技術解説

固形分散粒子を含まない溶液からの 亜鉛系複合電析

Zinc Composite Electrodeposition from Solid Particle-free Solution

1. はじめに

複合電析は、素材に耐摩耗性¹⁾、潤滑性²⁾、耐食 性³⁾などの機能を付与することができる。従来の複 合電析では、SiC, MoS₂, SiO₂等の 難溶性の固形微 粒子を電解液に添加した懸濁溶液から粒子を電析 膜に共析させる。

しかし、微粒子は電解液中で凝集し易いため、電 析膜に均一に分散した状態で微粒子を共析させる ことは困難であり、また、凝集した粒子は沈降する ため電解プロセス上の問題点も多い⁴⁾。一方、Zn の様な平衡電位が卑な金属の水溶液からの電析に おいては、副反応として H⁺イオンの還元反応が生 じ、陰極界面の pH が上昇する。そのため、低 pH で加水分解する金属イオンを第二元素として添加 すれば、その金属イオンが加水分解反応により酸化 物となり Zn 電析膜に共析させることが可能となる。 この様に電析時に生じる加水分解反応を利用すれ ば、難溶性の固形微粒子を電解液に添加しなくても、 複合電析を行うことが可能となる。

Mg, Al, Tiなどの標準単極電位がZnより卑な活性 金属がZn 膜に含有されると耐食性が向上すること が分かっている⁵。本研究では電析Zn 膜中への分 散材として、V⁶, Al⁷, Mg⁸, Zr⁹, Ce 等の活性金属に ついて検討したが、ここでは紙面の都合上、V, Zr について報告する。なお、Zr イオンを添加した溶液 においては、その加水分解反応を促進させるため、 更にポリエチレングリコール(PEG)を添加した。 PEG はZn 電析時の陰極界面のpHを上昇させ、Zr 酸化物の共析量を増加させることが期待される。 九州大学大学院 工学研究院 材料工学部門 教授



博士 (工学) 中野 博昭 Hiroaki Nakano

2. 固形分散粒子を含まない溶液からの Zn 系複合 電析

図 1 に従来の複合電析と本研究における複合電 析の模式図を示す。本研究では、電解液に微粉末を 添加することなく、従来の複合電析とは異なる手法 にて電析を行なう。



図1 従来の複合電析と本研究による複合電析の 模式図

Zn 電析においては、副反応として(1)式に示す H⁺ イオンの還元反応が起こり、陰極界面の pH が上昇 する。pH が上昇すると加水分解し易い金属イオン Mⁿ⁺は、(2)式により酸化物 MO_{n2} を形成するので、 この酸化物を電析 Zn に取り込むことができれば、 Zn-MO_{n2}の複合電析が可能となる。

 $2H^{+} + 2e \rightarrow H_2 \tag{1}$

 M^{n+} + $n/2H_2O$ \rightarrow $MO_{n/2}$ + nH^+

Zn はその水酸化物を経由して電析することが報告されている¹⁰⁾。分散材の**Zn** との共析挙動を予測するために、各分散材(0.05 mol/L)が加水分解し始める臨界 pH(pH_{cri})、この臨界 pH から推定した **Zn** 電析時の陰極界面における各金属イオンの形態、また、

(2)

各形態の化学種から金属電析が熱力学的に可能と なる平衡電位を Paurbaix¹¹⁾の熱力学的データを用 いて求めた。その結果を表1に示す。

表1 金属イオンが加水分解し始める臨界 pH と Zn 電析時の陰極界面における金属イオンの形態およ び金属電析の平衡電位

(各金属イオンの濃度: 0.05mol/L)

金属	価数	$\mathrm{pH}_{\mathrm{cri}}$	溶液本体に おける形態	金属電析の 平衡電位(V)	Zn電析時の陰極 界面での形態
Zn	2	6.3	Zn ²⁺	-0.77	Zn(OH)2
Zr	4	1.9	ZrO ²⁺	-1.53	ZrO ₂
v	4	3.1	VO ²⁺	-1.18	V_2O_4
Al	3	3.8	Al ³⁺	-1.67	Al(OH)3
Ce	3	7.9	Ce ³⁺	-2.48	Ce ³⁺
Ce	4	10.3	Ce(OH) ₂ ²⁺	-2.48	Ce(OH)22+
Mg	2	9.2	Mg ²⁺	-2.37	Mg ²⁺

