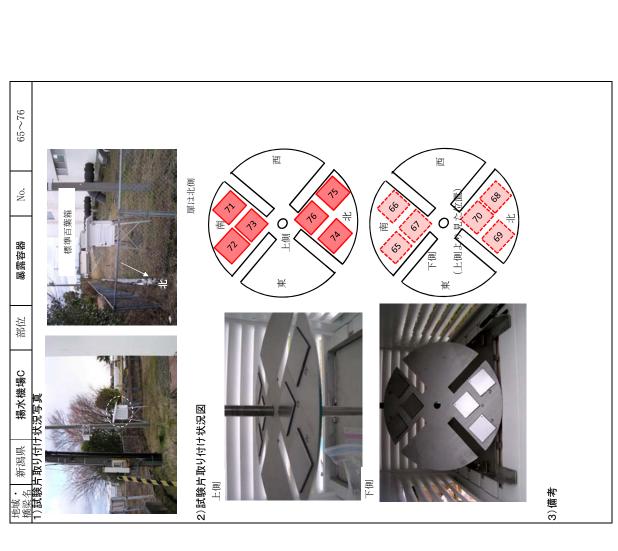


ワッペン試験片取り付け状況

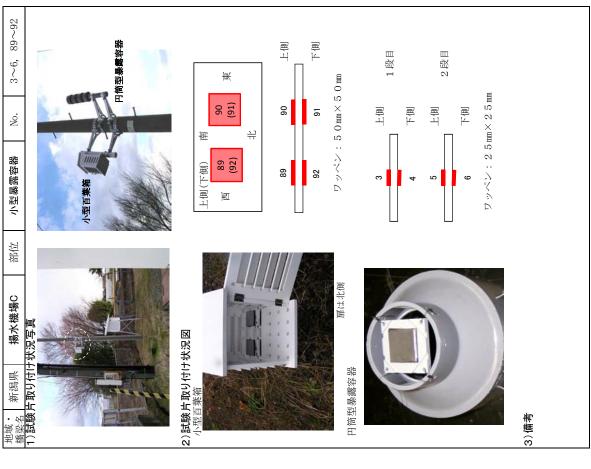


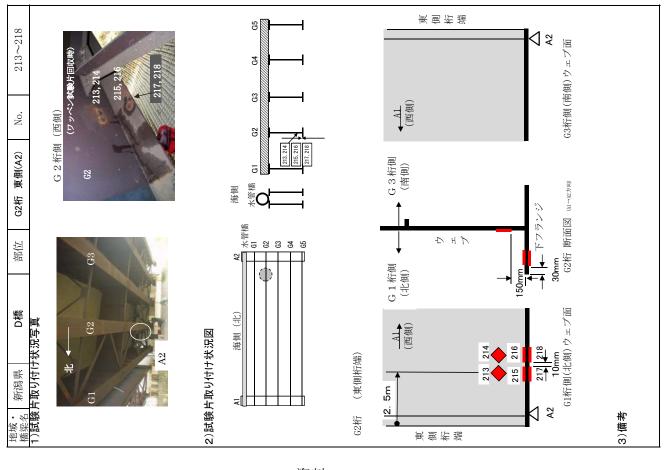




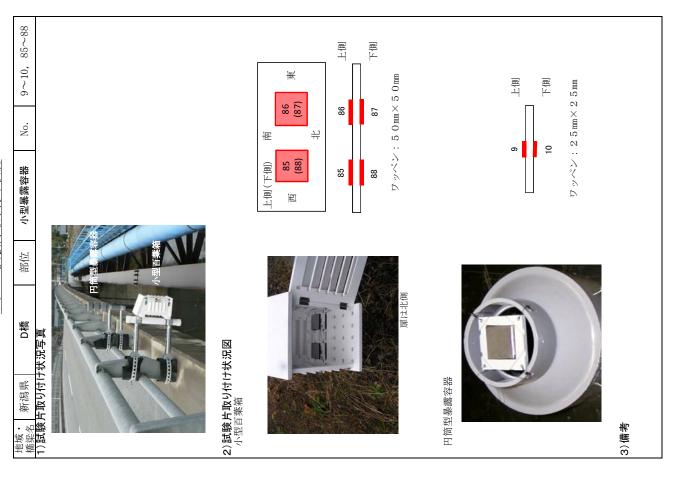


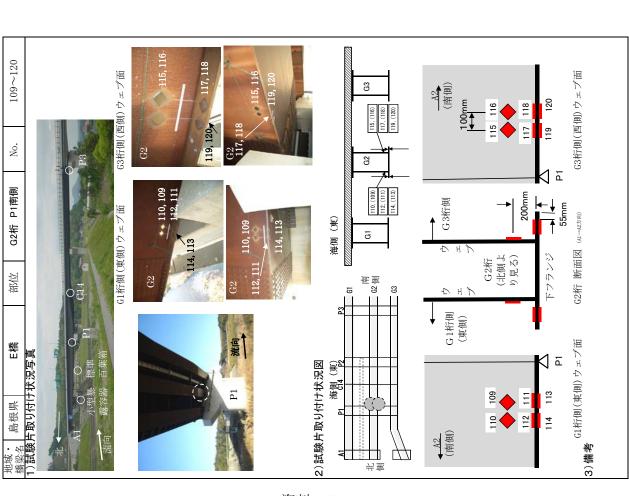
ワッペン試験片取り付け状況



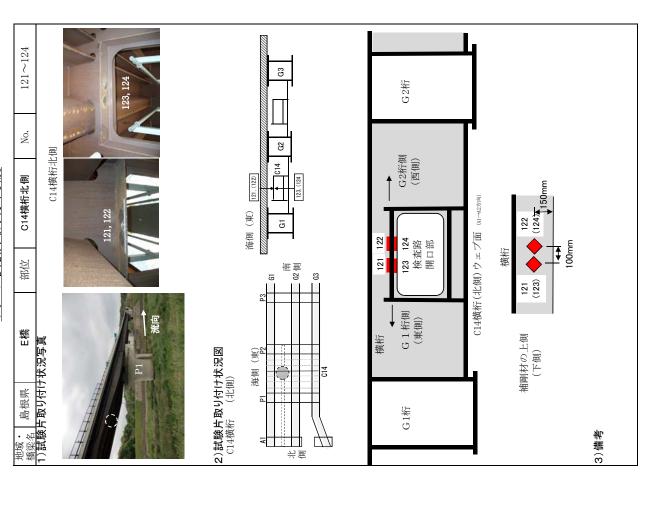


ワッペン試験片取り付け状況

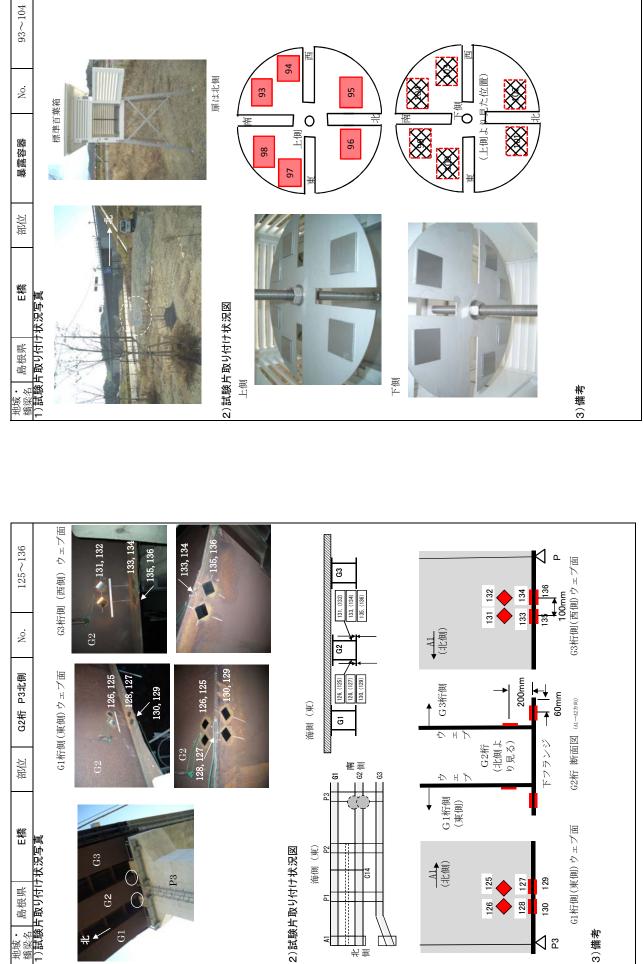




ワッペン試験片取り付け状況



ワッペン試験片取り付け状況



資料2-8

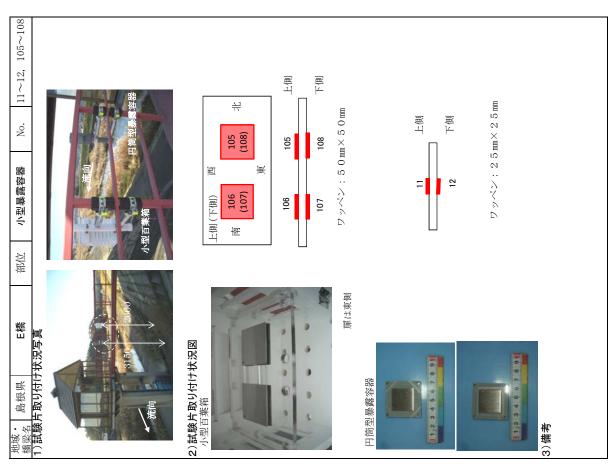
127 130 129

128

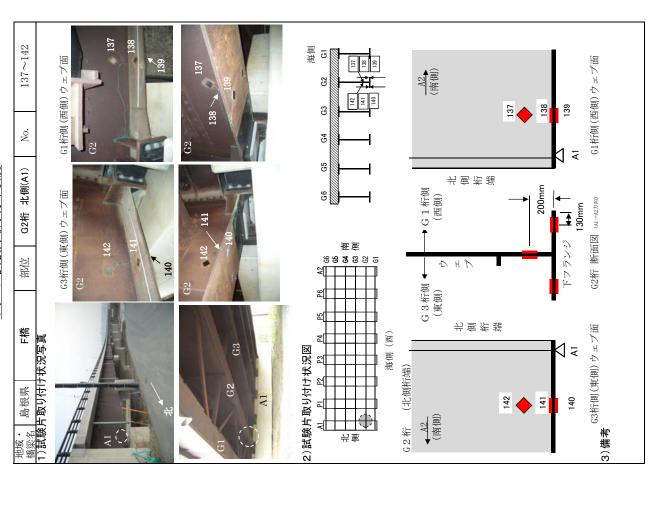
3)備考

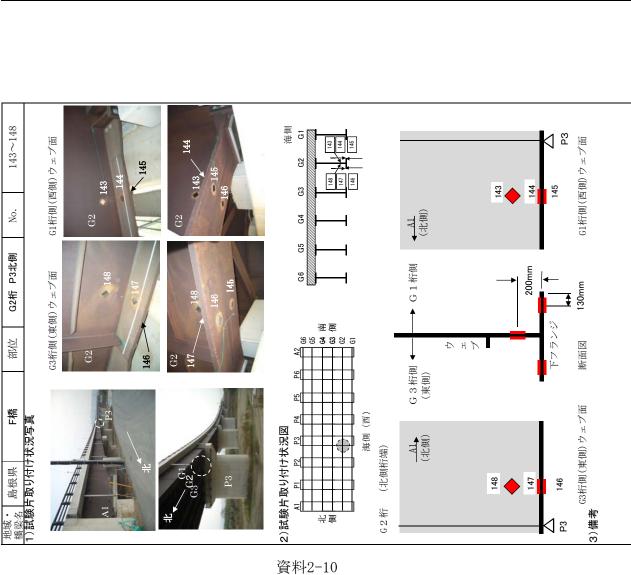
126

P3

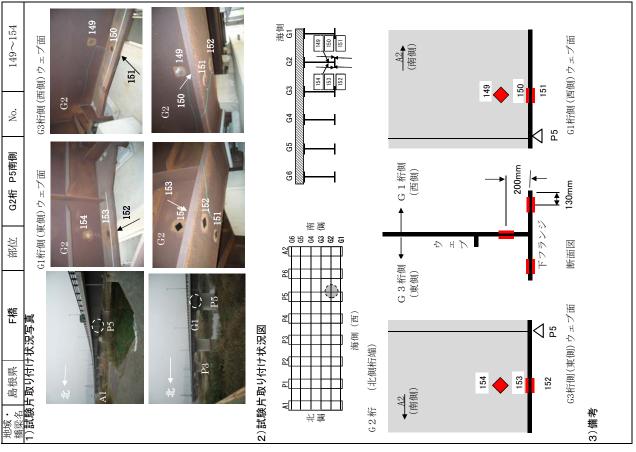


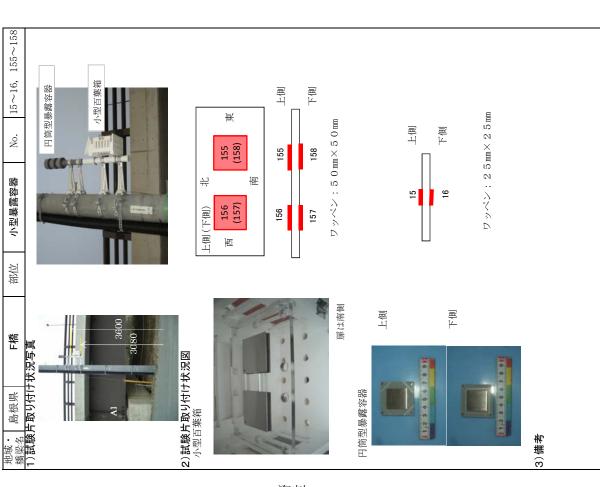
ワッペン試験片取り付け状況



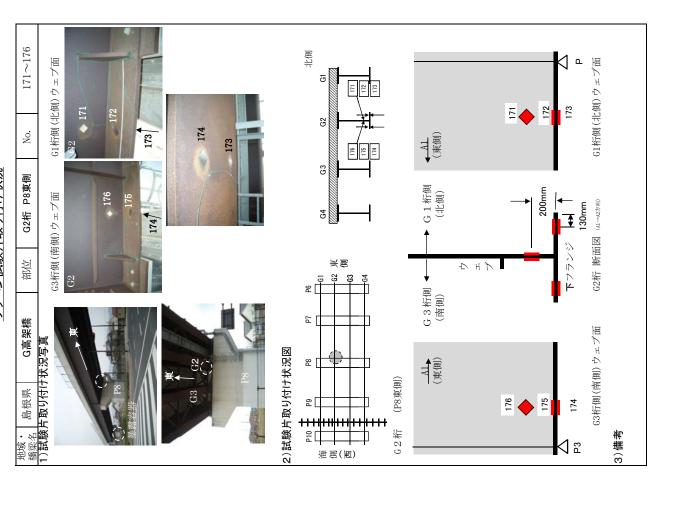


ワッペン試験片取り付け状況



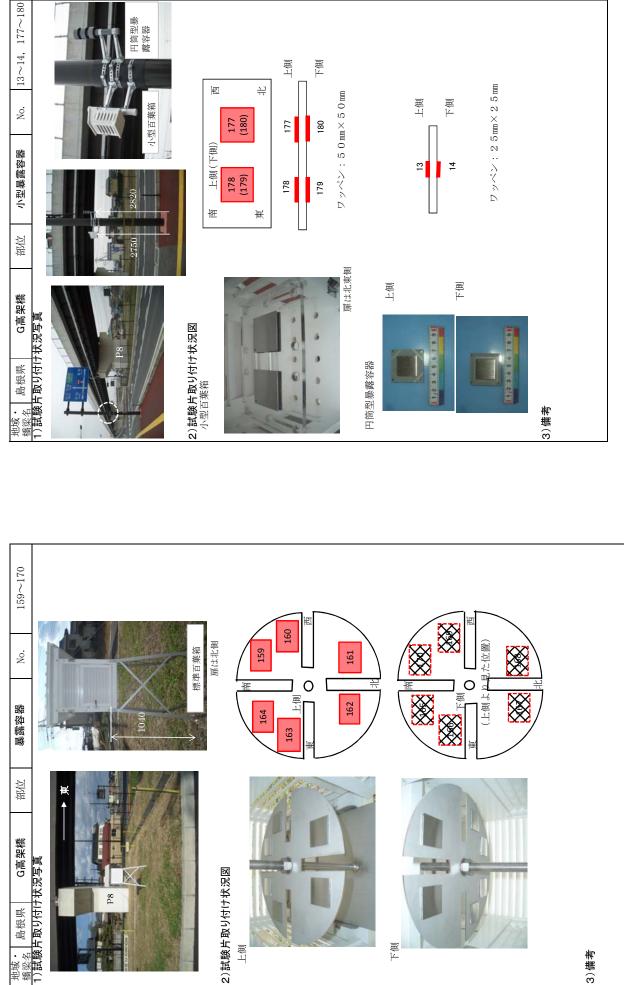


ワッペン試験片取り付け状況



P8

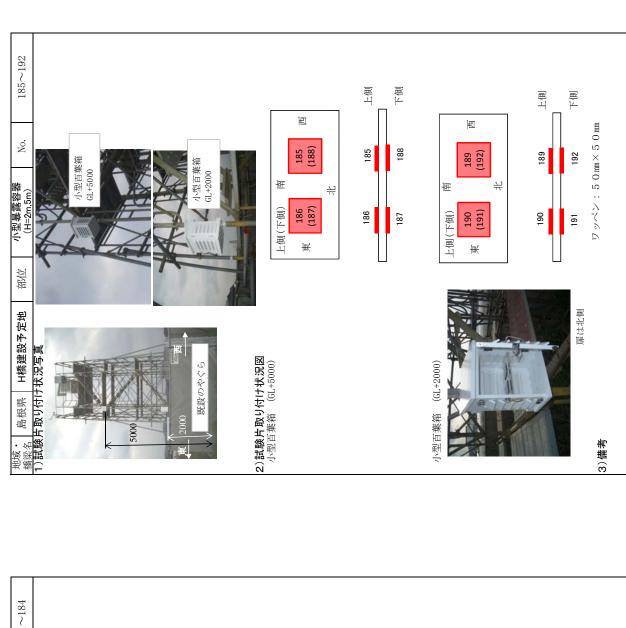
ワッペン試験片取り付け状況

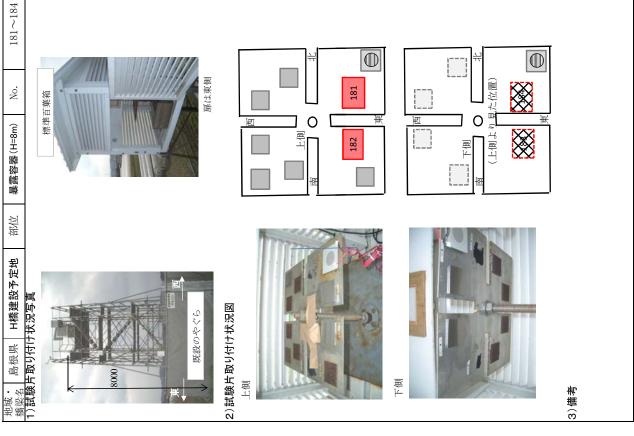


資料2-12

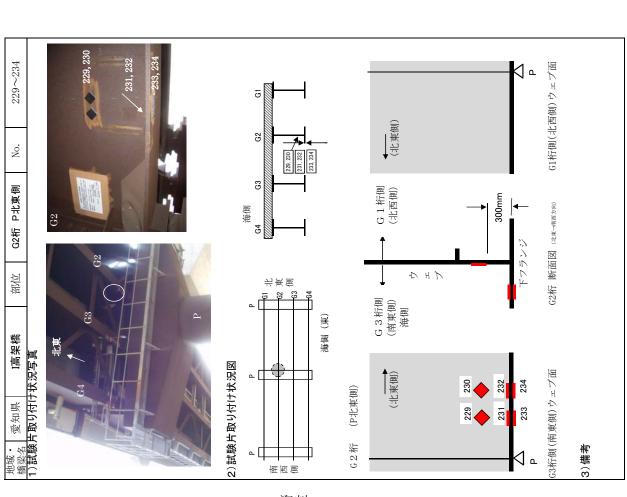
万億

3)備考

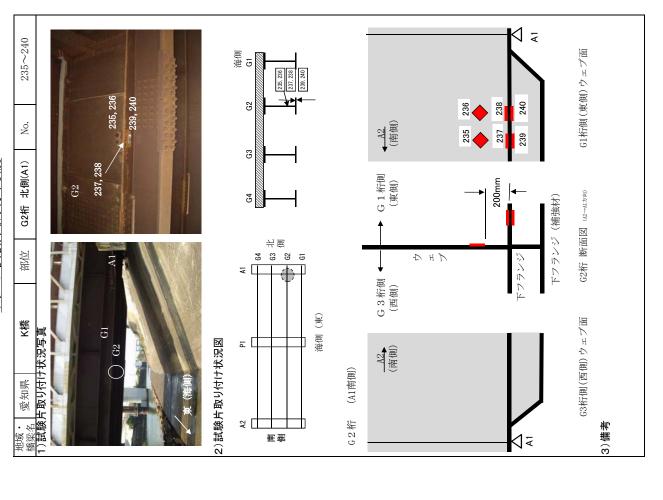




資料2-13



ワッペン試験片取り付け状況



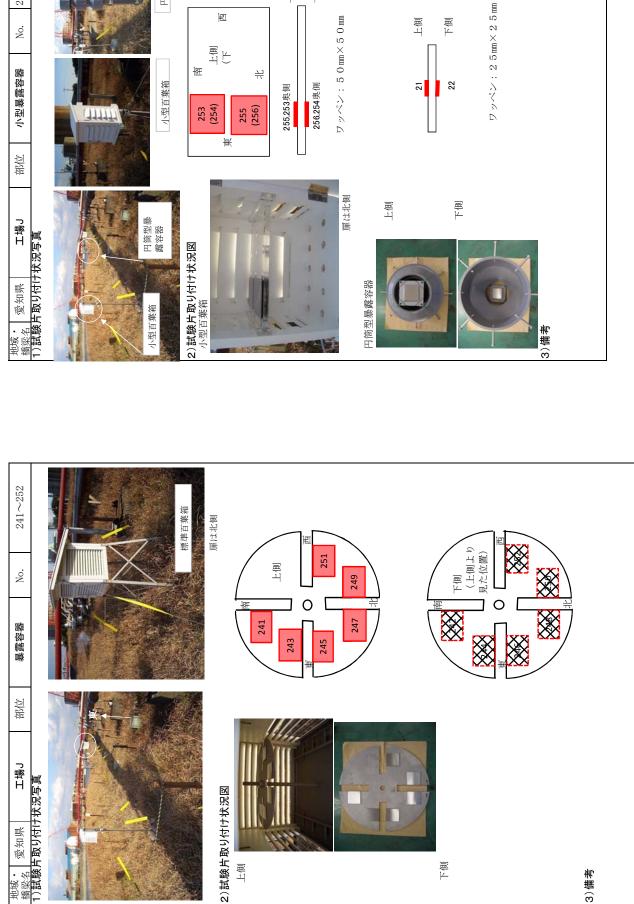
 $253 \sim 256$

 $21 \sim 22$,

ワッペン試験片取り付け状況

円筒型暴露容器

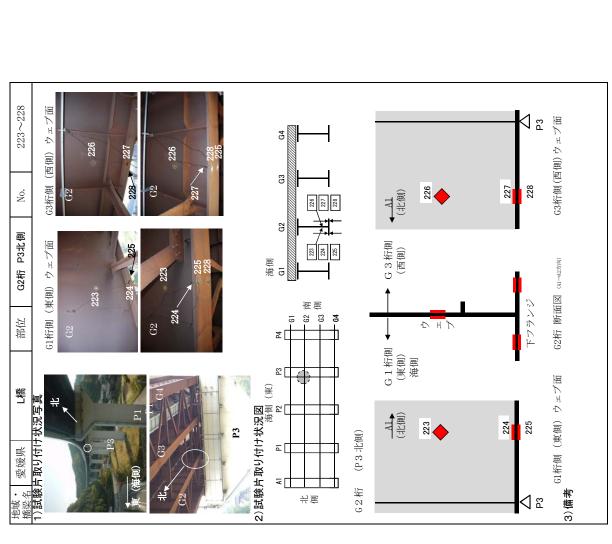
囯



上便

万億

資料2-15



画

219

220

묶

219 (222)

220 (221)

櫮

上側(下側)

2)試験片取り付け状況図 小型百葉箱

下便

222

221

小型百葉箱

3)備考

 $\nabla \mathcal{N} \mathcal{N} : 5 \text{ Omm} \times 5 \text{ Omm}$

ワッペン試験片取り付け状況

 $219 \sim 222$

No.

小型暴露容器

部位

帽

地域・ 橋梁名 1)試験片取り付け状況写真

小型百業箱



資料 - 3 ワッペン試験片調査データ

A	橋	(新	潟	県)		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		1
В	橋	(新	潟	県)		•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•		6
揚	水	機	場	С	(新	潟	県)		•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	1	7
D	橋	(新	潟	県)		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2	2
Е	橋	(島	根	県)		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2	6
F	橋	(島	根	県)		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	3	9
G	高	架	橋	(島	根	県)		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	5	0
Н	橋	建	設	予	定	地	(島		根	:	県	•)		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	5	9
Ι	高	架	橋	(愛	知	県)		•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	6	3
K	橋	(愛	知	県)		•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	6	4
エ	場	J	(愛	知	県)	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	6	6
L	橋	(愛	媛	県)		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	7	4

ワッペン試験片調査データ

G2G3側-web上部

ワッペン試験片調査データ

33

 G_{2}

2008年12月16日 (369日間)

40.390 40.085 0.3050 0.013 49 G3外側-web上部 2008年12月16日 (369日間) 33 41 65 70 42 28 39 付着塩分測定 (mg/m2) きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) G2 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 48 65 51部位 46 39 26 G1 測定日 さび厚測定 A橘 40, 268 39, 958 0.310 0.014 20.1 61 63 62 47 2007年12月13日 34 61 85 45 48 48 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (北東) 新潟県 15 さび厚 平均 (μm) (東大・東小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 43 37 初期重量(g) 22 51 4524地域・橋梁名 設置日 钟 丰 女 鷾 さび厚測定 開解 測定結果 編考 設置位置 No.

付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 部位 54 40 ច 測定日 さび厚測定 40, 561 0.016 40.9 0, 363 62 5 83 09 2007年12月13日 A2 130 20 61 59 92 98 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (北) 17 新潟県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 腐食減量(g) $\overline{21}$ 5153 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 74 38 33 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 設置位置 單單 測定結果 備考 No.

39, 243 38.877 0.3660 0.016

63

65 59 29

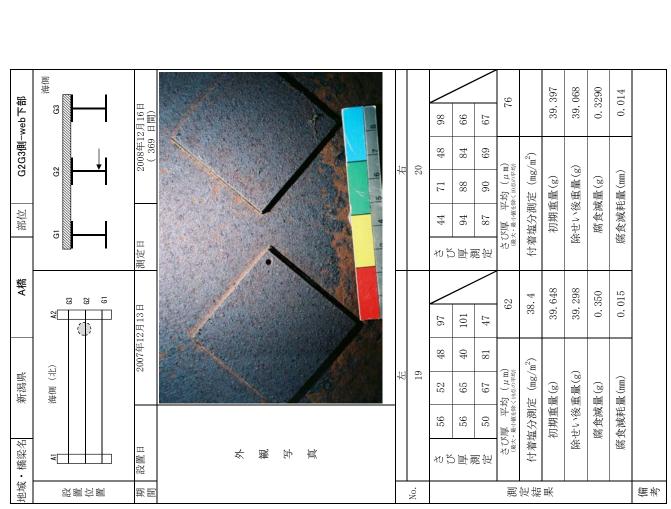
82 64 44

43

92

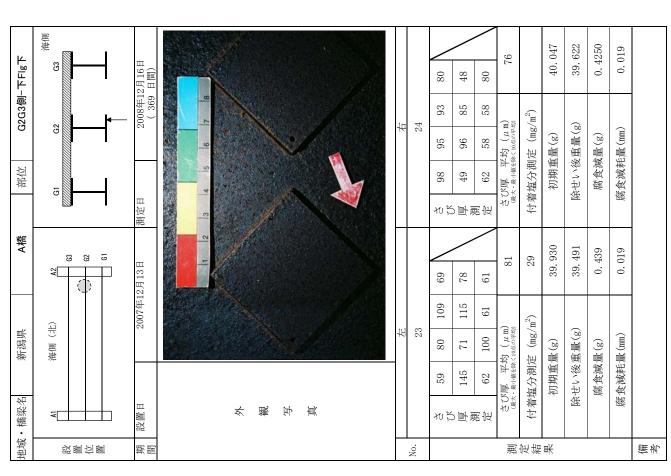
22 87

ワッペン試験片調査データ



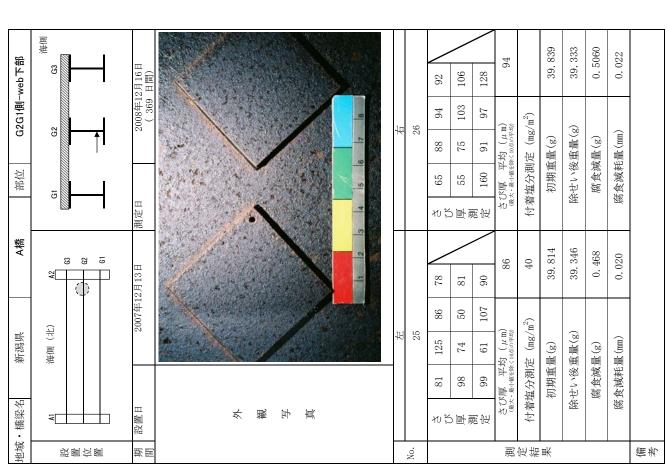
40.108 39, 573 0.5350 0.023 109 G2G3側-下FIg上 2008年12月16日 (369日間) 33 126 101 66 132 123 84 付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) G_{2} 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 157 95 82 部位 149 7266 ច 測定日 さび厚測定 39,889 39, 360 45.9 0.023 0.52962 5 83 109 2007年12月13日 A2 108 120 134 125 122 66 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (北) 21 新潟県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 108 腐食減量(g) 63 86 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 123 111 72 地域・橋梁名 設置日 中 女 鷾 丰 さび厚測定 設置位置 單單 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ



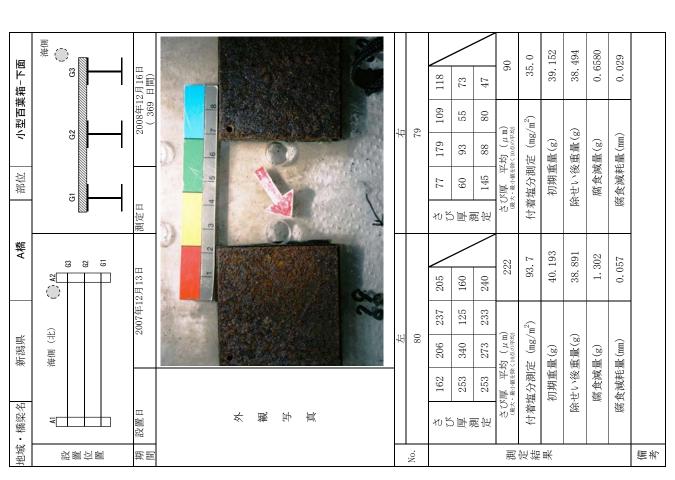
40.009 39,692 0.014 G2G1側-web上部 59 G32008年12月16日 (369日間) 34 51 22 80 80 65 付着塩分測定 (mg/m²) 28 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) G_{2} 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 20 48 52 部位 54 49 86 ច 測定日 さび厚測定 39, 985 39,670 0.315 0.014 62 5 83 61 47 2007年12月13日 A2 46 59 53 69 35 63 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (北) (μm) 0点の平均) 27 新潟県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 腐食減量(g) 79 87 95 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 99 34 55 地域・橋梁名 設置日 観 中 丰 女 さび厚測定 設置位置 單單 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ



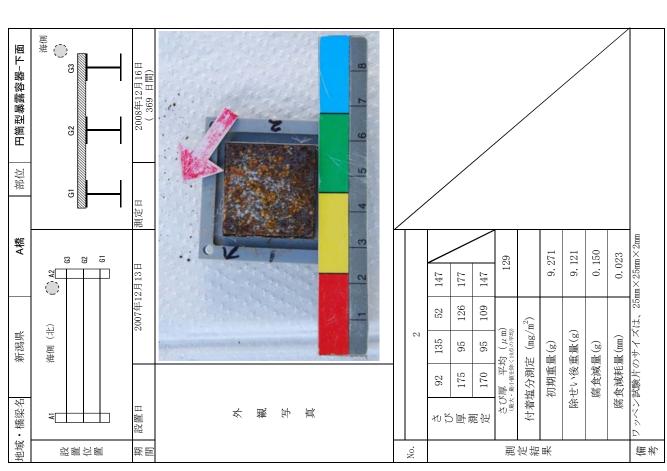
