

第66回材料と環境討論会 D-312

Zn犠牲陽極層付きAI材の 腐食進行モデル構築

2019年10月22日

三菱電機株式会社 先端技術総合研究所

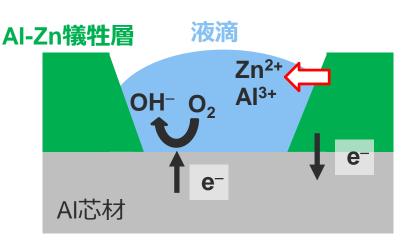
○長瀬誉英 栗木宏徳 野田清治

MITSUBISHI ELECTRIC CORPORATION



Zn犠牲層付きAI材における腐食反応機構

Zn犠牲層とは — AI材表面に形成されるAI-Zn合金層



Anode反応(Al-Zn犠牲層)

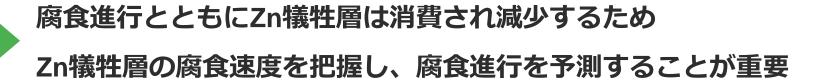
 $Zn \rightarrow Zn^{2+} + 2e^{-}$ Al \rightarrow Al³⁺ + 3e⁻

Cathode反応(AI芯材)

$$O_2 + 2H_2O + 4e^- \rightarrow 4OH^-$$

(or) $2H^+ + 2e^- \rightarrow H_2$

Zn犠牲層が優先的に腐食されることで芯材を保護する作用を持つ(犠牲防食作用)





過去の研究: Zn犠牲層の腐食速度・Zn分布

萩原らの過去の報告四より

Zn犠牲層の腐食速度

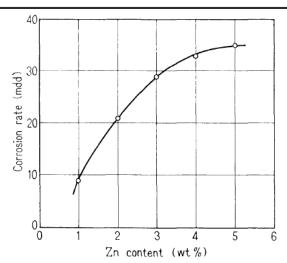


Fig. Relation between corrosion rate and zinc-content of Al-Zn binary alloys corroded in 0.25 g/L CuCl₂·2H₂O solution.

Zn濃度が高い程、腐食速度が速い

当社の過去の報告[2]より

Zn犠牲層の濃度分布

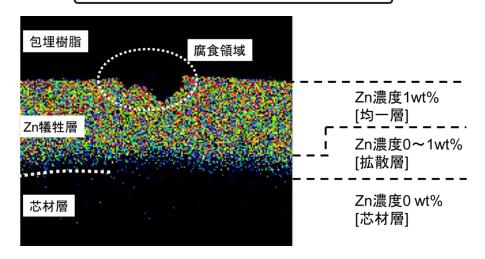


Fig. Zn distribution of Zn sacrificial layer by EPMA. Thickness of Zn diffusion layer is 300 μm .

クラッド材で形成した犠牲層は Znの均一層が形成



クラッド材により作成したZn犠牲層が対象 Al-Zn合金部分のZn濃度は~5%の範囲で評価

- [1] 萩原理樹, 馬場義雄, 直江正久, "軽金属", 21, 3, (1971).
- [2] 栗木宏徳, 宮一普, 古川誠司, "第60回材料と環境討論会," (2013).



Zn犠牲層形成方法の比較

	クラッド材	Zn溶射
Zn濃度	低濃度(~数%)	高濃度領域も存在 (数%~数十%)
犠牲層厚み	制御が容易 (クラッド厚みと熱処理に依存)	溶射時の目付量によって ばらつきあり
コスト	高	低
適用対象	平板や配管など	複雑な形状に適用可能

研究の目的

Zn溶射で形成したZn犠牲層を対象に

- 1. Zn溶射材の腐食形態、腐食速度を把握する
- 2. Zn分布に基づくZn犠牲層の腐食進行の予測モデルを構築する





1. Zn溶射AI材の腐食進行の把握

- 1.1 Zn溶射AI材のZn分布
- 1.2 腐食加速試験結果

2. Zn濃度分布モデルによるZn犠牲層の腐食進行予測

- 2.1 Zn犠牲層のZn分布モデル
- 2.2 腐食速度のZn濃度依存性
- 2.3 Zn犠牲層の腐食進行の予測

3. 腐食加速試験結果と計算結果の比較



1.1 Zn溶射AI材のZn分布

Zn溶射によって形成されるZn犠牲層のZn濃度分布把握のため、 断面EPMAを実施

EPMA測定

測定サンプル: Zn溶射AI材(空調機用冷媒配管を想定)