V, Al, Zr イオンが加水分解する臨界 pH は、Zn イ オンのそれより低い。電析時の陰極界面の pH が加 水分解反応を起こす臨界値を越えると陰極界面で は V, Al, Zr イオンは加水分解反応により V₂O₄ や Al(OH)₃, ZrO₂ といった形態で安定に存在すること が予想される。Mg, Ce イオンはその加水分解反応 の臨界 pH が Zn より高いため、Zn 電析時において も、陰極界面では Mg²⁺, Ce³⁺, Ce(OH)₂²⁺イオンとし て存在すると考えられる。一方、本研究で用いた分 散材の酸化還元の平衡電位は、何れも Zn より大き く卑であり、金属状態で Zn と共析することは考え られない。以上のことから、V, Al, Zr イオンは、 電析の際、酸化物となり Zn 電析膜に共析すること が期待されるが、Mg, Ce の複合電析は難しいこと が予想される。

2. 1 Zn-V 酸化物複合電析

図2にZn-V複合電析膜のV含有率に及ぼす電流 密度、電解液流速の影響を示す。なお、本報告にお ける電析膜のV含有率(mass%)は、電析膜のV,Zn 濃度より[V/(Zn+V)]×100 により算出したもので ある。電析膜のV含有率は、何れの流速においても 電流密度が高くなるほど一旦減少し、更に電流密度 が高くなると増加に転じた。高電流密度の領域にお いて、電流密度が高くなるほど電析膜のV含有率が 増加したのは、電流密度の増加に伴い水素発生速度 が速くなり陰極界面で pH が上昇し VO²⁺イオンが 加水分解し易くなるためと考えられる。次に、流速 の影響に着目すると、流速が速くなるほど、電析膜 の V 含有率と電流密度の関係を示す曲線が高電流 密度側にシフトすることが分かった。高電流密度の 領域においては、電析膜の V 含有率は、流速が速く なると低下した。これは、流速が速くなると陰極界 面への H⁺の拡散が促進されるため、陰極界面の pH が上昇し難くなり、すなわち、VO²⁺イオンの加水分 解が起こり難くなるためと考えられる。



図 2 Zn-V 複合電析膜の V 含有率に及ぼす電流
 密度、電解液流速の影響
 (ZnSO₄・7H₂O 0.52mol/L,

VOSO₄ • 5H₂O 0.21mol/L, pH 2, 40°C)



図3 電流密度 200A/m² で Zn, Zn-V 複合電析を 行なった際の陰極近傍の pH

VO²⁺, Zn²⁺を含む溶液および Zn²⁺のみを含む静止 溶液から電析の際、微小 Sb 電極法により陰極界面 の pH を直接測定した。図 3 に電流密度 200A/m² で

電析した際の陰極近傍の pH を示す。陰極表面の pH は、Zn²⁺のみを含む溶液では、浴本体よりかなり高 い 5.3 まで上昇しているのに対して、VO²⁺, Zn²⁺を含 む溶液では、3.8 までしか上昇しなかった。Zn²⁺の みを含む溶液では、電解時の水素発生により Zn(OH)2 生成の臨界 pH まで pH が上昇していると考 えられる。それに対して、VO²⁺, Zn²⁺を含む溶液で は Zn(OH)2 生成の臨界 pH より低い pH でその上昇 が停滞した。これは、pH4 付近での VO²⁺の加水分 解反応による緩衝作用が生じるためと考えられる。 以上の結果より、VO²⁺, Zn²⁺を含む溶液からの電析 では、水素発生により陰極表面の pH が上昇するも のの V₂O₄ 形成による緩衝作用のため、Zn(OH)₂ 生 成の臨界 pH までは pH が上昇せず、陰極界面では V₂O₄のみが形成されると考えられる。Zn²⁺は、 Zn(OH)2 を経由しないで V2O4 層を通過して Zn に還 元され、その際に V₂O₄ を電析膜に取り込むと推察 される。

流速 1.1, 2.1, 4.2 m/s において 5000 A/m² で電析さ せた Zn-V 酸化物を EPMA にて観察したところ、流 速を増加させると、V 含有率は低下するものの V の 分布状態は、均一になることが分かった^の。撹拌を 行うことにより V の分布が均一になっていること から、 VO^{2+} イオンの加水分解反応が撹拌により陰極 界面でより均一に生じていることが推察される。

種々の流速下で得られた V 含有率の異なる電析 膜の腐食電流密度を分極曲線より求めた。その結果 を図4に示す。電析膜の腐食電流密度とV含有率の 関係にはバラツキが見られるものの、V 含有率が 4mass%以下の領域では、V 含有率が増加するほど 腐食電流密度は低下した。これは、V酸化物のバリ ヤー効果により、アノード反応、カソード反応が抑 制されるためと考えられる。著者らは、静止液から 得られた電析膜の腐食電流密度にはバラツキが多 く、V含有率と腐食電流密度との間に明確な相関関 係が認められないことを報告したの。静止液から得 られた電析膜の腐食電流密度と図 4 に示す腐食電 流密度を比較すると、本研究の電解液を撹拌して得 られた電析膜は静止液からの場合に比べその腐食 電流密度が小さくなる傾向が見られた。電析膜のV 酸化物の分布状態は電解液を撹拌した方が均一に なっていることから、V 酸化物の均一性が腐食電流 密度に影響を及ぼしている可能性がある。