海() 39,073 38, 555 0.023 108 小型百葉箱-上面 2008年12月16日 (369日間) G3 138 29 87 133 81 54 付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) G_{2} 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 146 126 部位 123 162 99 ច 測定日 さび厚測定 38.914 38, 298 0.6160.02762 61 83 128 Ξ 2007年12月13日 () |} |} 174 237 254 183 28 66 付着塩分測定 (mg/m²) (무) 77 新潟県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 119 腐食減量(g) 海側 82 95 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 123 64 98 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 設置位置 單單 測定結果 備考 No.

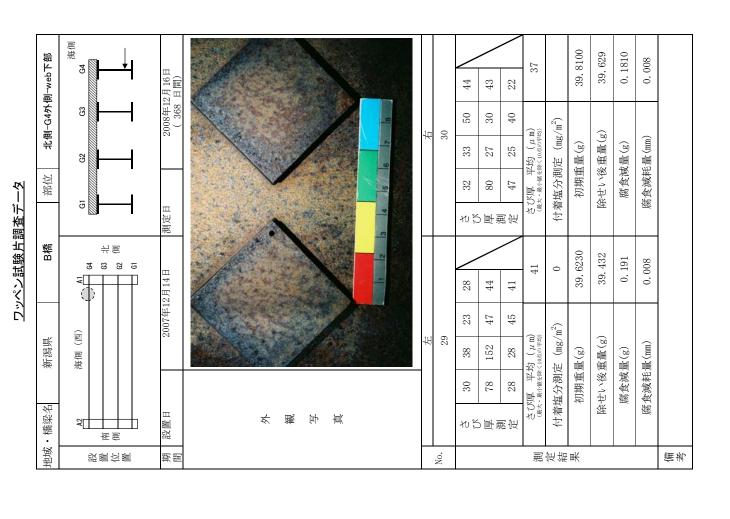
ワッペン試験片調査データ



演 () 円筒型暴露容器---上面 G3 2008年12月16日 (369日間) G_{2} 9 2 部位 ច 測定日 3 ッペン試験开のサイズは、25mm×25mm×2mm 0.1539, 737 9.584 0.023 61 62 120 83 2007年12月13日 2 114 130 88 130 157 89 付着塩分測定 (mg/m²) (무) 新潟県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 106 海側 81 初期重量(g) 腐食減量(g) 255 14395 地域・橋梁名 設置日 中 女 観 丰 さび厚測定 設置位置 單單 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ





ワッペン試験片調査データ

40.123 39,815 北側-G4外側-下Fig上面 0.3080 0.013 59 42 2008年12月16日 (368日間) 20 20 09 G_3 28 48 75 付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 53 5554 G_2 部位 9 65 20G1 測定日 さび厚測定 翻 岩剛 40.07239, 777 0.295 0.013 G2 G2 G1 22 0 2007年12月14日 49 88 42 (1) 48 9 28 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (西) 新潟県 31 さび厚 平均 (μm) (東大・東小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 73 22 初期重量(g) 54 54 5263 地域・橋梁名 設置日 钟 椞 鷾 丰 さび厚測定 || || || || || 晶准 測定結果 設置位置 No. 羅希

北側-G4外側-下FIg下面 40.071 39, 924 0.006 43 45 2008年12月16日 (368日間) 46 54 63 $_{\mathfrak{S}}$ 64 38 34付着塩分測定 (mg/m²) 34 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 43 36 30 G_2 部位 33 28 99 5 測定日 さび厚測定 岩劑 40.020 39,873 0.147 11.4 0.006 G3 G2 G1 38 2007年12月14日 ₽Ū 40 33 32 \oplus 47 38 26 付着塩分測定 (mg/m²) 33 新潟県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 腐食減量(g) 海側 29 40 25 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 46 53 48 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 南 剿 設置位置 祖 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ

北側-G2G3側-web下部

部位

ワッペン試験片調査データ

G4

 $_{\mathfrak{S}}$

 G_{2}

5

<u>-</u>[

 $(\overline{\mathbb{H}})$

海側

新潟県

地域・橋梁名

北側

G3 G2 G1

南 側 設置位置 2008年12月16日 (368日間)

測定日

2007年12月14日

設置日

祖

39,695 39, 519 0.1760北側-G2G3側-web上部 0.008 38 42 2008年12月16日 (368日間) 29 29 35 G_3 32 36 33 付着塩分測定 (mg/m²) きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 30 5221 G_{2} 部位 47 52 59 5 測定日 さび厚測定 翻 岩剛 39, 399 39, 219 0.180 29. 1 0.008 G2 G2 G1 37 2007年12月14日 99 22 22 29 24 36 付着塩分測定 (mg/m²) $(\underline{\mathbb{H}}$ 新潟県 35 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 37 37 初期重量(g) 24 44 30 22 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 鷾 さび厚測定 || || || || 開解 測定結果 舖卷 設置位置 No.

中 丰

女 鷾 39, 196

除せい後重量(g)

39, 533 39, 787 9.6

除せい後重量(g)

39.451

初期重量(g)

付着塩分測定 (mg/m²)

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

62

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

65

さび厚 平均 (最大・最小値を除く10

82 66 33

39 55

84 51

38

石

166 46

さび厚測定

28 32

48 78

さび厚測定

34

69 88

94

37

No.

54

99

49

94 27 52

48

0.2550

腐食減量(g)

0.254 0.011

腐食減量(g)

0.011

腐食减耗量(mm)

腐食減耗量(mm)

備考

ワッペン試験片調査データ

ワッペン試験片調査データ

北側-G2G1側-web上部

部位

45

 $_{\rm G}$

 G_{2}

5

海側 (西)

新潟県

岩會

63 63 61

2008年12月16日 (368日間)

測定日

2007年12月14日

地域・橋梁名	設置 位置 を 章	期設置日間	外観写真		No.	さび厚風宝	な (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A)	定 付着塩 結	果	除社	爾	腐食	編
北側-G2G3側-下FIg上面	海側 G4	2008年12月16日 (368日間)		七	40	86 74 149	74		40.045	39.713	0.3320	0.015	
	G2 G3	2008年1 (368	2007年12月14日 測定日			68 57 60 84 42 71	さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)	付着塩分測定 (mg/m²)	初期重量(g)	除せい後重量(g)	腐食減量(g)	腐食减耗量(mm)	
部位	海側 (西) AI G1					25 88 86 82 86 88 86 88 88 88 88 88 88 88 88 88 88	なび厚金大・泉小僧	付着塩分	初期	除せい	腐食	腐食減	
B橋				九		87 75 68	TOO 113 存む (μm) 除<10点の平均)	(mg/m^2) 13.8	初期重量(g) 40.229	除せい後重量(g) 39.861	腐食減量(g) 0.368	腐食減耗量(mm) 0.016	
新潟県					39	80 71 85 82 166 119							
新	海					96 8 98 8		付着塩分測定 (mg/m²)					
地域・橋梁名	年宣	設置日	外 観 写 真			さび厚測定	なが、大学	付着抄		·继	У	魔1	
地域	設置位置	單單											

40.108 40.000 0.1080

除せい後重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

腐食減量(g)

付着塩分測定 (mg/m²) きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

付着塩分測定 (mg/m²)

初期重量(g)

初期重量(g)

39.76939,664 0.105 0.005

27

24 0

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

52

36

35 34

13 47

26

21

14 21

さび厚測定

41 14 28

21

28 28

28 21 18

17

40

36

47

0.005

腐食减耗量(mm)

腐食減耗量(mm)

ワッペン試験片調査データ

北側-G2G1側-下FIg上面

部位

ワッペン試験片調査データ

45

33

 G_2

5

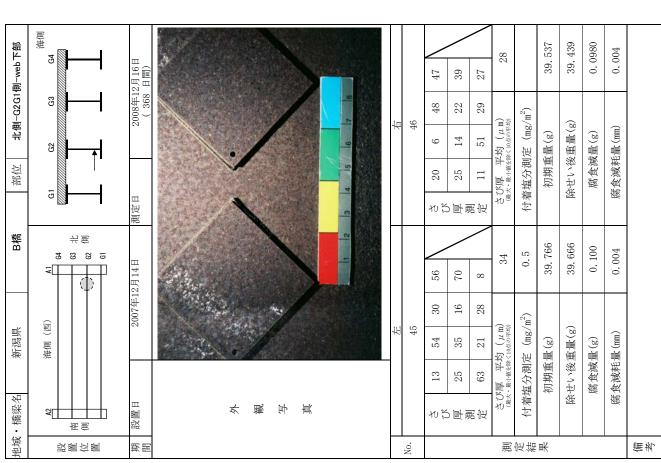
<u>-</u>[

北側

G3 G2 G1

2008年12月16日 (368日間)

測定日



2007年12月14日 62 74 32付着塩分測定 (mg/m²) $\widehat{\mathbb{H}}$ 新潟県 43 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 海側 28 99 28 初期重量(g) 腐食減量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 48 63 20 地域・橋梁名 設置日 中 女 鷾 丰 さび厚測定 南側 設置位置 祖 測定結果 備考 No.