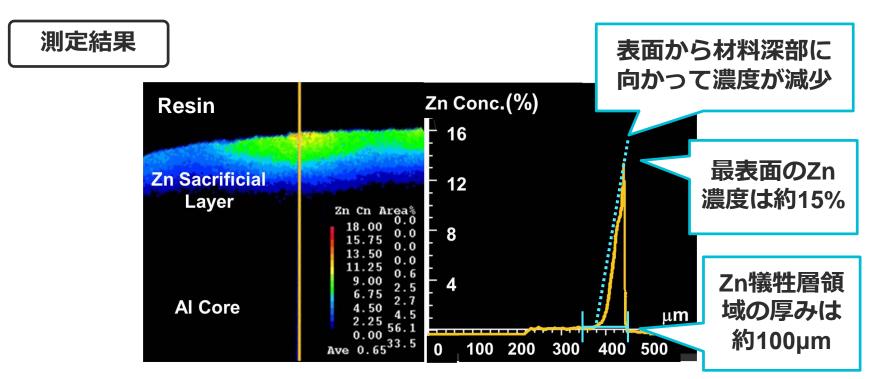


Fig. Quantitative Zn mapping and line analysis of cross section of Zn sacrificial layer by EPMA.



1.2 腐食加速試験一実験条件

Zn溶射AI材の腐食形態把握のため腐食加速試験を実施

複合サイクル試験(CCT)

サンプル		Zn溶射Al材	
噴 霧	温度	35°C ± 1°C	
	噴霧液	人工海水アクアマリン(八洲薬品㈱) H ₂ SO ₄ でpH=7に調製	
乾燥	温度	60°C ± 1°C	
	相対湿度	20~30%RH	
湿潤	温度	50°C ± 1°C	
	相対湿度	95%RH以上	
サイクル時間		噴霧 2 h ,乾燥 4 h, 湿潤 2 h	
試験時間		240, 480, 960, 2000, 4000 h	

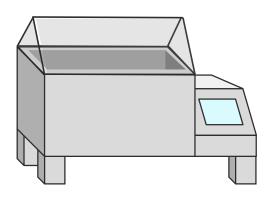
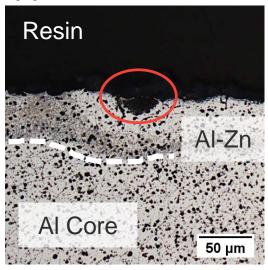


Fig. A equipment of combined cycle test.

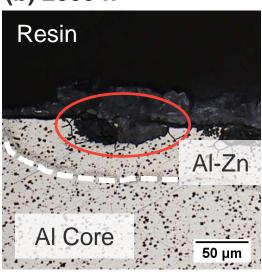


1.2 腐食加速試験一腐食形態

(a) 960 h



(b) 2000 h



(c) 4000 h

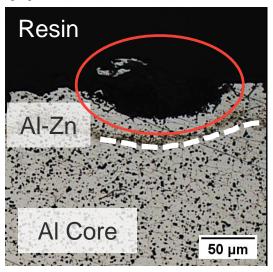


Fig. Cross sectional images of Zn thermal spraying Al after combined cycle test.



腐食の進行に伴い、表層方向の腐食が促進され、深さ方向への腐食は抑制されている

半円





時間経過



歪んだ半円





1.2 腐食加速試験 一腐食深さ

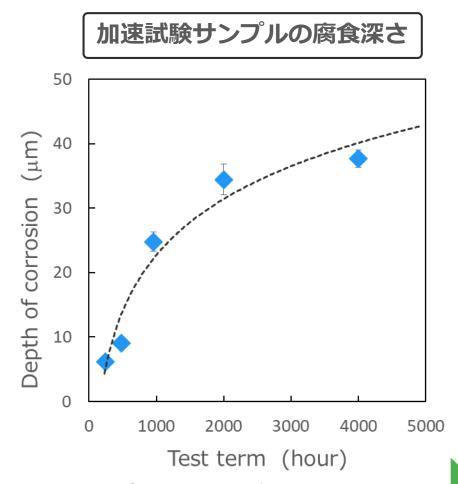
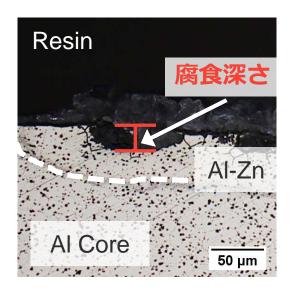


Fig. Corrosion depth of Zn thermal spraying Al after combined cycle test.

断面画像から、腐食孔の腐食深さを 計測しプロット(腐食深さの上位10 孔の平均値)

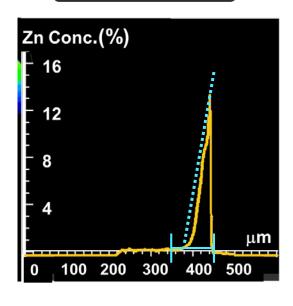


時間経過に伴い、腐食深さが飽和することが示唆された

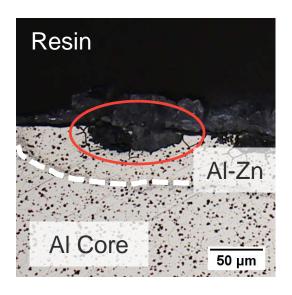


1. Zn溶射AI材の腐食進行の把握ーまとめ

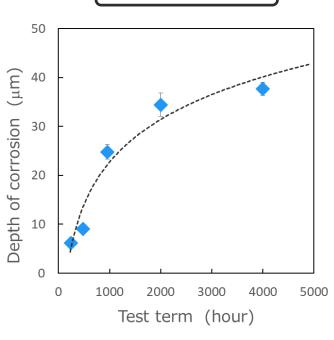
Zn濃度分布



腐食形態



腐食進行



表層から深部へ線形に 濃度減少 歪んだ半円状の腐食

腐食進行とともに鈍化



1. Zn溶射AI材の腐食進行の把握

- 1.1 Zn溶射AI材のZn分布
- 1.2 腐食加速試験結果

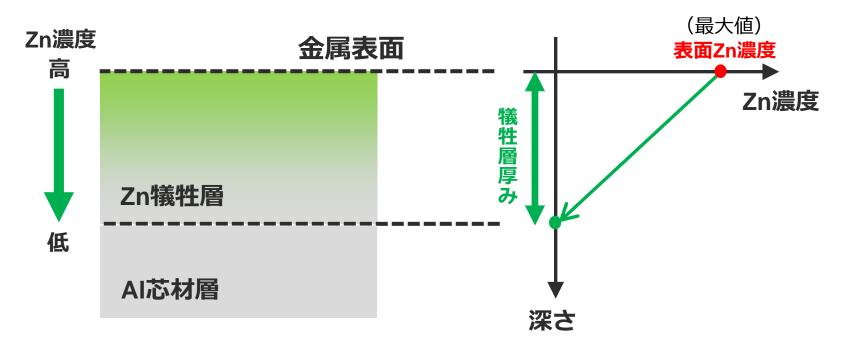
2. Zn濃度分布モデルによるZn犠牲層の腐食進行予測

- 2.1 Zn犠牲層のZn分布モデル
- 2.2 腐食速度のZn濃度依存性
- 2.3 Zn犠牲層の腐食進行の予測

3. 腐食加速試験結果と計算結果の比較



2.1 Zn犠牲層のZn濃度分布モデル



前述のEPMA結果をもとに、簡易モデルとして

- A) 表層から深さ方向に線形に濃度が減少する
- B) Zn犠牲層の厚みは 100 µm
- C) 表層方向の分布は一様に均一である

と定義した



2.2 Al-Zn合金の電気化学測定一実験

腐食進行とともに、表層のZn濃度は変化する



腐食速度のZn濃度依存性の把握が必要

AI-Zn合金の腐食速度測定

【電極】

W.E.: AI-Zn合金 (Zn濃度= 0~100%, 電極面積 1 cm²)

C.E.: Pt線

R.E.: Ag/AgCl

【電解液】

5 wt% NaCl溶液(25℃)

【電気化学測定】

定電位分極測定

走査範囲: -0.9 V ~ -0.5 V vs. NHE.

掃引速度: 20 mV min-1

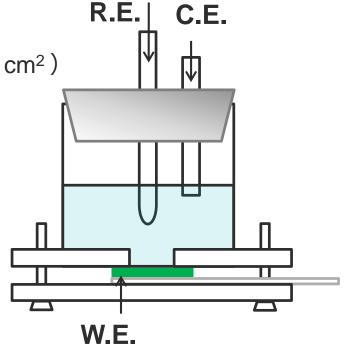


Fig. A schematic illustration of a three-electrode cell.