40, 153 39, 933 0.2200 0.010

初期重量(g)

39, 541 39, 321 0.220 0.010

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

腐食减耗量(mm)

付着塩分測定 (mg/m²)

18.1

52

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

62

53 59

22 28 64

2742 48

42

31

48 28 89

4 22

さび厚測定

44

ワッペン試験片調査データ

北側-G1外側-web下部

部位

ワッペン試験片調査データ

G4

33

 G_2

5

<u>-</u>[

北側

G3 G2 G1

Ф

2008年12月16日 (368日間)

測定日

北側-G2G1側-下FIg下面 39.87 39.696 0.17500.008 44 **4** 2008年12月16日 (368日間) 20 26 44 g_3 95 82 30 付着塩分測定 (mg/m²) きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 38 20 99 G_2 部位 36 28 Ŋ G1 測定日 さび厚測定 翻 岩剛 40.010 39, 838 0.172 0.008 G2 G2 G1 4.7 52 2007年12月14日 92 43 20 32 9 99 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (西) 新潟県 41 さび厚 平均 (μm) (東大・東小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 154 腐食减耗量(mm) 99 12 初期重量(g) 35 35 28 地域・橋梁名 設置日 肿 \mathbb{H} 椞 鷾 さび厚測定 || || || || 開解 測定結果 舖卷 設置位置 No.

2007年12月14日 26 15 10 付着塩分測定 (mg/m²) $\widehat{\mathbb{H}}$ 49 新潟県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 海側 19 14 $^{\circ}$ 初期重量(g) 腐食減量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 24 22 20 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 南 側 設置位置 單單 測定結果 備考 No.

0.0910

腐食減量(g)

0.088 0.004

0.004

腐食減耗量(mm)

40.04

除せい後重量(g)

40, 131

初期重量(g)

40, 193

付着塩分測定 (mg/m²)

17

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

20 0

39

18 28

10 23 22

14

16

0.3 12

さび厚測定

48 12

35

50

ワッペン試験片調査データ

39.692北側-G1外側-下Fig上面 39, 407 0.2850 0.012 65 42 2008年12月16日 (368日間) 22 28 22 G_3 59 52付着塩分測定 (mg/m²) きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 62 77 20 G_2 部位 79 9 81 G1 測定日 さび厚測定 翻 岩剛 40.35840.066 0.292 0.013 G2 G2 G1 71 0 2007年12月14日 28 22 98 136 99 69 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (西) 新潟県 51 さび厚 平均 (μm) (東大・東小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 65 83 47 初期重量(g) 65 89 54地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 鷾 さび厚測定 || || || || || 開解 測定結果 舖卷 設置位置 No.

北側-G1外側-下Fig下面 40.084 39,941 0.1430 0.006 31 45 2008年12月16日 (368日間) 25 23 32 33 15 33 30 付着塩分測定 (mg/m²) 54 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 41 52 28 G_2 部位 39 23 375 测定日 さび厚測定 岩劑 39,616 39, 768 0.1522.6 0.007 G3 G2 G1 312007年12月14日 <u>-</u>[17 13 27 (1) 99 89 15 付着塩分測定 (mg/m²) $(\overline{\mathbb{H}})$ 53 新潟県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 腐食減量(g) 海側 26 3162 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 44 21 13 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 南 剿 設置位置 單單 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ

南側-G2G1側-下FIg上面

部位

ワッペン試験片調査データ

45

 $_{\mathfrak{S}}$

 G_2

5

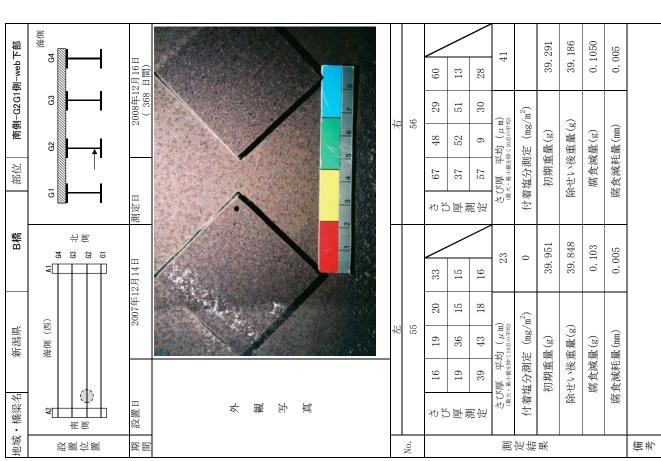
<u>-</u>[

北側

G3 G2 G1

2008年12月16日 (368日間)

測定日



2007年12月14日 22 39 61付着塩分測定 (mg/m²) $\widehat{\mathbb{H}}$ 22 新潟県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 腐食減量(g) 海側 5259 87 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 45 62 97 地域・橋梁名 設置日 中 女 鷾 丰 さび厚測定 南側 設置位置 期期 測定結果 備考 No.

38.879 38.671

初期重量(g)

39,080 38.870

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

0.2100.009

付着塩分測定 (mg/m²)

30.8

22

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

 24

22

48

38 63

37 29

81

47 64

58

42 46

さび厚測定

40 47

37

0.009

腐食减耗量(mm)

ワッペン試験片調査データ

南側-G2G3側-web下部

ワッペン試験片調査データ

G4

 $_{\mathfrak{S}}$

 G_{2}

2008年12月16日 (368日間)

南側-G2G1側-下FIg下面 0.137038.861 38.724 0.006 47 42 2008年12月16日 (368日間) 23 37 83 g_3 47 44 51付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 100 46 29 G_2 部位 99 37 44 G1 測定日 さび厚測定 翻 岩剛 38.726 38.8670.141 0.006 G2 G2 G1 51 0 2007年12月14日 95 23 71 77 3220 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (西) 新潟県 59 さび厚 平均 (μm) (東大・東小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 99 26 初期重量(g) 28 26 7536 地域・橋梁名 設置日 肿 \mathbb{H} 椞 鷾 さび厚測定 || || || || 晶准 測定結果 舖卷 設置位置 No.

付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 部位 43 29 89 5 測定日 さび厚測定 北側 38, 559 16.8 38.732 0.173 0.008 G3 G2 G1 45 2007年12月14日 <u>-</u>[61 59 31 39 41 27付着塩分測定 (mg/m²) $\widehat{\mathbb{H}}$ 63 新潟県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 17 腐食減量(g) 海側 42 43初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 41 4 29 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 南 側 設置位置 祖 測定結果 備考 No.

38, 996 38.821 0.175 0.008

47

35

49 34 51

47 37 88

5232

64

ワッペン試験片調査データ

海〇

45

 g_3

 G_{2}

<u>ا</u>

光雪

G3 G2 G1

南側 設置位置

PA 🗌

 $(\overline{\mathbb{H}})$

海側

新潟県

2008年12月16日 (368日間)

測定日

2007年12月14日

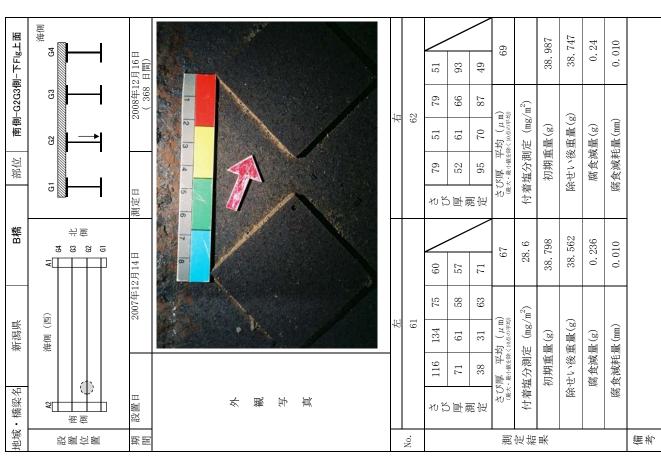
設置日

期期

小型百葉箱-上面

部位

ワッペン試験片調査データ



地域・橋梁名 No.

中

丰

女 鷾

38, 839 39, 277

除せい後重量(g)

39, 723 0.398

除せい後重量(g)

91

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

86

150 92

84 87

さび厚測定

付着塩分測定 (mg/m²)

7.7 97

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

さび厚 平均 (最大・最小値を除く10

初期重量(g)

初期重量(g)

40.121

74 87

28 93

さび厚測定

91

97 66 80

98 89

176

104 10293

71 94 22

111

81

82

0.438 0.019

腐食減量(g)

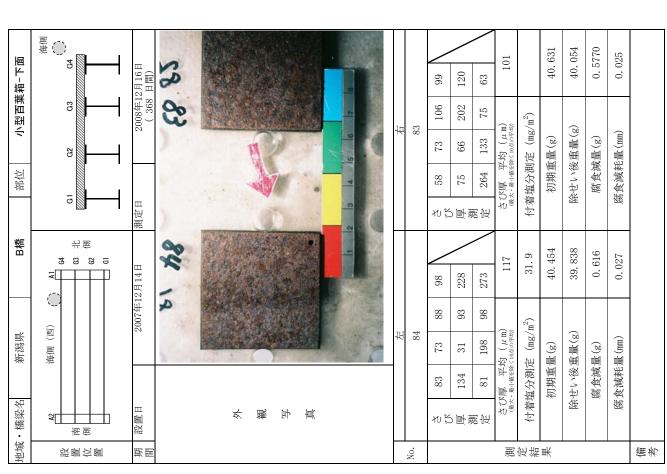
腐食減耗量(mm)

0.017

腐食減耗量(mm) 腐食減量(g)

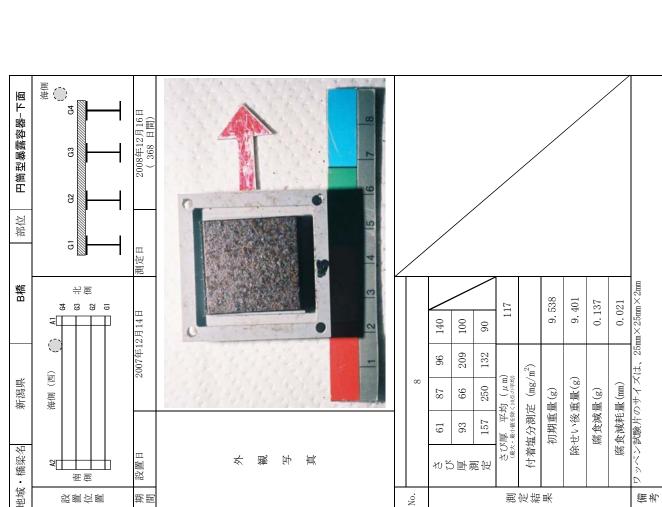
編考

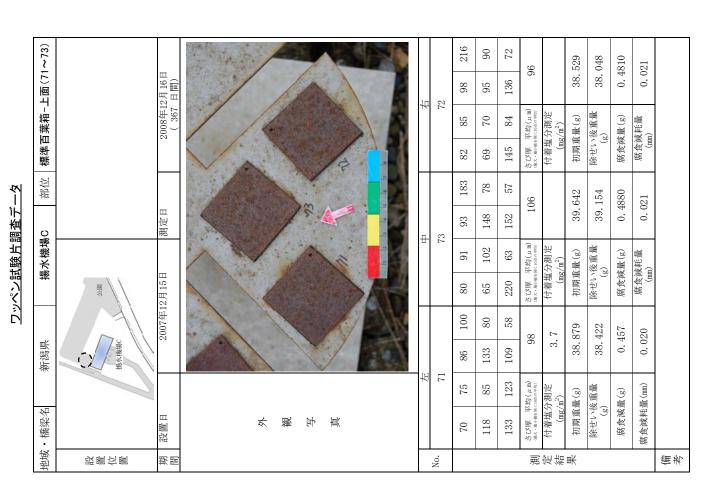
ワッペン試験片調査データ



瀬 〇 円筒型暴露容器-上面 45 2008年12月16日 (368日間) g_3 G_{2} 部位 G 測定日 ッペン試験开のサイズは、25mm×25mm×2mm 北側 9, 535 0.109 9.644 0.017 G3 G2 G1 88 **₽**□ 103 142 80 73 84 83 付着塩分測定 (mg/m²) $(\overline{\mathbb{H}})$ 新潟県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 海側 7585 77 初期重量(g) 腐食減量(g) 131 85 77 地域・橋梁名 設置日 中 女 観 丰 さび厚測定 南側 設置位置 單單 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ





ワッペン試験片調査データ

標準百葉箱-上面(74~75) 89 83 161 39.19338,616 0.5770 0.025 2008年12月16日 (367日間) 141 67 99 75 除せい後重量 (g) さび厚 平均(μm) 腐食減耗量 (mm) 111 82 付着塩分測定 初期重量(g) 腐食減量(g) 69 145 22259 部位 205 167 80 39,032 0.5580 474 0.024 136 測定日 38. 114 201 225 揚水機場C 92 除せい後重量 (g) さび厚 平均(μm) 付着塩分測定 初期重量(g) 腐食減耗量 (mm) 腐食減量(g) 87 87 69 2007年12月15日 122 239 22 180 79 86 39, 179 38.694 0.485 6.6 0.021 102新潟県 131 84 65 五 74 122 さび厚 平均(μm) 除せい後重量 (g) 腐食減耗量(mm) 9 20 付着塩分測定 初期重量(g) 腐食減量(g) 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 女 氃 208 122 95 開解 測定結果 舖卷 設置位置 Š.

107

82

89

88 62 73

187 84 95

82

260

259 97

94

87 73

9

No.

99

29 1

243 87

205

70

114 100

126

112 88

71 22

> 81 95

123

109

さび厚 平均(μm)

98

なび厚 平均(μm) (東大・東小庫を除く10点の平均)

130 0

きび厚 平均(μm) (#x・東小艦を除く10点の平均)

付着塩分測定

測定結果

付着塩分測定

130

73 83

227

74

180

付着塩分測定

38,624 38, 100 0.5240023

初期重量(g)

39.044 38, 563

初期重量(g)

除せい後重量 (g)

除せい後重量 (g)

38, 525 39,051

除せい後重量 (g)

初期重量(g)

腐食減量(g)

0.4810

腐食減量(g)

0.5260.023

腐食減量(g)

ö

腐食減耗量 (mm)

021

0

腐食減耗量 (mm)

腐食減耗量(mm)

備考

標準百葉箱-下面(65~67)

部位

揚水機場C

新潟県

地域・橋梁名

2008年12月16日 (367日間)

測定日

2007年12月15日

設置日

開解

設置位置

女 観 中 丰

ワッペン試験片調査データ

標準百葉箱-下面(68~70) 20 62 57 39, 276 38, 998 0.27800.012 9 2008年12月16日 (367日間) 28 94 77 除せい後重量 (g) さび厚 平均(μm) 腐食減耗量 (mm) 43 付着塩分測定 初期重量(g) 腐食減量(g) 71 47 48 65 64 部位 111 9 59 38. 784 38, 489 0.2950 0.013 92 測定日 100 83 86 揚水機場C 70 除せい後重量 (g) さび厚 平均(μm) (東大・東小催を除く10点の平均) 付着塩分測定 初期重量(g) 腐食減耗量 (mm) 45 腐食減量(g) 88 86 2007年12月15日 22 41 57 43 121 89 39,010 39, 285 0, 275 0.2 0.012 29 新潟県 69 49 63 さび厚 平均(μm) 除せい後重量 (g) 腐食減耗量(mm) 73 20 24 付着塩分測定 初期重量(g) 腐食減量(g) 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 女 観 108 38 91 晶准 測定結果 舖卷 設置位置 Š.

40, 203 39, 735 0.4680 020 小型百葉箱-上面 96 2008年12月16日 (367日間) 119 120 121 7299 61 付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 83 5459 部位 149 128 130 ワッペン試験片調査データ 測定日 さび厚測定 揚水機場C 39,618 40.080 0.4624.3 0.020 82 2007年12月15日 121 22 84 83 41 71 付着塩分測定 (mg/m²) (μm) 89 新潟県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 123 22 71 初期重量(g) 腐食減量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 128 49 61 地域・橋梁名 設置日 中 女 鷾 丰 さび厚測定 設置位置 開解 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ

円筒型暴露容器-1段目上面

部位

揚水機場C

ワッペン試験片調査データ

2008年12月16日 (367日間)

測定日

2007年12月15日

40.5190.5670 39, 952 0.025 101 小型百葉箱-下面 2008年12月16日 (367日間) 150 79 62 126 22 131 付着塩分測定 (mg/m²) きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 73 86 95 部位 237 92 88 測定日 さび厚測定 揚水機場C 40, 243 39.661 0.582 0.025 88 0 2007年12月15日 164 59 83 65 82 84 付着塩分測定 (mg/m²) 新潟県 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 91 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 92 96 92 初期重量(g) 腐食減量(g) 123 78 89 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 観 さび厚測定 開解 測定結果 編析 設置位置 No.

ッペン試験开のサイズは、25mm×25mm×2mm 付着塩分測定 (mg/m²) 新潟県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 15222 80 初期重量(g) 腐食減量(g) 170 141 87 地域・橋梁名 設置日 中 女 鷾 丰 さび厚測定 設置位置 單單 測定結果 備考 No.