2.2 AI-Zn合金の電気化学測定ー結果

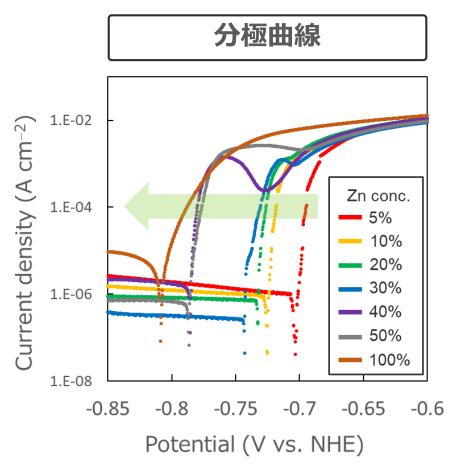


Fig. Potentiostatic polarization curves of Al-Zn alloy in 1 wt% NaCl solution.

Al-Zn合金の腐食速度

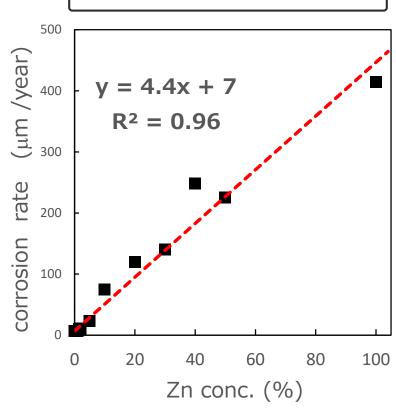


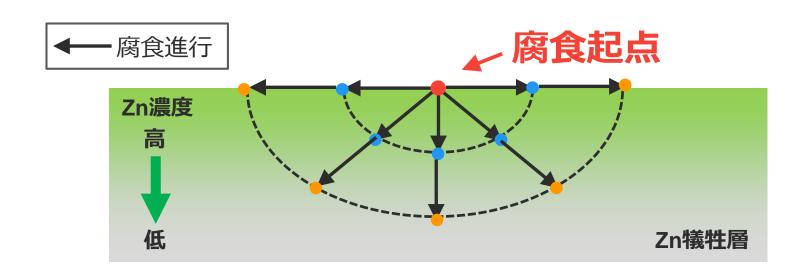
Fig. Corrosion rate of Al-Zn alloy in 5wt% NaCl solution calculated from corrosion current density.



Zn濃度と腐食速度の関係式が得られた



2.3 腐食進行の計算方法



- 1. 腐食の起点(一点)から深さ方向下向きに180°の角度で 腐食が進行すると仮定
- 各点でZn濃度を計算
- 各点のZn濃度から腐食速度を計算 3.
- 時間で積算し、腐食の進行を予測



腐食速度のZn濃度依存性 を使用



2.3 Zn犠牲層の腐食予測モデルー腐食形態

条件

表面Zn濃度:15%

Zn犠牲層厚み:100 μm で計算を実施

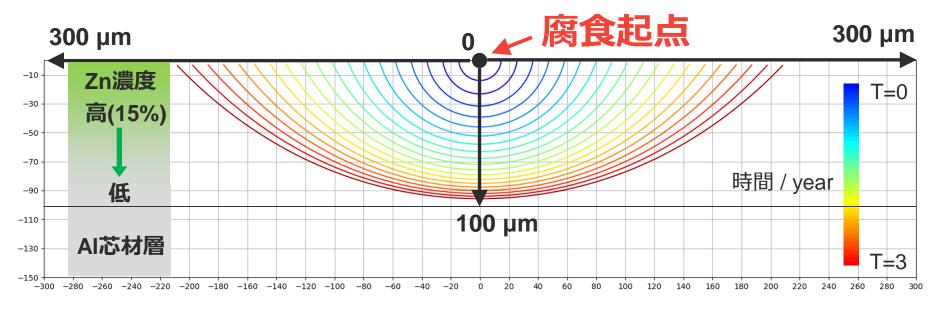


Fig. Corrosion simulation calculated from corrosion current density and Zn distribution in 5wt% NaCl solution. (Surface Zn concentration is 15%,Thickness of Zn diffusion layer is 100 µm.)



半円状の腐食から「歪んだ半円状」の腐食形態へと変化した腐食加速試験で観察した腐食形態と一致する結果



2.3 Zn犠牲層の腐食予測モデルー腐食進行

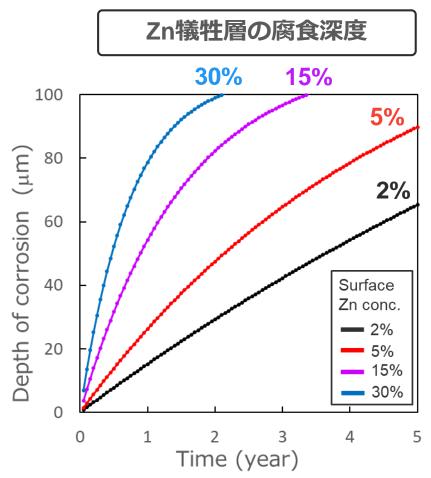


Fig. Corrosion depth of Zn sacrificial layer calculated from corrosion current density and Zn distribution. (Thickness of Zn diffusion layer is 100 μ m.)