2

9, 205 0.106 0.016

9.311

103

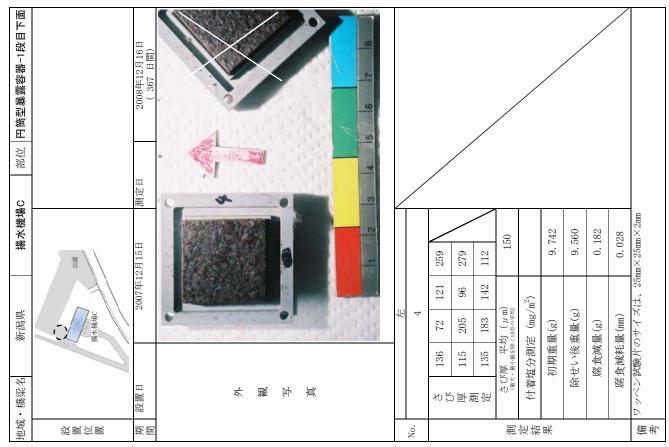
140 62 81

88

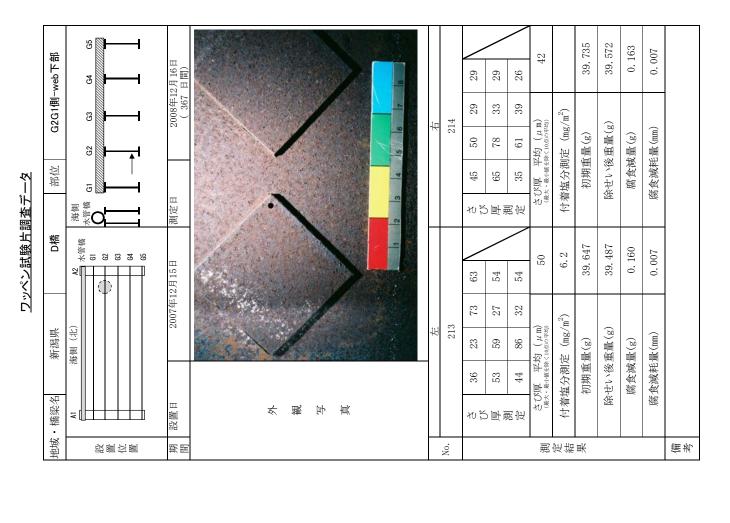
100 85

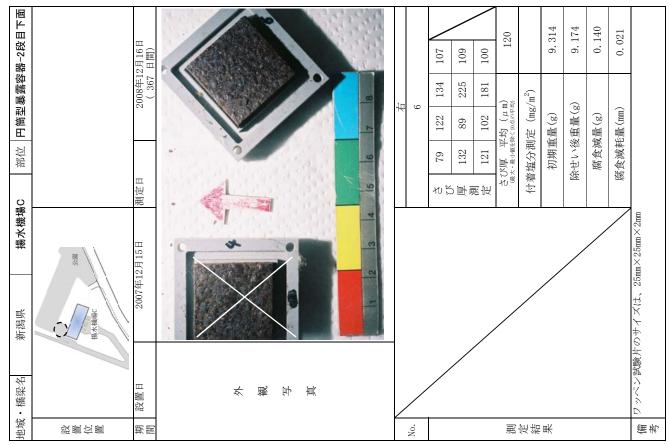
ワッペン試験片調査データ

円筒型暴露容器-2段目上面 9, 298 9.134 0.164 146 0.025 116 153 229 208 87 53 付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 127 139 291 部位 138 183 82 測定日 さび厚測定 揚水機場C ワッペン試験片のサイズは、25mm×25mm×2mm 2007年12月15日 新潟県 地域・橋梁名 設置日 観 中 1 女 設置位置 單單 No. 測定結果 備考

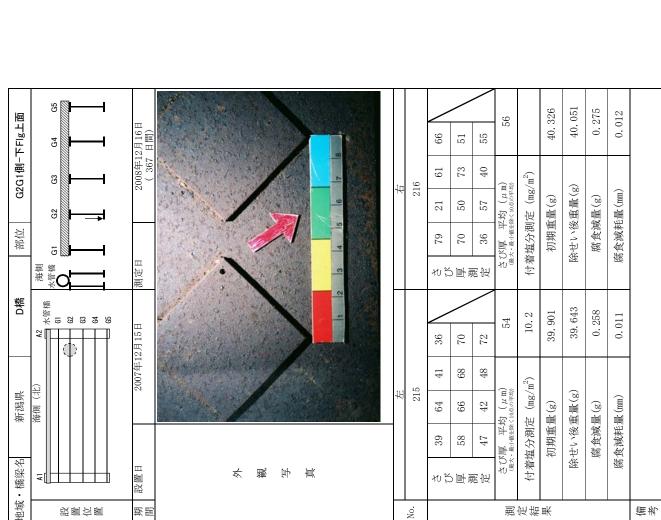


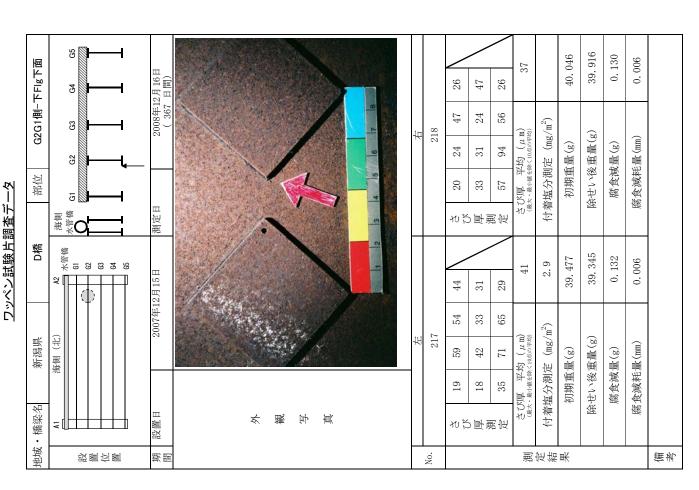
ワッペン試験片調査データ



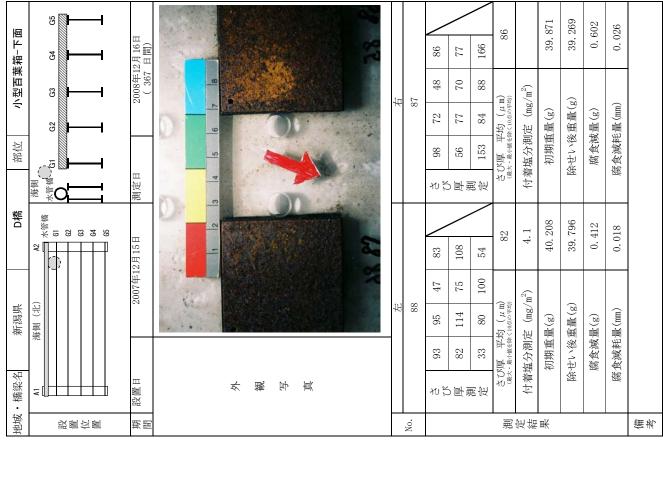


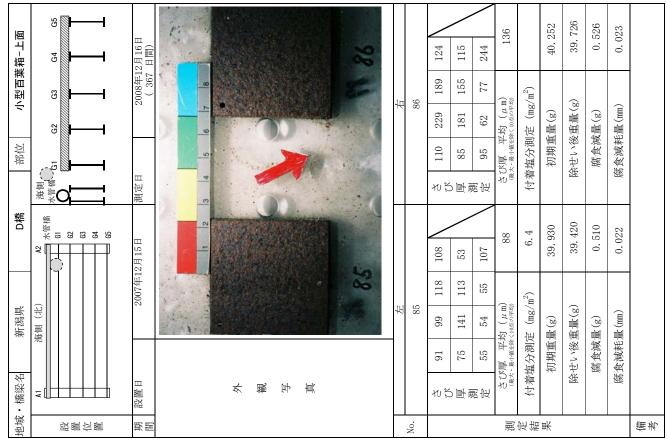
ワッペン試験片調査データ



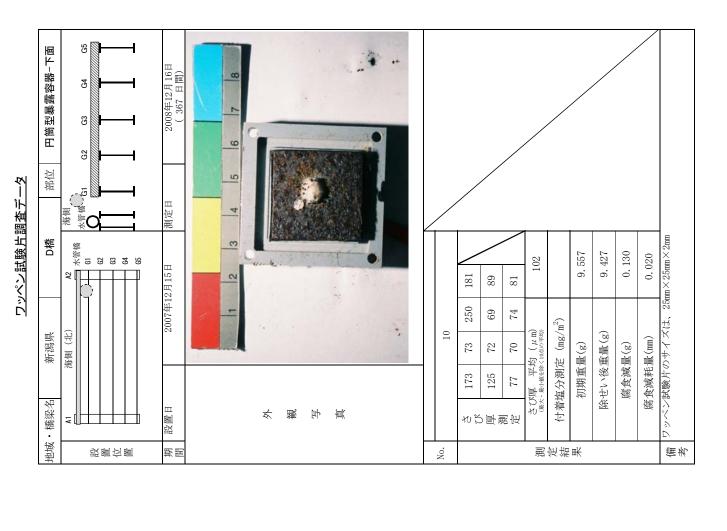


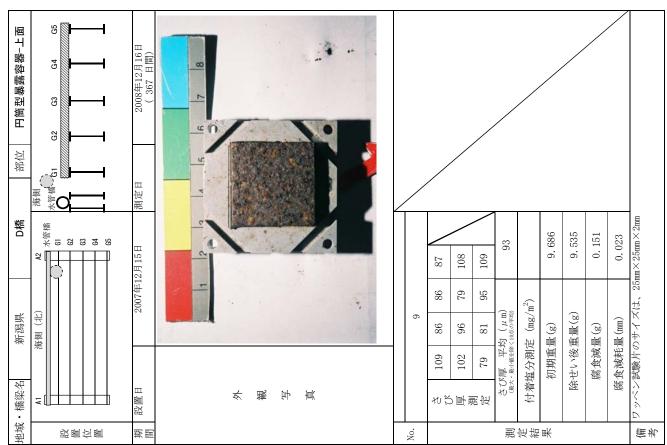
ワッペン試験片調査データ











ワッペン試験片調査データ

39,8865 P1-G2G1側-web下部 22 G3 2008年12月18日 (357日間) 74 09 70 42 85 39 付着塩分測定 (mg/m²) 109 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) G_{2} 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 22 28 53 部位 73 30 37 No. 109は、継続暴露中 5 海側 測定日 さび厚測定 南側 E桶 39, 793 39, 597 0.196 0.009 4.6 22 2007年12月27日 45 99 28 77 2587 付着塩分測定 (mg/m²) 110 島根県 なび厚 平均 (μm) (場大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 99 39 45 初期重量(g) 腐食減量(g) 74 26 61 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 観 さび厚測定 岩剛 晶准 測定結果 設置位置 No. 羅希

39,6891 P1-G2G1側-下FIg上面 83 20 2008年12月18日 (357日間) 66 85 53 71 53 69 付着塩分測定 (mg/m²) 11 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) G2 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 9 73 81 部位 74 42 84 No.111は、継続暴露中 G 海側 測定日 さび厚測定 南側 39.459g 39.15412.5 0.305 0.013 73 2007年12月27日 108 64 66 99 65 72付着塩分測定 (mg/m²) 112 海側 (東) (μm) 島根県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 95 44 85 初期重量(g) 腐食減量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 49 92 53 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 岩會 設置位置 期期 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ

海側 (東)

設置日

晶准

岩剛

設置位置

島根県

地域・橋梁名

P1-G2G3側-web下側

部位

83

G2

5

2008年12月18日 (357日間)

付着塩分測定 (mg/m²) ワッペン試験片調査データ No.116は、継続暴露中 海側 測定日 さび厚測定 南側 39,9061 39,607 g 44.8 0.29910.013 49 2007年12月27日 48 49 63 29 19 39 付着塩分測定 (mg/m²) 115 海側 (東) (μm) 島根県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 34 33 62 初期重量(g) 腐食減量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 103 20 85 地域・橋梁名 設置日 観 中 丰 女 さび厚測定 北側 設置位置 開解 測定結果 備考 No. 39, 4213 P1-G2G1側-下FIg下面 115 83 2008年12月18日 (357日間) 176 221 49 112 162 138 付着塩分測定 (mg/m²) きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) G_{2} 腐食減耗量(mm) 166 初期重量(g) 腐食減量(g) 90 95 部位 42 69 90 No.113は、継続暴露中 5 and is 測定日 さび厚測定 南側 E桶 39,6627 39, 389 B 0.27370.012 86 0 2007年12月27日 118 209 45 1597588 付着塩分測定 (mg/m²)

39,6149

初期重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

腐食减耗量(mm)

53

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

46

30

73 28 9

62 73

18 53 45

99 24

佢

資料3-27

钟 丰

椞 観 114

No.

103 103

44

141 66

さび厚測定

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

測定結果

29

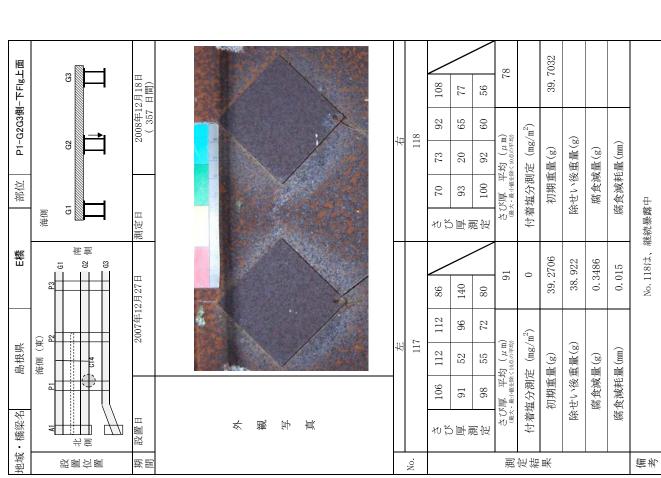
除せい後重量(g)

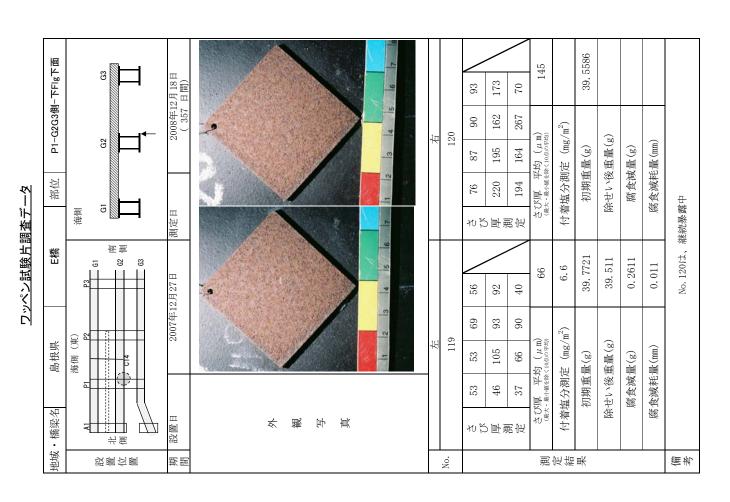
初期重量(g)

腐食减耗量(mm)

羅希

ワッペン試験片調査データ



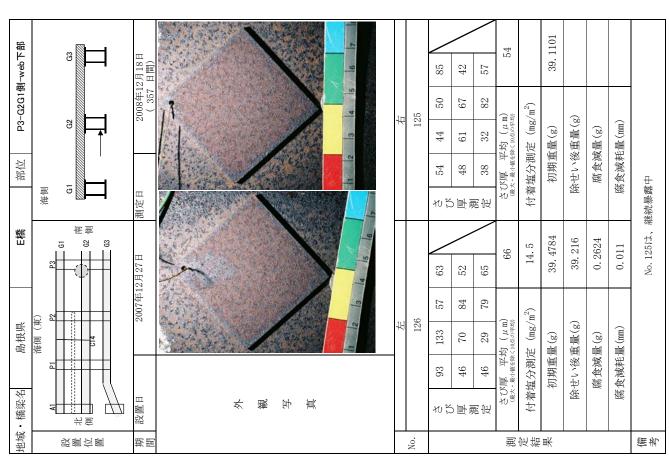


ワッペン試験片調査データ

39, 4621 P1~P2-北側-C14上面 54 g_3 2008年12月18日 (357日間) 37 43 29 80 37 61付着塩分測定 (mg/m²) 122 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) G_{2} 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 43 73 55部位 40 55 62 No.122は、継続暴露中 測定日 さび厚測定 南側 E桶 39, 7765 39, 540 83 0.236 0.010 65 0 2007年12月27日 4 62 87 28 34 1 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (東) 121 島根県 なび厚 平均 (μm) (場大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 116 腐食减耗量(mm) 09 初期重量(g) 38 腐食減量(g) 20 36 59 地域・橋梁名 設置日 肿 \mathbb{H} 椞 鷾 さび厚測定 岩剛 晶准 測定結果 設置位置 No. 羅希

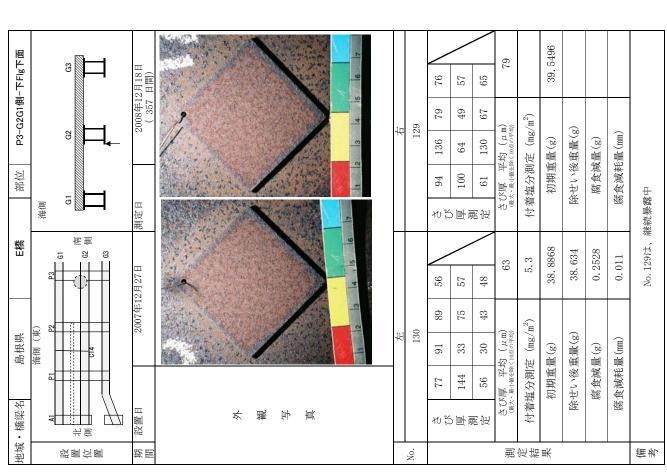
39, 4274 P1∼P2-北側-C14下面 36 $_{\rm g}$ 2008年12月18日 (357日間) 97 17 20 46 22 36 付着塩分測定 (mg/m²) 124 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) G2 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 40 24 27 **♦** C14 部位 46 44 22 ワッペン試験片調査データ No.124は、継続暴露中 海側 测定日 さび厚測定 南 側 39, 2678 39.1220.145862 g 0.006 5.3 43 2007年12月27日 38 44 31 20 46 59 付着塩分測定 (mg/m²) (μm) 海側 (東 123 島根県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 53 41 38 初期重量(g) 腐食減量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 26 63 33 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 岩劑 設置位置 開解 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ



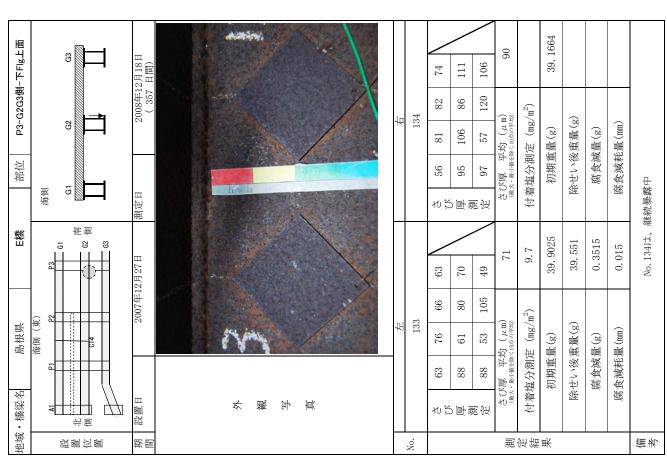
39,6170 P3-G2G1側-下FIg上面 4 83 2008年12月18日 (357日間) 98 98 77 149 82 44 付着塩分測定 (mg/m²) 127 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) G2 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 45 85 80 部位 128 9 61 No.127は、継続暴露中 5 測定日 海側 さび厚測定 南側 39,616 39,9683 0.3523 14.9 0.015 74 2007年12月27日 77 74 53 92 65 49 付着塩分測定 (mg/m²) 128 (μm) 海側 (東 島根県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 腐食減量(g) 28 81 87 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 74 98 61 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 岩劑 設置位置 祖 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ



39, 3421 P3-G2G3側-web下側 72 63 2008年12月18日 (357日間) 92 46 54 106 28 93 付着塩分測定 (mg/m²) 132 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 佢 除せい後重量(g) G2 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 48 82 81 部位 20 92 82 No.132は、継続暴露中 5 海側 测定日 さび厚測定 南側 39,9659 39,629 0.3369 g 0.015 34.4 62 2007年12月27日 45 35 35 7299 83 付着塩分測定 (mg/m²) (μm) 0点の平均) 海側 (東 131 島根県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 106 46 腐食減量(g) 22 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 11559 22 地域・橋梁名 設置日 観 中 丰 女 さび厚測定 岩劑 設置位置 開解 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ



39,8617 P3-G2G3側-下FIg下面 63 81 2008年12月18日 (357日間) 112 82 115 45 62 付着塩分測定 (mg/m²) 136 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) G2 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 110 73 20 部位 114 99 22 No.136は、継続暴露中 海側 5 測定日 さび厚測定 南側 40, 2094 39,902 0.3074 0.013 5.4 62 2007年12月27日 49 81 27 89 89 70 付着塩分測定 (mg/m²) 135 (μm) 海側 (東 島根県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 腐食減量(g) 28 95 98 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 10414 31 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 岩劑 設置位置 祖 測定結果 備考 No.