前述の計算結果から、腐食深さ のみを抽出してプロット



最表面のZn濃度を変化させて計算を実施(2~30%)



最表面の濃度が高い程、腐食進行が速く、進行に伴う速度鈍化 の傾向も顕著に



Outline

1. Zn溶射AI材の腐食進行の把握

- 1.1 Zn溶射AI材のZn分布
- 1.2 腐食加速試験結果

2. Zn濃度分布モデルによるZn犠牲層の腐食進行予測

- 2.1 Zn犠牲層のZn分布モデル
- 2.2 腐食速度のZn濃度依存性
- 2.3 Zn犠牲層の腐食進行の予測

3. 腐食加速試験結果と計算結果の比較



3.1 腐食加速試験結果と計算結果の比較

CCTとシミュレーションの比較

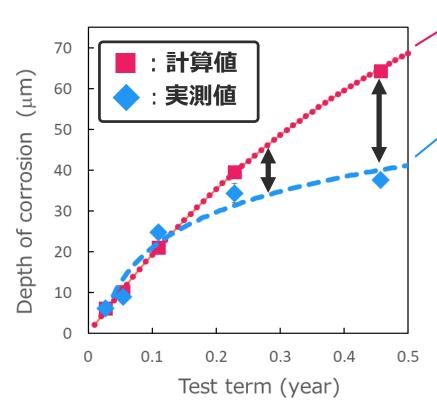


Fig. Corrosion depth of Zn thermal spraying Al after combined cycle test and calculated value (Surface Zn concentration is 15%, Thickness of Zn diffusion layer is 100 μ m)

·最表面Zn濃度15%の犠牲層の 計算予測結果

最表面Zn濃度15%の犠牲層の 加速試験結果

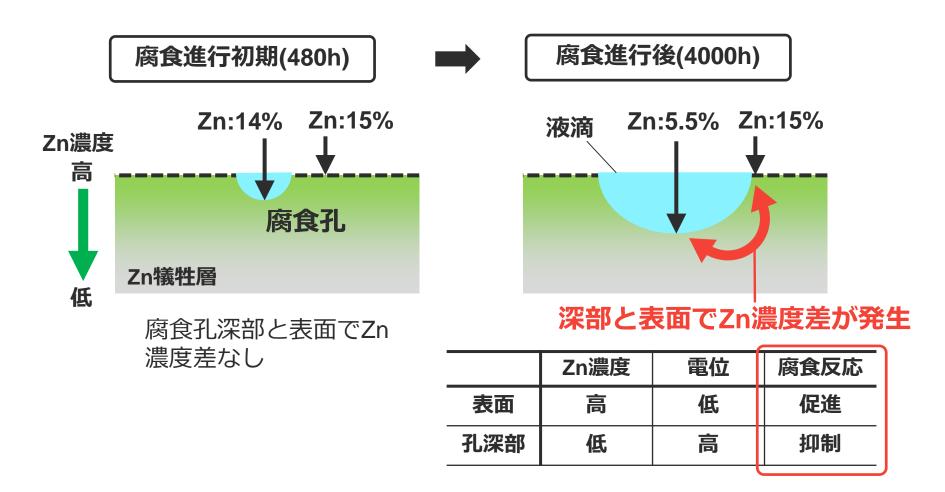
時間経過とともに、差異が大きくなる傾向が示唆された



実腐食の方が深さ方向の進行 の鈍化の傾向が強い



3.2 加速試験と計算結果の比較一考察



加速試験(実腐食)では、Zn犠牲層内での電位差による 電気防食作用によって、孔深部での腐食反応が抑制された



結論

- Zn溶射AI材を対象に、犠牲層のZn濃度分布モデルと腐食速度の Zn濃度依存性から、腐食形態と腐食進行の予測を実施した
- 腐食加速試験結果と、計算での予測結果を比較すると、腐食形態 は一致したが、加速試験での結果の方が、腐食進行の鈍化の傾向 が顕著だった
- 腐食加速試験結果と計算の差異の理由として、Zn犠牲層内のZn濃度差によって電気防食作用が働いたことが考えられる

今後の予定

- 他のZn濃度分布でのモデル妥当性の検証
- 腐食進行予測計算への電気防食作用の導入