ワッペン試験片調査データ

標準百葉箱-上面-北西

部位

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

2008年12月18日 (357日間)

測定日

2007年12月27日

設置日

單單

設置位置

9

観 中 丰

女



39, 9147 39, 425 0.4897

0.021

腐食減耗量(mm)

備考

3.9

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

103

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

48 91

さび厚測定

105 124 137

99 82 82

135211 86

112

95

No.

ワッペン試験片調査データ

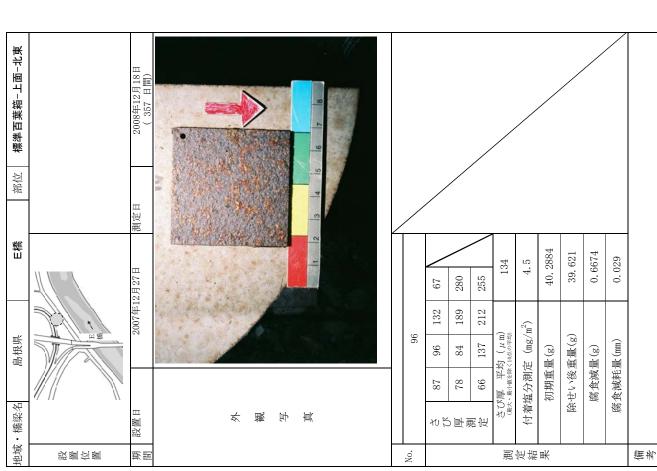
標準百葉箱-上面-南東

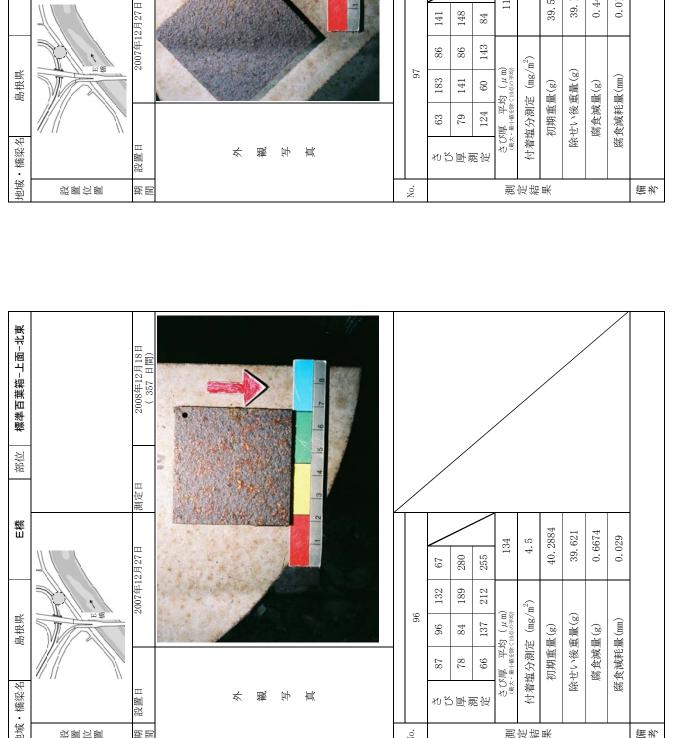
部位

ワッペン試験片調査データ

2008年12月18日 (357日間)

測定日





40.2437 39.807 0.43670.019

初期重量(g)

39, 5733

除せい後重量(g)

腐食减耗量(mm)

腐食減量(g)

0.44430.019

3.6 82

付着塩分測定 (mg/m²)

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

110

160 72

168 84

> 120 65

さび厚測定

148 141

84

143

52

22

28 57 91

69

98 98

86

ワッペン試験片調査データ

標準百葉箱-下面-北東

部位

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

2008年12月18日 (357日間)

測定日

2007年12月27日

設置日

單單

設置位置

観 中 丰

女

101

標準百葉箱-下面-南東 39, 9002 39, 270 0.630 0.028 120 2008年12月18日 (357日間) 173 161 88 143 82 24 付着塩分測定 (mg/m²) 100 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 165 初期重量(g) 腐食減量(g) 134 88 部位 218 71 90 測定日 さび厚測定 配 40.0348 0.5118 39, 523 0.022 92 0 2007年12月27日 199 128 69 11569 51付着塩分測定 (mg/m²) 島根県 66 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 129 22 初期重量(g) 腐食減量(g) 81 115 106 82 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 観 さび厚測定 設置位置 開解 測定結果 編析 No.

39, 7781 39, 479 0.29910.013

0

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

腐食減耗量(mm)

備老

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

74 44 53

72

101

No.

38 87

53

115 51 09

100 124

さび厚測定

ワッペン試験片調査データ

標準百葉箱-下面-南西

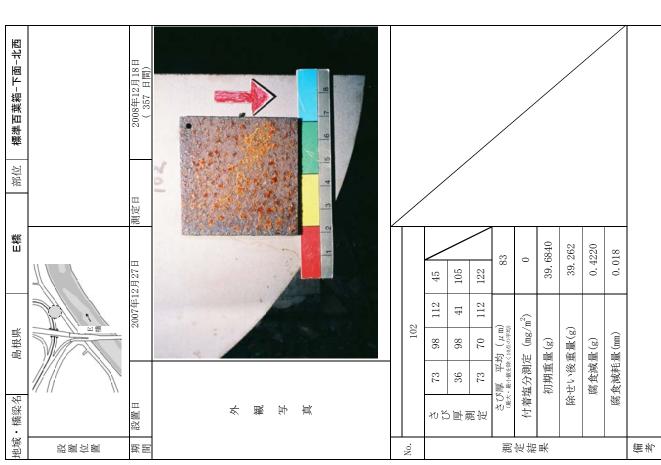
部位

ワッペン試験片調査データ

2008年12月18日 (357日間)

測定日

2007年12月27日



付着塩分測定 (mg/m²) 島根県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 腐食減量(g) 初期重量(g) 122 44 89 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 観 さび厚測定 設置位置 單單 測定結果 備考 No.

39,6528 39, 136

初期重量(g)

40.177639.714 0.46360.020

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

付着塩分測定 (mg/m²)

102 0

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

66

123

174

151 140

105

さび厚測定

65 98

113 157

202 4 37

84 9

45 84

82

167 93

87

72

103

104

0.023

腐食减耗量(mm)

ワッペン試験片調査データ



39,8300 39, 429 0.4010 0.018 5.5 100 小型百葉箱-上面 2008年12月18日 (357日間) 129 91 28 63 94 付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 123 初期重量(g) 腐食減量(g) 92 部位 127 96 98 測定日 さび厚測定 幅 39,0577 38.632 0.42570.019 125 2007年12月27日 186 92 82 129 171 89 付着塩分測定 (mg/m²) 106 島根県 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 111 腐食減耗量(mm) 80 87 初期重量(g) 178 141 186 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 鷾 さび厚測定 開解 測定結果 設置位置 No. 羅希

ワッペン試験片調査データ

円筒型暴露容器-下面

部位

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

2008年12月18日 (357日間)

測定日

2007年12月27日

設置日

單單

口籠

設置位置

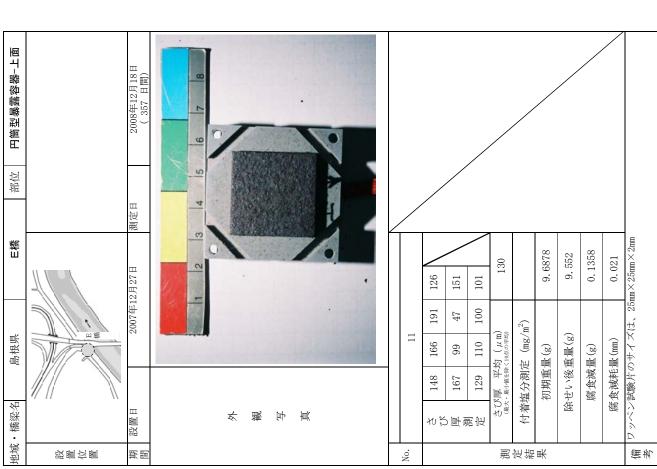
1

2

中 観

椞

 \mathbb{H}



ワッペン試験片のサイズは、25mm×25mm×2mm

備老

9,3952

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

除せい後重量(g)

89

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

73 28 80

81 62 24

81

12

No.

118 133

> 126 137

さび厚測定

80

0.13729, 258

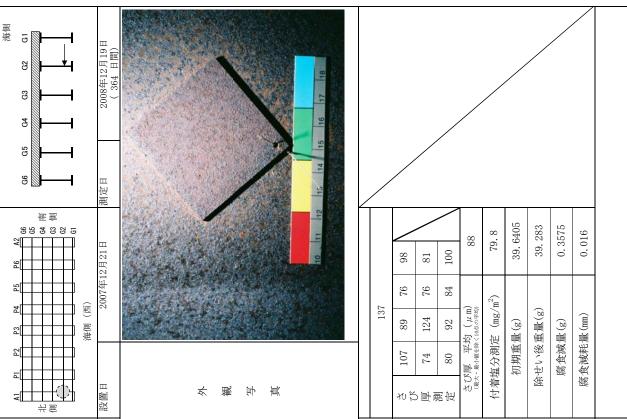
0.021

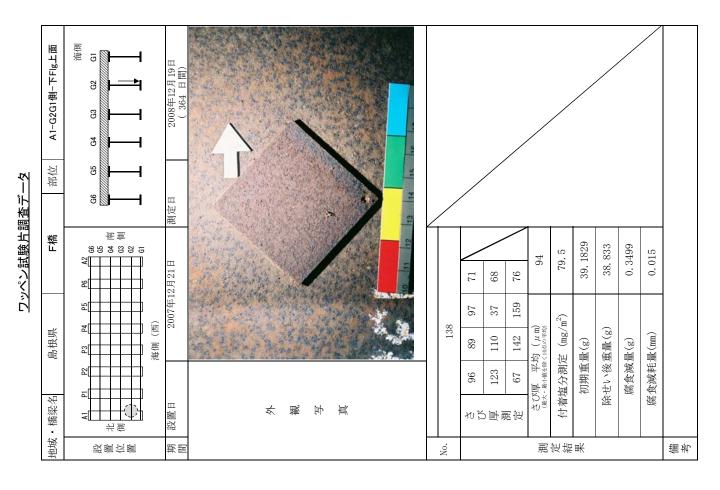
腐食减耗量(mm) 腐食減量(g)

A1-G2G1側-web下部 g5 部位 G_5 ワッペン試験片調査データ 99 測定日 65 64 63 三 62 10 丰 2007年12月21日 海側 (西) 島根県 地域・橋梁名 岩會

設置位置

開解





No.

測定結果

編析

第 15 A1-G2G1側-下FIg下面 2008年12月19日 (364日間) G_{2} g9 部位 G5 ワッペン試験片調査データ 95 🛚 測定日 66 65 64 63 高 62 62 丰 39, 5662 39, 196 0.3702 81.2 0.016 28 2007年12月21日 70 4 67 93 90 87 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (西) 139 島根県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 74 63 90 初期重量(g) 腐食減量(g) ЬЗ P2 77 82 65 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 鷾 さび厚測定 北側 設置位置 開解 測定結果 No.

中 丰

女 鷾

海側

5

 G_{2}

 $_{\rm g}$

8

 G_5

95

南側

岩鱼 設置位置 2008年12月19日 (364日間)

測定日

2007年12月21日

設置日

單單

海側 (西)

A1-G2G3側-web下部

部位

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

編析

39, 3018

9.7 37

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

(μm)

さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 32

44 22

さび厚測定

33

45 28 26

7223 36

41 27

No.

0.1408

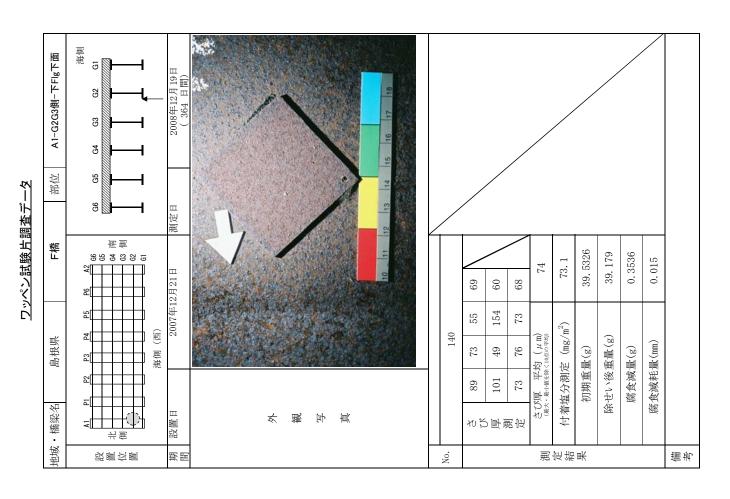
0.006

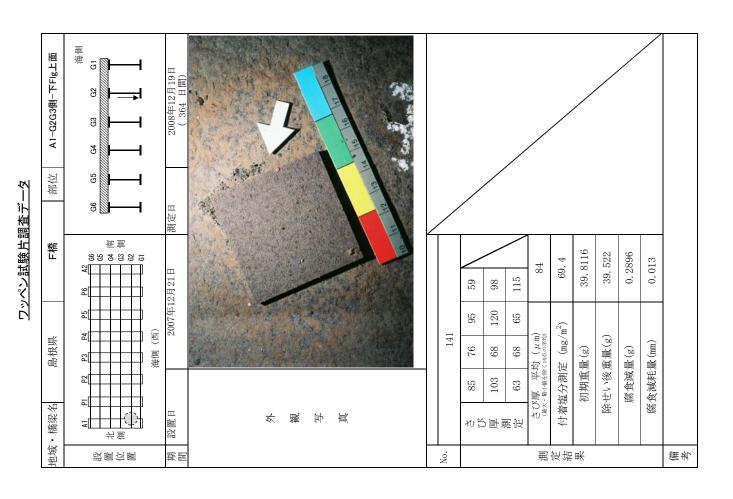
腐食減耗量(mm) 腐食減量(g)

備老

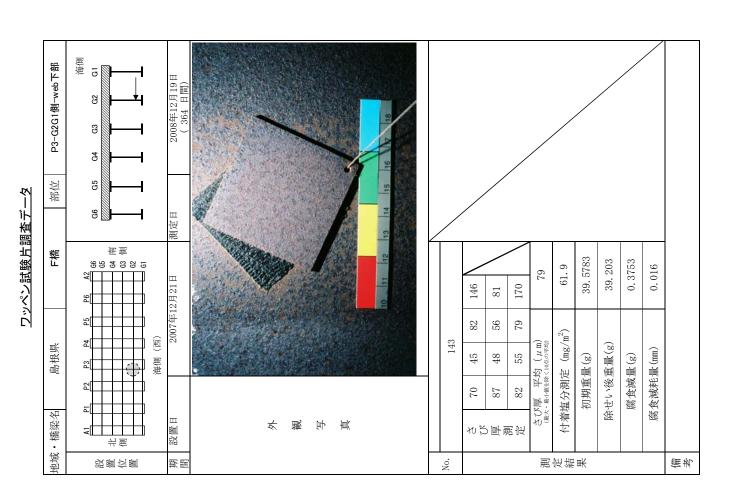
39, 161

除せい後重量(g)





海便 P3-G2G1側-下FIg上面 5 2008年12月19日 (364日間) 6 ន 8 部位 35 95 🛚 測定日 南側 39, 236 0.3732 39,6092 51.3 0.016 2007年12月21日 92 98 09 123 25 81 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (西) 144 島根県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 110 腐食減量(g) 61 95 初期重量(g) 22 90 45 地域・橋梁名 設置日 中 女 観 丰 さび厚測定 七側 設置位置 單單 測定結果 備考 No.



海側 P5-G2G1側-下FIg下面 <u>5</u> 2008年12月19日 (364日間) G_{2} g9 部位 G_{5} ワッペン試験片調査データ 95 🛚 測定日 65 64 63 三 62 10 丰 39.120 39, 5821 0.462 0.020 16388 2007年12月21日 139 123 99 102 73 90 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (西) 145 島根県 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 112 腐食減耗量(mm) 64 初期重量(g) 腐食減量(g) 91 P2 40 74 84 設置日 肿 \mathbb{H} 椞 鷾 さび厚測定 北側

中

丰

女 鷾

海側

5

 G_{2}

 $_{\rm g}$

8

 G_5

95

南側

岩鱼 設置位置 2008年12月19日 (364日間)

測定日

2007年12月21日

設置日

單單

海側 (西)

P3-G2G3側-web下部

部位

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

地域・橋梁名 設置位置 開解 測定結果 編析 No.

39, 5588

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

28 71

さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 70 28 23

124 28 26

74

46

49 89

さび厚測定

148

No.

40 52 39, 309

除せい後重量(g)

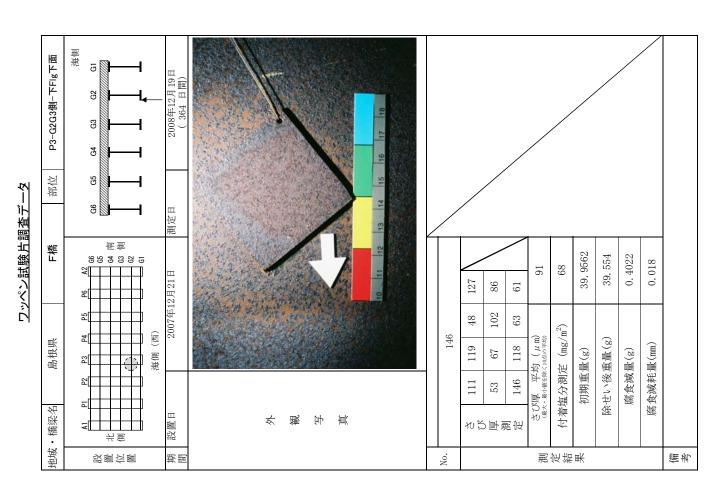
0.2498

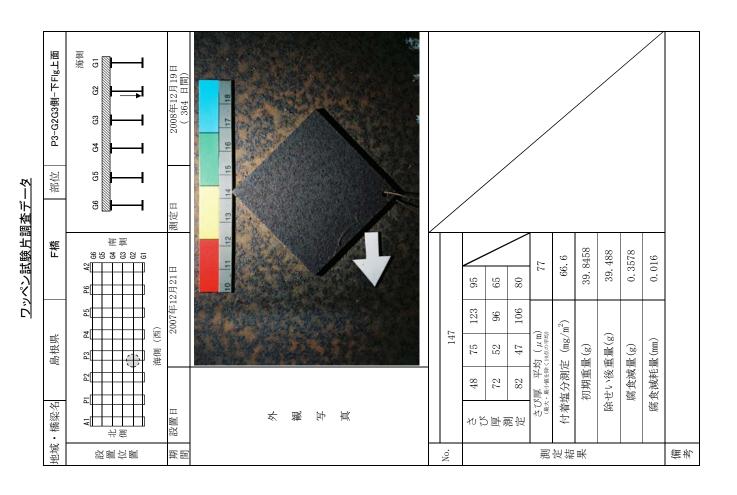
腐食減量(g)

0.011

腐食減耗量(mm)

編考





海側 P5-G2G1側-web下部 5 2008年12月19日 (364日間) g_{5} g5 部位 G_5 ワッペン試験片調査データ 99 測定日 65 64 63 三 62 10 丰 39, 9685 39,618 0.3505 0.015 65 62 2007年12月21日 43 81 97 9 73 61 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (西) 149 島根県 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 54 90 48 初期重量(g) 腐食減量(g) ЬЗ P2 61 9969 設置日 钟 丰 観 さび厚測定 北側 設置位置 開解 測定結果

海側

5

 6

 g_3

8

35

95

南側

2008年12月19日 (364日間)

測定日

2007年12月21日

海側 (西)

P5-G2G1側-下FIg上面

部位

島根県

ワッペン試験片調査データ

付着塩分測定 (mg/m²) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 腐食減量(g) 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 117 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 岩鱼 設置位置 單單 測定結果 備考 No. 地域・橋梁名 舖卷 No.

38, 9718 38.612

62.7 85

73

92 45

81 70

98

95

150

0.3598 0.016

第 19 P5-G2G1側-下FIg下面 2008年12月19日 (364日間) gg9 部位 G5 ワッペン試験片調査データ 95 🛚 測定日 65 64 63 三 62 10 丰 39, 3813 39, 274 0.107361.50.005 69 2007年12月21日 59 86 64 88 53 70 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (西) 151 島根県 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 72 85 49 初期重量(g) 腐食減量(g) ВЗ P2 22 64 63 設置日 肿 丰 鷾 さび厚測定 岩會

中 鷾

椞

丰

海側

5

 G_{2}

 $_{\rm g}$

8

 G_5

99

南側

七側 設置位置 2008年12月19日 (364日間)

測定日

2007年12月21日

設置日

單單

海側 (西)

P5-G2G3側-web下部

部位

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

地域・橋梁名 設置位置 開解 測定結果 編析 No.

39, 5661 39, 328 0.23810.010

42.7 52

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減耗量(mm) 腐食減量(g)

備考

(μm)

さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 99 21 47

99 40 74

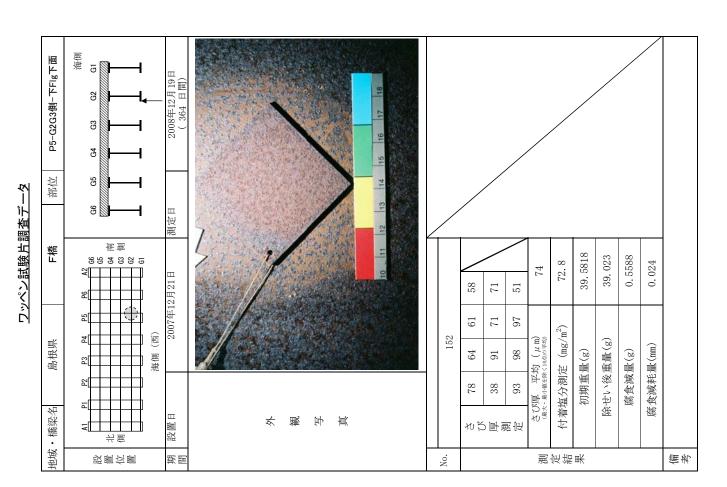
48 22 44

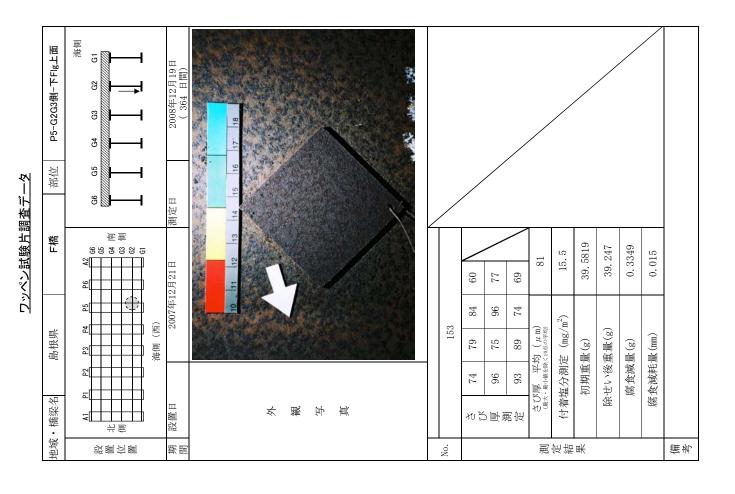
20 38 91

さび厚測定

154

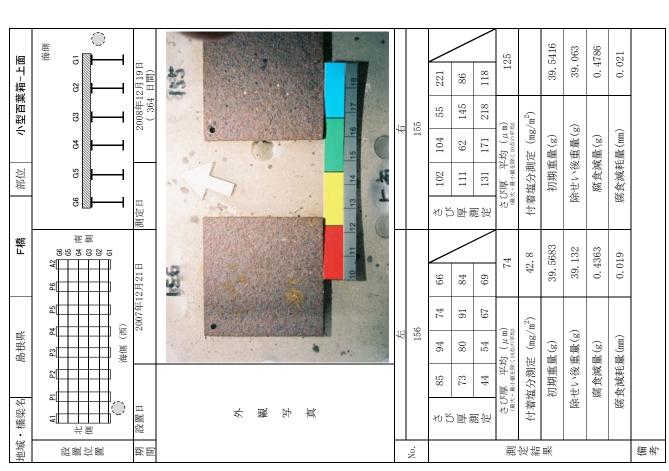
No.





ワッペン試験片調査データ

 \bigcirc



38,6890 38.047 028 131 小型百葉箱-下面 5 2008年12月19日 (364日間) 119 165 155とかり G_2 178 93 69 63 付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 179 8 164 69 部位 G5 T.O 106 177 80 ワッペン試験片調査データ 95 測定日 さび厚測定 南側 39,6566 38, 973 0.6836 47.9 0.030 137 2007年12月21日 215 120 108 33 105107 83 付着塩分測定 (mg/m²) (E 157 島根県 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 146 107 104 初期重量(g) 腐食減量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 178 287 184 地域・橋梁名 中 女 鷾 丰 設置日 さび厚測定 岩童 測定結果 備考 設置位置 開催 No.

ワッペン試験片調査データ

 \bigcirc

2008年12月19日 (364日間)

5

 G_2

63

8

G5

95

南側

岩鱼 設置位置 海側 (西)

設置日

單單

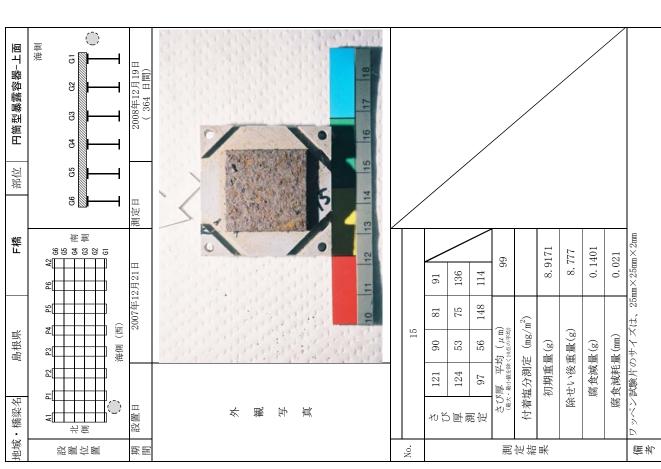
円筒型暴露容器-下面

部位

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ



13 | 14 | 15 | 16

112

中

丰

女 鷾 ワッペン試験片のサイズは、25mm×25mm×2mm

編考

9.6706

除せい後重量(g)

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

135

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

138 147

104 53 96

149 169

167 132

さび厚測定

111

161

145

No.

0.12969.541

腐食減量(g)

0.020

腐食減耗量(mm)

付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 観 P6 さび厚測定 東側 設置位置 單單 測定結果 備考 No. P8-G2G1側-web下部 2008年12月19日 (364日間) ច G_2 G_3 部位 ワッペン試験片調査データ 2 測定日 G高架橋 42 63 63 衛氫(മ) 39, 3778 39,087 0.2908 41.9 0.013 77 2007年12月21日 104 102 99 P9 53 5180. 80 付着塩分測定 (mg/m²) 171 島根県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 81.1 腐食減耗量(mm) 29 22 初期重量(g) 腐食減量(g) 108 PP 85 91 設置日 96 | 中 丰 女 観 さび厚測定 東側

0.4119

腐食減量(g)

0.018

腐食減耗量(mm)

39,4559 39.044

初期重量(g)

除せい後重量(g)

63.8

109

(μm) 0点の平均)

137 204

147 93

> 91 62

134

85

28

97

158 72

P8-G2G1側-下FIg上面

部位

G高架橋

島根県

ワッペン試験片調査データ

5

 G_2

ဗ္ဗ

2

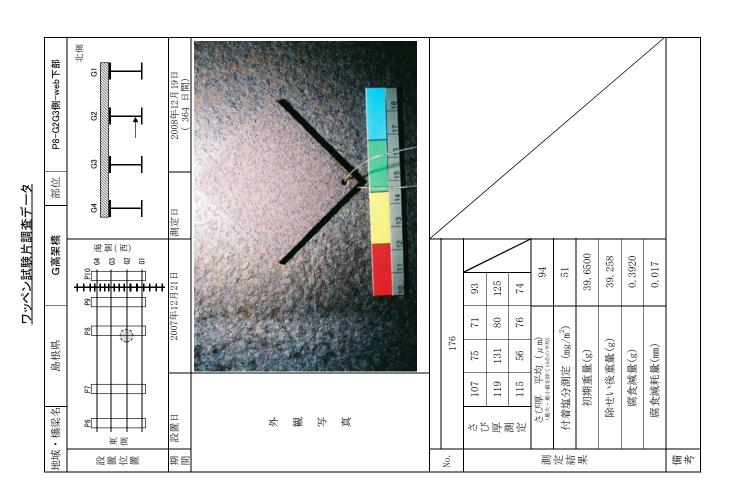
P9

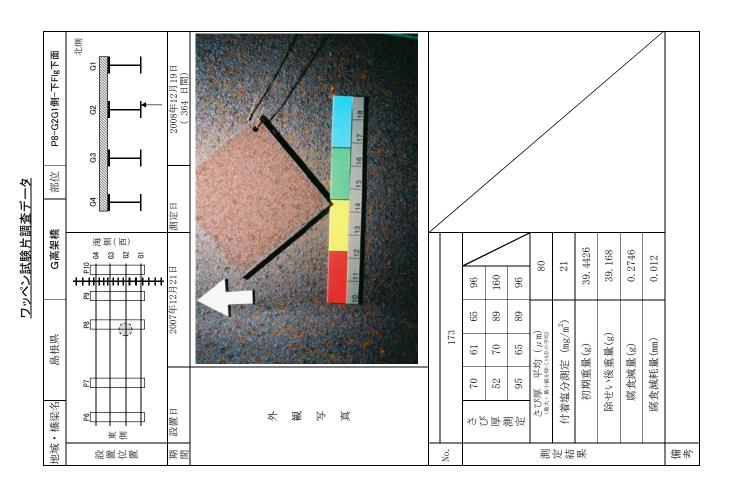
8E

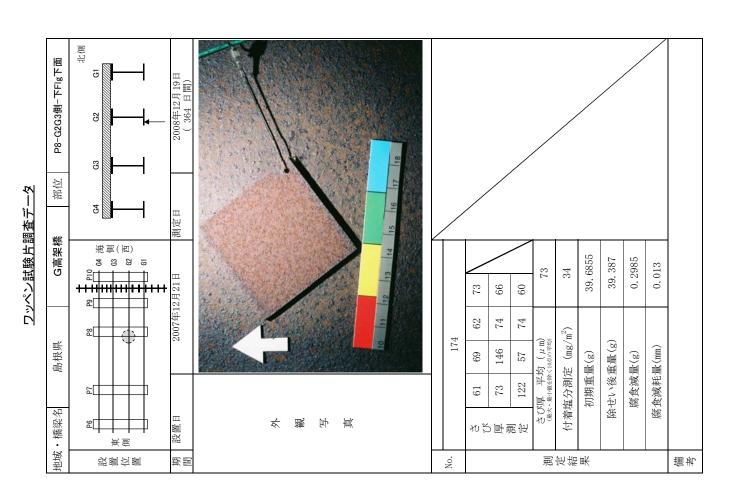
P7

海劍(西) 63 62 61 2008年12月19日 (364日間)

地域・橋梁名 開解 測定結果 舖卷 設置位置 No.







P8-G2G3側-下FIg上面 5 2008年12月19日 (364日間) G_2 G_3 部位 8 測定日 G高架橋 42 63 63 衛氫(മ) 39, 8134 39.3870.426471.8 0.019 95 88 2E 157 75 92 80 付着塩分測定 (mg/m²) 175 島根県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 4 97 初期重量(g) 腐食減量(g) 88 100 85 P7 91 地域・橋梁名 設置日 96 □ 钟 丰 女 観 さび厚測定 東側 開解 測定結果 舖卷 設置位置 No.

ワッペン試験片調査データ

標準百葉箱-上面-北西

部位

G高架橋

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

2008年12月19日 (364日間)

測定日

2007年12月21日

設置日

單單

設置位置

標準百葉箱-上面-南西 39.98850.524539, 464 0.023 2008年12月19日 (364日間) 118 139 157 142 147 97 付着塩分測定 (mg/m²) 160 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 97 97 81 部位 122 84 78 測定日 さび厚測定 G高架橋 39, 3740 38.879 0.495050.7 0.022 86 2007年12月21日 115 64 81 100 85 94 付着塩分測定 (mg/m²) 159 島根県 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 100 28 81 初期重量(g) 腐食減量(g) 156149 92 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 鷾 さび厚測定 開解 測定結果 編析 設置位置 No.

中

丰

女 観 39.557238.9740.5832

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

0.025

腐食減耗量(mm)

編考

40.7

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

107

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

109

103 162

120 96

さび厚測定

28

115 97 87

15197

66

161

No.

ワッペン試験片調査データ

標準百葉箱-上面-南東

部位

G高架橋

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

2008年12月19日 (364日間)

測定日

2007年12月21日

設置日

單單

設置位置

標準百葉箱-上面-北東 2008年12月19日 (364日間) 部位 測定日 G高架橋 39, 4373 38,889 0.5483 36.7 0.024 118 2007年12月21日 105 148 69 160 165 付着塩分測定 (mg/m²) 162 島根県 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 167 66 初期重量(g) 28 腐食減量(g) 116 101 94 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 鷾 さび厚測定 開解 測定結果 舖卷 設置位置 No.

写真

外 観

39. 9434 39. 445 0. 4984

初期重量(g)

39. 4844 38. 940 0. 544 0. 024

除せい後重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

腐食減量(g)

0.022

腐食減耗量(mm)

腐食減耗量(mm)

備考

103 39. 2

付着塩分測定 (mg/m²)

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

120

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

93

157

さび厚測定

68 90 91

116 122 124

98

110 80 93

137 130 129

118

186

163

No.

164

100

さび厚測定

98

142

ワッペン試験片調査データ

標準百葉箱-下面-北東

部位

G高架橋

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

2008年12月19日 (364日間)

測定日

2007年12月21日

設置日

單單

設置位置

39, 5542 標準百葉箱-下面-南東 39, 153 0.40120.018 82 2008年12月19日 (364日間) 82 90 53 99 52 97 付着塩分測定 (mg/m²) 166 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 初期重量(g) 151 腐食減量(g) 123 84 部位 124 9 64 測定日 さび厚測定 G高架橋 39, 5652 39, 137 0.428227.7 0.019 90 2007年12月21日 92 9 22 165 28 74 付着塩分測定 (mg/m²) 165 島根県 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 129 77 初期重量(g) 腐食減量(g) 91 170 65 92 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 観 さび厚測定 開解 測定結果 舖卷 設置位置 No.

中 丰

女 観 39,6959 39, 325 0.3709

0.016

腐食減耗量(mm)

備考

25.7

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

97

(μш)

さび厚 平均 (最大・最小値を除く10

150 74 82

114

81

89 83

119 109

さび厚測定

87 51

135

167

No.

ワッペン試験片調査データ

標準百葉箱-下面-南西

部位

G高架橋

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

2008年12月19日 (364日間)

測定日

2007年12月21日

設置日

單單

設置位置

標準百葉箱-下面-北西 2008年12月19日 (364日間) 部位 測定日 G高架橋 39, 5415 0.5485 38, 993 0.024 136 41 2007年12月21日 135 99 93 89 81 付着塩分測定 (mg/m²) 168 島根県 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 320 124 123 初期重量(g) 腐食減量(g) 114 222 264 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 観 さび厚測定 開解 測定結果 編析 設置位置 No.

写真

外 観

39. 8318 39. 270 0. 562

初期重量(g)

38. 9141 38. 158 0. 7561 0. 033

除せい後重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

腐食減量(g)

53

付着塩分測定 (mg/m²)

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

0.025

腐食減耗量(mm)

腐食減耗量(mm)

備考

136

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

197

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

149

136

75

316

106

315

さび厚測定

127

96

180

273

152 182

118 146 257

117

240 209 307

No.

さび厚測定

170

ワッペン試験片調査データ

地域・橋梁名

設置日

晶准

設置位置

小型百葉箱-下面

部位

ワッペン試験片調査データ

2008年12月19日 (364日間)

2.5m

測定日 G高架橋 39, 4324 38, 928 0.50440.02266 2007年12月21日 104 90 64 11 129 86 付着塩分測定 (mg/m²) (μm) 島根県 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 113 104 腐食減量(g) 24初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 112 104 93 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 観 さび厚測定 開解 測定結果 備考 設置位置 No. 39, 3688 39,015 0.3538 0.015 小型百葉箱-上面 2008年12月19日 (364日間) 71 84 61 2.5m 92 77 98 付着塩分測定 (mg/m²) 177 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 92 5286 部位 82 73 80 測定日 さび厚測定 G高架橋 39, 5641 39.174 34.6 0.3901 0.017 72 COL 2007年12月21日 74 69 64 99 9286 付着塩分測定 (mg/m²) 178 島根県 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 82 81 初期重量(g) 57 腐食減量(g)

39, 9337 39, 540 0.394

初期重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

0.017

腐食減耗量(mm)

21.5

付着塩分測定 (mg/m²)

92

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

109

83 72

79 9 22

測定結果

舖卷

さび厚測定

No.

73 87

さび厚測定

74 73 99

9959

84

180

佢

資料3-57

钟 丰

椞 鷾

ワッペン試験片調査データ

円筒型暴露容器-下面

部位

G高架橋

島根県

地域・橋梁名

ワッペン試験片調査データ

2008年12月19日 (364日間)

測定日

2007年12月21日

設置日

單單

設置位置

2.5m

円筒型暴露容器-上面 2008年12月19日 (364日間) 2.5m 部位 測定日 G高架橋 ワッペン試験 Fのサイズは、25mm×25mm×2mm 9,6626 0.13769.525 0.021 1122007年12月21日 110 128 136 102124 82 付着塩分測定 (mg/m²) 島根県 13 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 124 128 101 初期重量(g) 腐食減量(g) 126 63 98 地域・橋梁名 設置日 钟 丰 椞 鷾 さび厚測定 備考 晶准 測定結果 設置位置 No.

中

丰

外 観

ワッペン試験片のサイズは、25mm×25mm×2mm

備考

9.3077

除せい後重量(g)

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

123

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

121

75

106

84

89 97

さび厚測定

179

184

149 84

14

No.

9.144

腐食減量(g)

0.025

腐食減耗量(mm)

ワッペン試験片調査データ

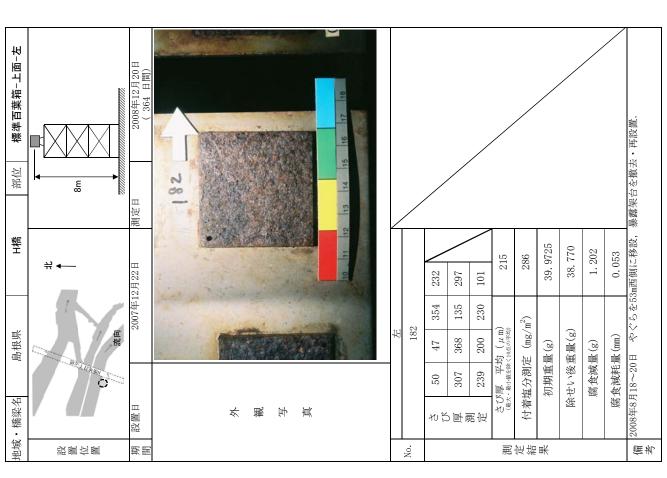
標準百葉箱-上面-右

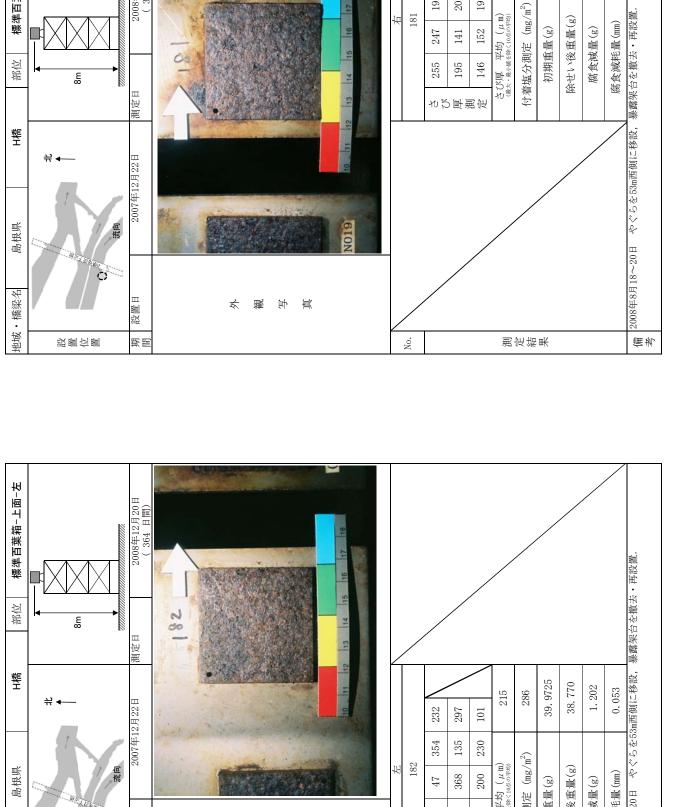
部位

8m

ワッペン試験片調査データ

2008年12月20日 (364日間)





39, 2996 38.127 1.1726

初期重量(g)

除せい後重量(g)

207

265 209

197

152 141

146 195 255

208 198

275

247

181

0.051

腐食減耗量(mm)

腐食減量(g)

ワッペン試験片調査データ

標準百葉箱-下面-右

部位

蠸

₩◀

8m

ワッペン試験片調査データ

2008年12月20日 (364日間)

測定日

18

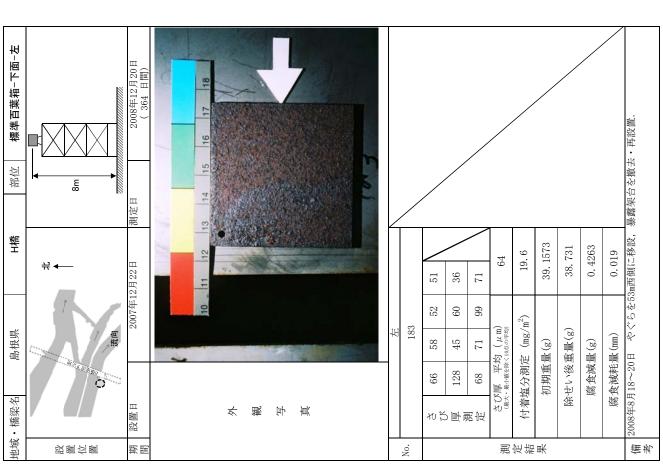
17

16

15

14

13



2008年8月18~20日 やぐらを53m西側に移設, 暴露架台を撤去・再設置 2007年12月22日 島根県 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 観 編考 設置位置 單單 No. 測定結果

39, 9507 39.548 0.4027

初期重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

付着塩分測定 (mg/m²)

28

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

91 47

> 137 136

122 43

さび厚測定

79 90

62

28

184

88

40

0.018

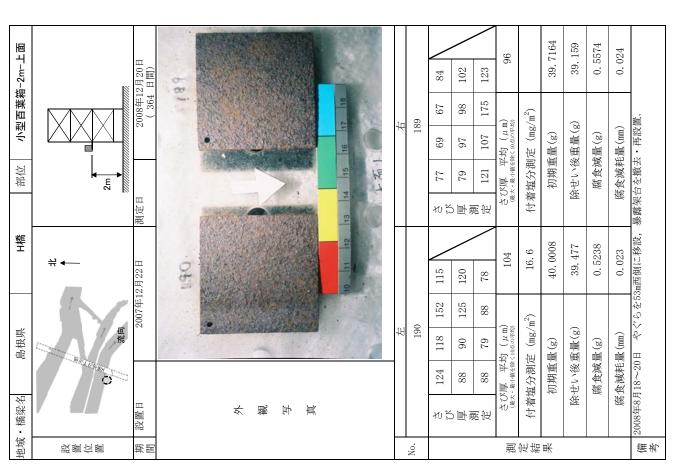
腐食減耗量(mm)

ワッペン試験片調査データ

							-	ı							I	I	I	
小型百葉箱-5m-上面	<u> </u>	2008年12月20日 (364日間)	65.2			0.00			111	111	166	126		39, 4818	38.810	0.672	0.029	
2百葉		2008年1 (364				117	155	22	44	87	177	n)	(mg/m^2)					· i
小型		.,				15 16	十	185	137	149	101	厚 平均 (μm) ・最小値を除く10点の平均)		(g) 事:	重量(8	(g) 事	(mm) 喜	・一時
部位	2m →					2 VE			160	122	120	Υ厚 平 ∵最Λ催έβ	付着塩分測定	初期重量(g)	除せい後重量(g)	腐食減量(g)	腐食減耗量(mm)	暴露架台を撤去・再設置
		測定日				E 7			わだ	原恒の	风压	さび <u>厚</u> (最大・最/	付着		签		極	暴露架台
H橋						11 112						5	5	281	336	121	30	1
	光 ←	9月22日	60			9			122	145	88	135	17.5	39. 5281	38, 836	0.6921	0.030	m西側に
	1	2007年12月22日							128	181	133		1 ²)					やぐらを53m西側に移設,
島根県	語	2					左	186	139	176	83	引 (μm) 10点の平均)	$[mg/m^2]$	(g) 🚪	[量(g)	(g) 1	F (mm)	
1,	5								135	137	146	享 平均 (μm) 最小値を除く10点の平均)	付着塩分測定	初期重量(g)	除せい後重量(g)	腐食減量(g)	腐食減耗量(mm)	18~20
·橋梁名		設置日		* *	制 字 真				れだ) 世景	8定	さび厚 (最大・最)	付着堆	1 4₩	祭	PASS.	爾	2008年8月18~20日
超	設置位置	開						No.				鬞·	定結	₩				 信 4

j-5m-下面	E	2月20日 日間)				192	307	250		39, 3390	38. 187	1.1520	0.050	
小型百葉箱-5m-下面		2008年12月20日 (364日間)	21 91 51	早	188	181 205	313	さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)	付着塩分測定 (mg/m²)	初期重量(g)	除せい後重量(g)	腐食減量(g)	腐食减耗量(mm)	去・再設置.
部位	₩g	測定日	13 14 14 14 14 14 14 14			さ 294 び 回 445		みび厚の表示を受け	付着塩分	初期	除せい	腐食		暴露架台を撤去・再設置
H橋	ਜ ←	2007年12月22日	01 11 01			300	205	196	64.1	39, 8421	38. 704	1.1381	0.050	やぐらを53m西側に移設,
\trace		2007年1		11.1	37	240	1111	(a)	/m ²)		\odot			くらを50
島根県	但指			左	187	256	134	さび厚 平均 (μm) (場大・最小値を除く10点の平均)	付着塩分測定 (mg/m²)	初期重量(g)	除せい後重量(g)	腐食減量(g)	s量(mm)	
П	0					225	132	び厚平大・泉小道部	育塩分測	初期重	余せい後	腐食鴻	腐食減耗量(mm)	2008年8月18~20日
		1		ıl		1		1 (2) 略	ЭНШ	i	124	1	14-10	
· 桶梁⁄	7	設置日	外観写真			もろ回		10°	付		_			2008年8
地域・橋梁名	設置位置	期設置に間	外観写真		No.	もが回	· 一 一 一 一		定 結 付	畔				備 2008年8
-5m-上面 地域	数 團 勾 폘	月20日 期 設置 日間) 間	₹ 題 p 両		No.		166			39.4818 黒	38.810	0.672	0.029	
お	5m 6d 6d 6d 6d 6d	期間間	20	中	No.		120 101 177 166	戻				腐食減量(g) 0.672		

ワッペン試験片調査データ



39, 9564 39.596 0.3604 0.016 -G2G3側-web下部 5 2009年2月6日 (367日間) 103 80 65 G_2 92 99 付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) ۵ 初期重量(g) 107 20 61 G_3 部位 111 79 ワッペン試験片調査データ **4**5 測定日 さび厚測定 I高架橋 北東側 40.7074 40, 332 G1 G3 G4 0.37540.01643 82 海側 (東) 2008年2月5日 92 70 89 63 28 89 付着塩分測定 (mg/m²) 229 愛知県 ___ さび厚 平均 (μm) (東大・東小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 166 腐食减耗量(mm) 82 82 初期重量(g) 142 82 65 設置日 中 丰 椞 観 さび厚測定 南西側

中

丰

女 鷾

-G2G3側-下FIg上面

Ф

部位

I高架橋

愛知県

海側 2

ワッペン試験片調査データ

5

 G_2

ဗ္ဗ

北東側

۵□

G1 G2 G3 G4

2009年2月6日 (367日間)

測定日

海側 (東)

地域・橋梁名 設置日 南西側 設置位置 祖 測定結果 備考 No. 地域・橋梁名 開解 測定結果 設置位置 羅希 No.

39, 4928 39.144

初期重量(g)

39,6795 39, 322 0.3575

除せい後重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

腐食減量(g)

付着塩分測定 (mg/m²)

付着塩分測定 (mg/m²)

初期重量(g)

94

さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

103 96

さび厚 平均 (最大・最小値を除く10

122 90

109 22

> 119 153

126 93

101 82

さび厚測定

93

92

89

119

09 22 131

116

98

101 79

128 97

さび厚測定

231

232

佢

59

0.015

腐食减耗量(mm)

0.016

腐食減耗量(mm)

ワッペン試験片調査データ

A1-G2G1側-web下部

部位

쥶

ワッペン試験片調査データ

5

 G_2

ဗ္ဗ

8

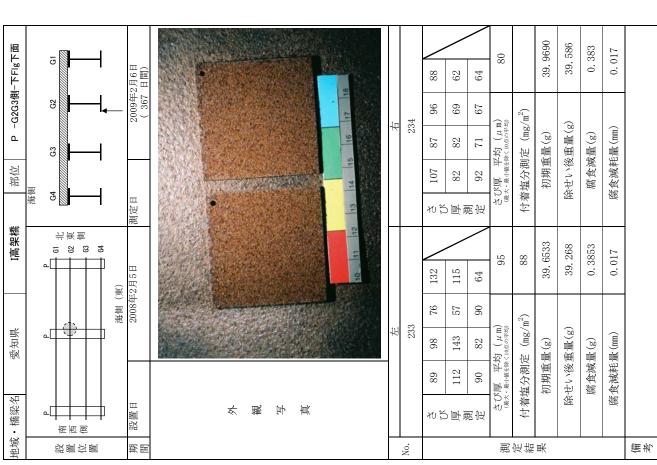
A1

北側

G2 G2 G1

2009年2月6日 (367日間)

測定日



2008年2月5日 40 24 27 海側 (東) 付着塩分測定 (mg/m²) 愛知県 除せい後重量(g) FL_ 腐食減耗量(mm) 腐食減量(g) 20 36 63 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 35 62 59 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 鷾 さび厚測定 南侧 設置位置 祖 測定結果 備考 No.

39, 7076 39, 521

初期重量(g)

40, 2319

除せい後重量(g)

40.054

腐食減量(g)

0.1779

付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

48

62

59

30

47 14

さび厚測定

44 43 39

59 9931

49 55

26 43

47 54

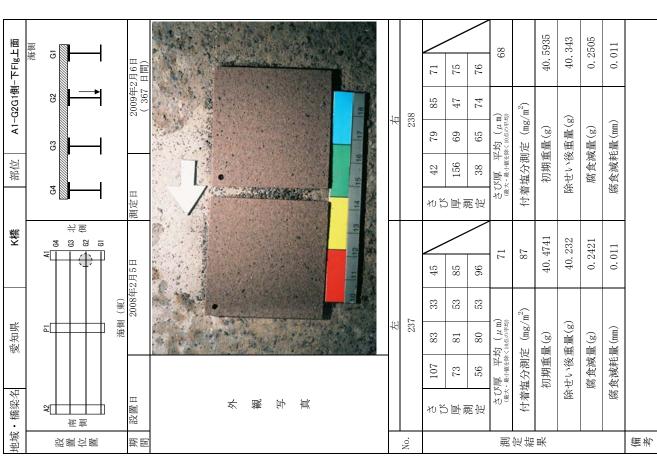
石

0.008

腐食减耗量(mm)

0.008

ワッペン試験片調査データ



38, 5245 38. 275 A1-G2G1側-下FIg下面 海側 0.011 22 5 2009年2月6日 (367日間) 70 95 83 G_2 92 92 71 付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 7292 28 ဗ္ဗ 部位 131 71 49 8 測定日 さび厚測定 北側 쥶 39, 5295 63 63 61 39, 279 0.25050.011 63 23 A1 82 99 53 100 20 53 海側 (東) 付着塩分測定 (mg/m²) 愛知県 除せい後重量(g) FL_ 腐食减耗量(mm) 腐食減量(g) 72 99 42 初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 44 61 88 地域・橋梁名 設置日 中 丰 女 観 さび厚測定 南侧 設置位置 祖 測定結果 備考 No.

標準百葉箱-上面 2009年2月6日 (367日間) 部位 ワッペン試験片調査データ 測定日 工場の 39,6937 39, 353 0.34070.015 143 81 2008年2月5日 79 20 97 T#1 104 132 44 付着塩分測定 (mg/m²) 241 愛知県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 09 初期重量(g) 91 89 腐食減量(g) 127 78 22 地域・橋梁名 設置日 女 観 种 丰 さび厚測定 開解 測定結果 設置位置 No.

標準百葉箱-上面

部位

工場つ

愛知県

地域・橋梁名

工機J

設置位置

ワッペン試験片調査データ

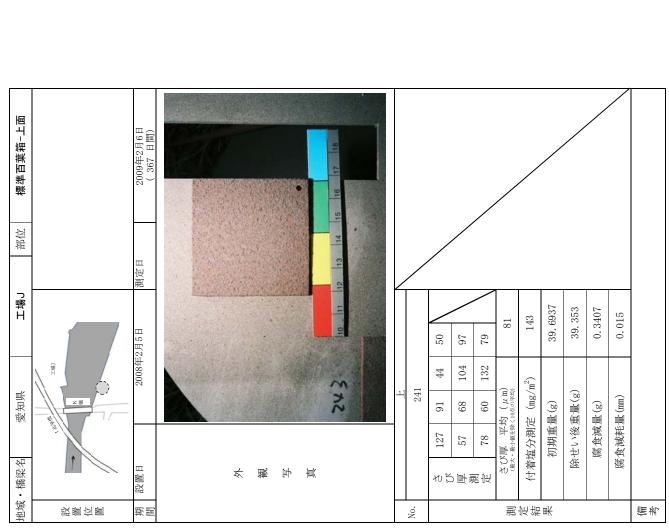
2009年2月6日 (367日間)

測定日

設置日

單單

女 鷾 中 1



38,9406 38, 580

135 91

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

109 96

123 74

119

さび厚測定

74 98 83

72

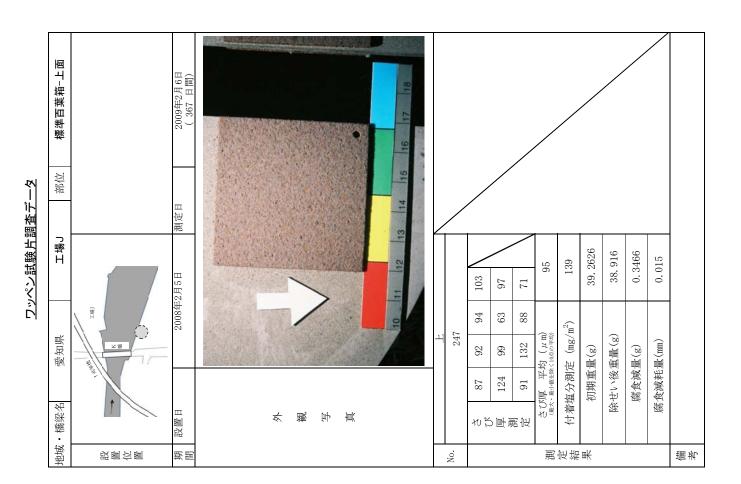
104 94

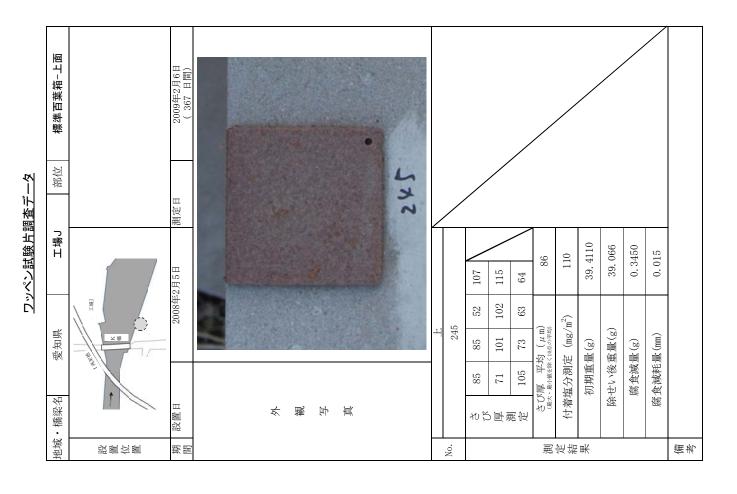
No.

0.016 0.361

腐食减耗量(mm)

備考





標準百葉箱-上面 2009年2月6日 (367日間) 18 17 16 部位 15 ワッペン試験片調査データ 測定日 14 13 工場り 39, 0923 38.745 0.34730.015 142 87 103 107 89 T#P1 13749 72付着塩分測定 (mg/m²) 249 愛知県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 92 85 初期重量(g) 94 腐食減量(g) 72 73 66 設置日 女 観 中 ĦK さび厚測定

標準百葉箱-上面

部位

T 場

愛知県

地域・橋梁名

工機J

設置位置

ワッペン試験片調査データ

2009年2月6日 (367日間)

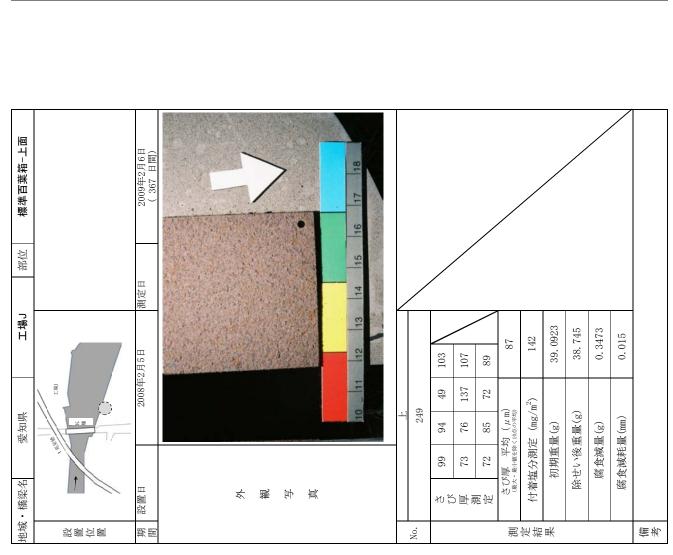
測定日

設置日

單單

鷾 中 1

女



15 16

14

113

39,8021

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

除せい後重量(g)

103 93

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

146

94

122 95

140

72 89

82

251 86

251

No.

107 47

さび厚測定

0.35310.015

腐食減量(g)

腐食減耗量(mm)

備考

標準百葉箱-下面 2009年2月6日 (367 日間) 16 15 部位 ワッペン試験片調査データ 14 測定日 13 工場り 39, 7338 0.3598 39, 374 0.016 99 62 112 110 99 72 111 工機J 32 47 83 付着塩分測定 (mg/m²) 10 242 愛知県 きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 73 53 初期重量(g) 腐食減量(g) 5171 88 69 設置日 観 种 ĦK 女 さび厚測定

標準百葉箱-下面

部位

工場

愛知県

地域・橋梁名

工機J

設置位置

ワッペン試験片調査データ

2009年2月6日 (367日間)

測定日

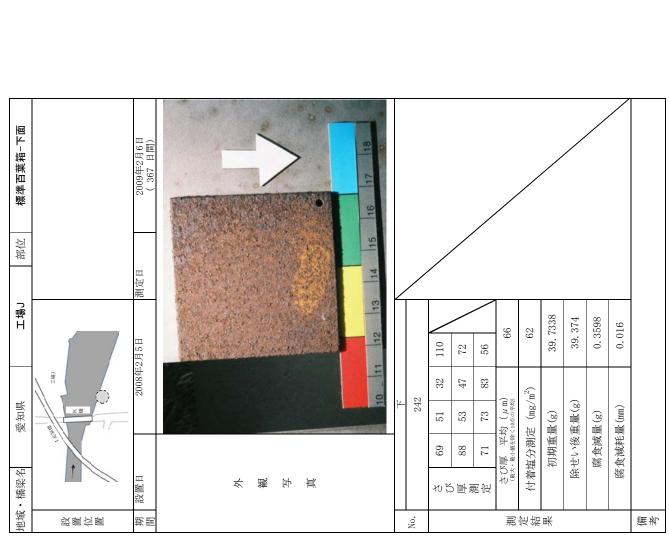
2008年2月5日

設置日

單單

鷾 中 1

女



16

14

113

39, 7154 39, 295 0.4204 0.018

付着塩分測定 (mg/m²)

測定結果

初期重量(g)

除せい後重量(g)

腐食減量(g)

腐食減耗量(mm)

備老

93 30

きび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)

130

92

94

120 85

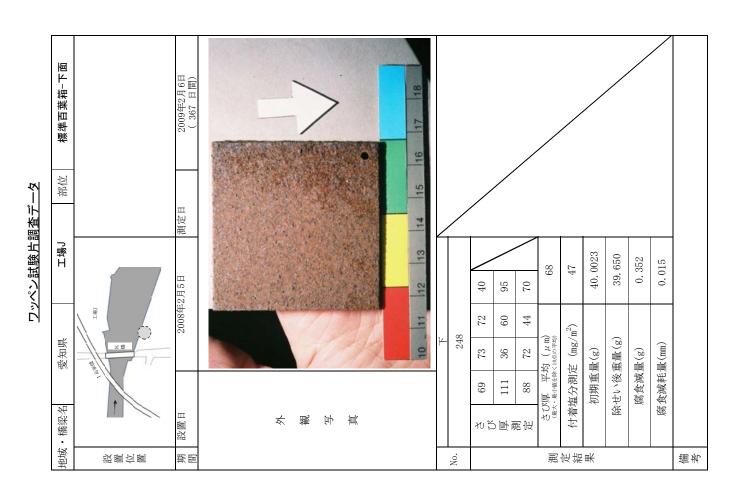
さび厚測定

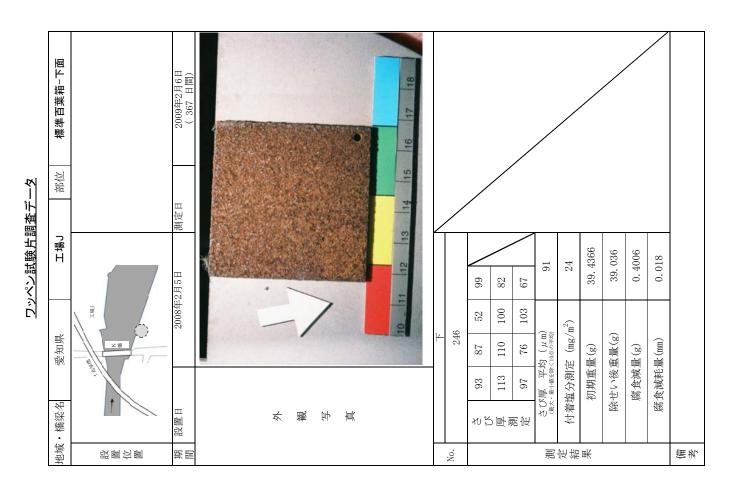
104 97 43

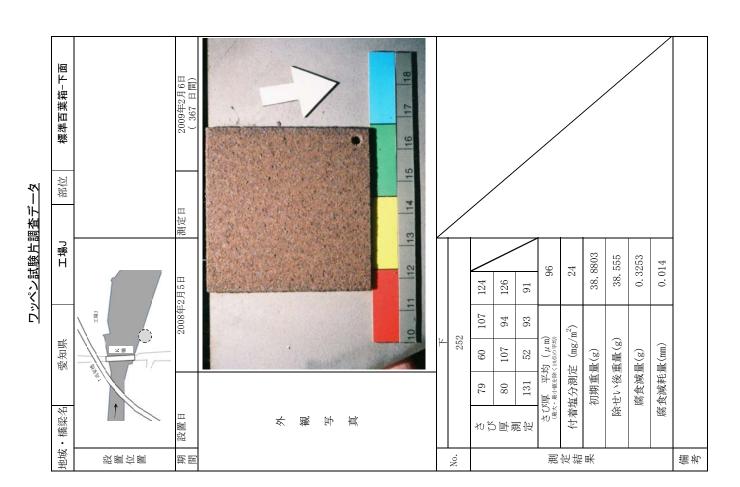
49 63

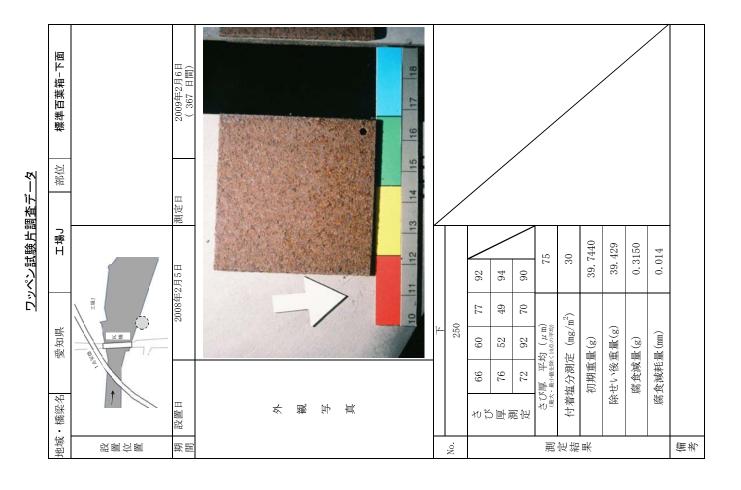
92

No.



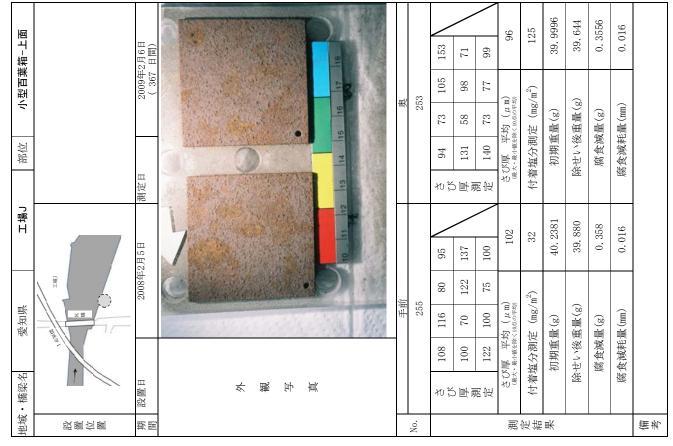




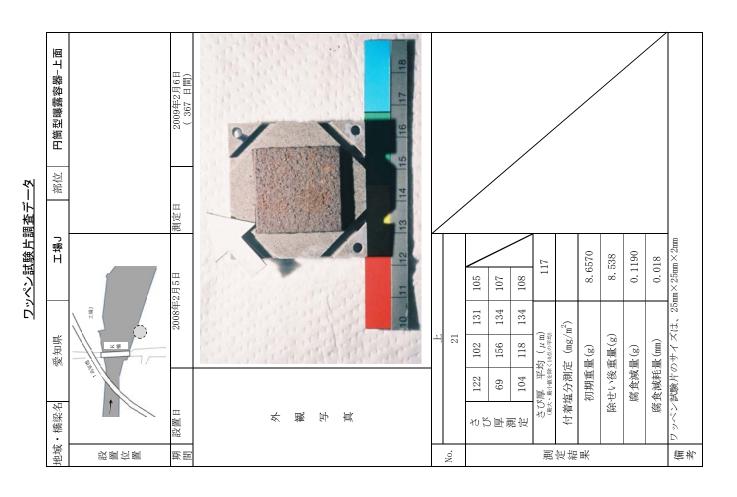


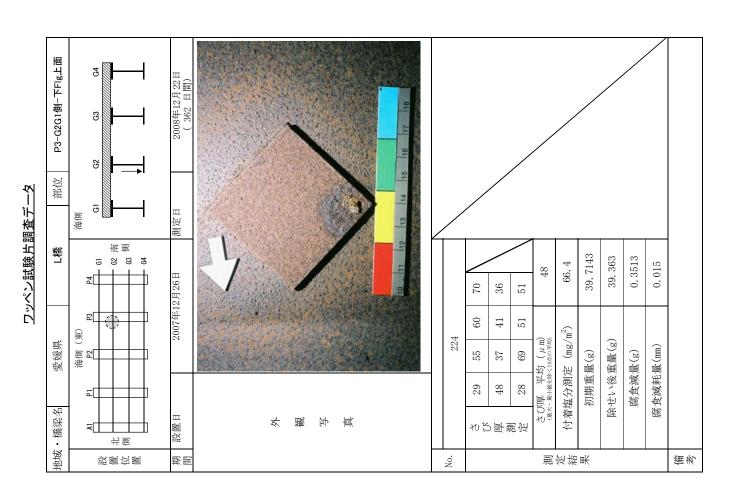
ワッペン試験片調査データ

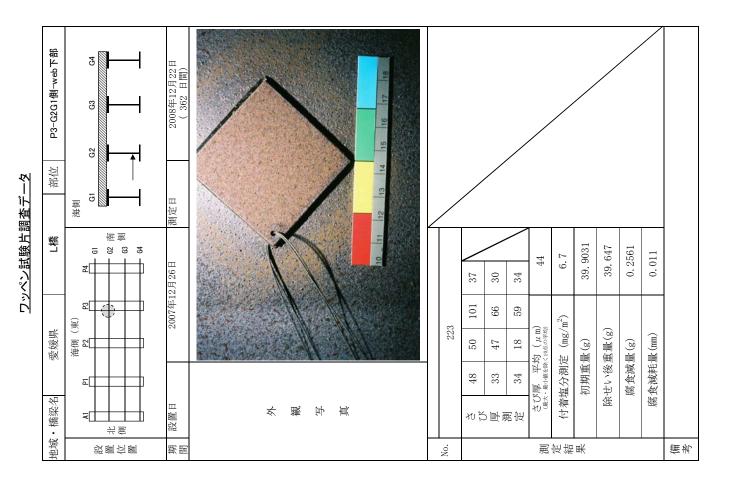
						1			-						1
小型百葉箱-下面		2月6日 日間)				119	111	83	115	108	39, 4004	38.894	0.5064	0.022	
/型百葉		2009年2月6日 (367日間)		奥	254	130	107	103	m) HSJ)	/m ²)		ς)			
7				1	22	147	109	66	Σ均 (μ . 除<10点の平	定 (mg/	初期重量(g)	(重量)	腐食減量(g)	6量 (mm)	
部位			5			119	170	106	さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)	付着塩分測定	初期重	除せい後重量(g)	腐食源	腐食減耗量(mm)	
		測定日	5			れち	東恒	出	₩	付着		250		EN .	
工場门			<u></u>				/		108	35	39. 2558	38. 743	0.5128	0.022	
		2008年2月5日				73	65	100	1		39.	38.	0.	0.0	
_4	L#F	2008年		前	99	62	91	157	n)	/m ²)		(
愛知県	× 1			手前	256	122	109	115	均 (μn <<10点の平	(mg	(g)事	重量(g	(8) 事	量(mm)	
	*					116	145	131	さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均)	付着塩分測定	初期重量(g)	除せい後重量(g)	腐食減量(g)	腐食減耗量(mm)	
橋梁名		設置日	外 観 写 真			もち	画画	出	な (最大	付着		签		稇	
地域	設置位置	期			No.			· ·	鬞.	定結	#				編を

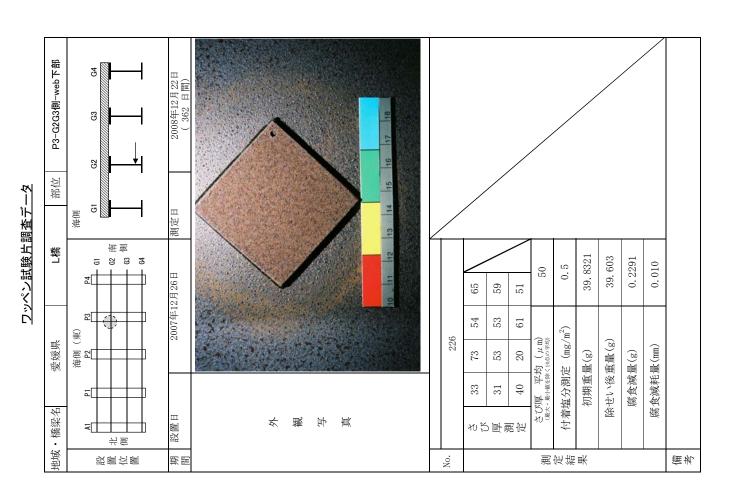


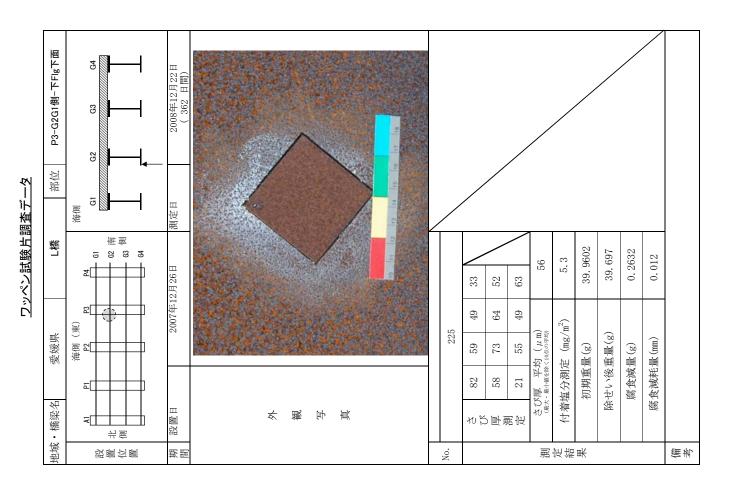
9.3036 円筒型暴露容器-下面 0.1246116 0.019 2009年2月6日 (367日間) 127 160 137 70 121 付着塩分測定 (mg/m²) さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食減耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 135 128 105 部位 134 77 ワッペン試験片調査データ 83 14 測定日 さび厚測定 13 日場 ワッペン試験片のサイズは、25mm×25mm×2mm 12 T#1 愛知県 地域・橋梁名 設置日 中 女 観 \mathbb{H} 設置位置 單單 No. 測定結果 備考

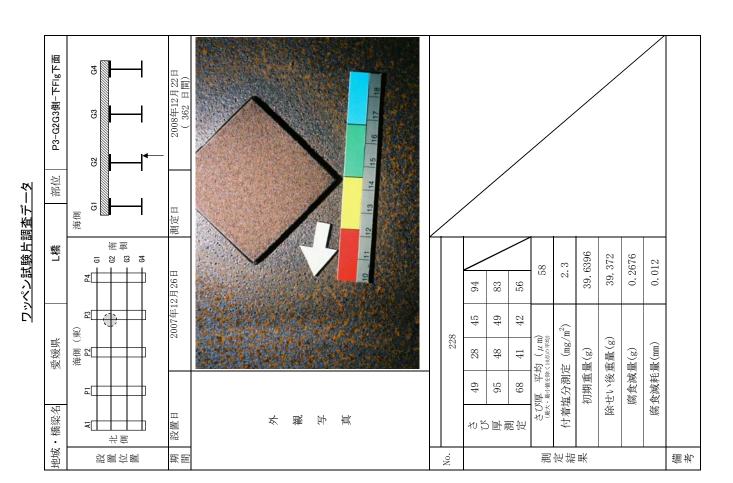


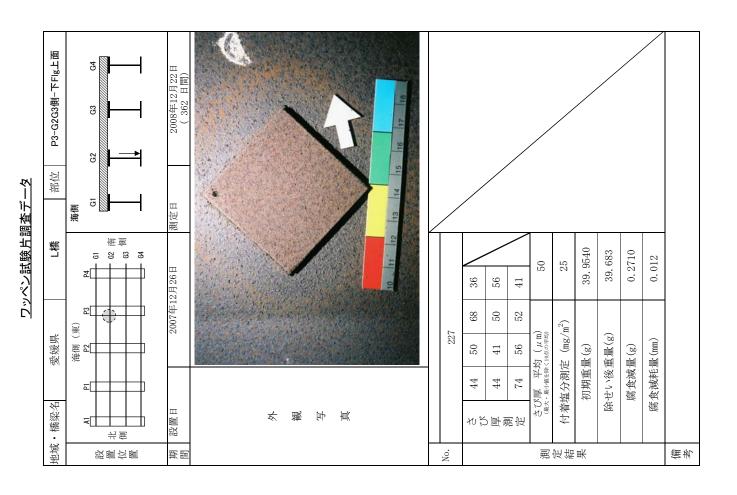






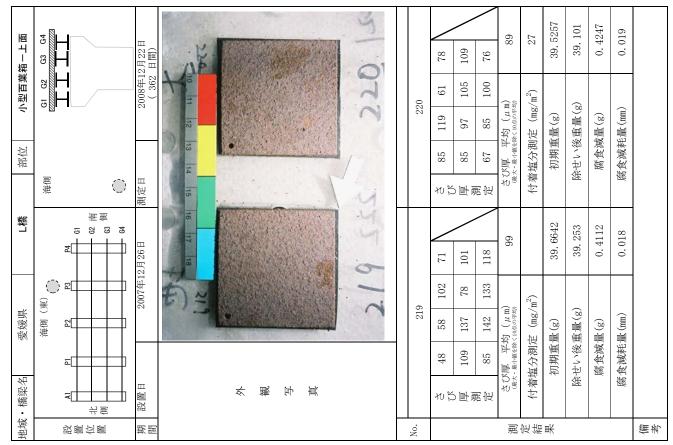






ワッペン試験片調査データ

39,8349 39, 350 0.485 021 2 86 小型百葉箱一下面 2008年12月22日 (362日間) 114 187 **G**3 97 H125 65 付着塩分測定 (mg/m²) 5 222 さび厚 平均 (μm) (最大・最小値を除く10点の平均) 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 初期重量(g) 腐食減量(g) 78 87 64 部位 108 120 74 海側 \bigcirc さび厚測定 16 南側 帽 40.0478 39, 545 0.5028 G1 G2 £ 5 12.3 0.02217 94 P4 2007年12月26日 109 127 90 71 83 65 付着塩分測定 (mg/m²) 海側 (東) (μm) 愛媛県 221 除せい後重量(g) 腐食减耗量(mm) 119 111 腐食減量(g) P2 61初期重量(g) さび厚 平均 (最大・最小値を除く10 102 95 96 <u>-</u> 地域・橋梁名 設置日 中 女 鷾 丰 さび厚測定 岩甸 設置位置 祖 測定結果 備考 No.



国土技術政策総合研究所資料 TECHNICAL NOTE of N I L I M N o. 777 January 2014

編集·発行 ©国土技術政策総合研究所

-----本資料の転載・複写の問い合わせは

〒305-0804 茨城県つくば市旭一番地 企画部研究評価・推進課 TEL 029-864-2675