図4 種々の流速下で得られた Zn-V 酸化物
 複合電析膜の 3%NaCl 水溶液中における
 腐食電流密度とV 含有率の関係

2. 2 Zn-Zr 酸化物複合電析

図 5 に電流密度を変化させて得られた電析膜の Zr 含有率に及ぼす PEG 添加の影響を示す。電析膜 のZr 含有率は、PEG を添加すると、電流密度が 1000 A・m⁻²以上において急激に増加し、電流密度が高く なるほど増大した。電析膜の Zr 含有率増加に対す る PEG 添加の効果は、電流密度 1000 A/m²以上にお いて顕著となった。



 図 5 Zn-Zr 複合電析膜の Zr 含有率に及ぼす電流 密度、PEG 添加の影響
 [ZnSO₄ • 7H₂O 0.52 mol/L, Zr(SO₄)₂ • 4H₂O 0.1 mol/L, pH2, 40℃, 無撹拌
 ○ PEG 無し、● PEG(1 g/L) 添加]





・Zn-Zr, PEG(1 g/L)添加、◆純 Zn, PEG(1 g/L) 添加]

図 6に Zn²⁺, Zr イオンを含む電解液からの Zn 析出 の部分分極曲線に及ぼす PEG 添加の影響を示す。 Zr イオンの影響を明らかにするため Zn²⁺のみを含 む電解液からの部分分極曲線も併せて示す。Zn-Zr 溶液からの Zn 析出の部分分極曲線は、PEG を添加 すると大きく分極した。Zn 単独液からの Zn 析出の 部分分極曲線も PEG 添加によりほぼ同程度、分極 しており、Zr イオンの有無にかかわらず、PEG 添 加により Zn の析出が大きく抑制されることが分っ た。PEG を添加した溶液では、Zn 析出の部分電流 密度が 1000 A/m² 近傍になる時、陰極電位は-1.2V より卑な電位域まで大きく分極していた。pH2の水 溶液からの水素発生反応は、陰極電位が-1.2Vより 卑になると、下記(3)式より(4)式の反応が主になる ことが報告されている¹²⁾。溶液中の H₂O の濃度は H⁺の濃度に比べると遥かに高いため、(4)式の反応 が主になると陰極界面の pH は、上昇し易いと考え られる。

$2H^{+}+2e^{-}$	→H ₂	(3)
$2H^++2e^-$	→H ₂	(3)

 $2H_2O + 2e^{-} \rightarrow H_2 + 2OH^{-}$ (4)

このため、PEG を添加すると、Zr イオンの加水分 解反応が起こり易くなり、電析膜の Zr 含有率が増 加したと考えられる。電析膜の Zr 含有率の増加に 対する PEG 添加の効果は、電流密度 1000 A/m²以上 において顕著となっており(図 5)、これは、1000 A/m² 以上において(4)式による水素の発生速度が増加、す なわち、OH⁻の生成速度が増加したためと考えられ る。



図7 PEG 有り無しの溶液から得られた Zn-Zr 酸化物複合電析膜表面の SEM 像および EDX による点分析結果 [(a) SEM without PEG、(b) SEM with PEG, (c) EDX of ①, (d) EDX of ②, (e) EDX of ③, (f) EDX of ④]

図7に PEG 有り無しの溶液から得られた Zn-Zr 酸化物複合電析膜表面のSEM像およびEDXによる 点分析結果を示す。PEG を含まない溶液から得られ た電析膜(図7(a))は、Znの板状結晶が大きく成長し 積層しており、板状結晶の隙間(図7(a)の②の箇所) に微細なスポンジ状の結晶が見られた。この微細な スポンジ状結晶の箇所からは、Zr と O が検出され ており(図7(d))、Zr酸化物が析出していると考えら れる。PEG を添加した溶液から得られた電析膜(図7 (b))は、Zn の板状結晶が消失し網状結晶(③)とスポ ンジ状結晶(④)を示した。網状結晶の箇所(図7 (e)) からは Zn が、スポンジ状結晶の箇所(図 7 (f))から は Zr と O が検出された。PEG を添加した方が Zr 酸化物の表面被覆率が増加した(図7(a,b))。Zrの共 析率は、PEG 添加により増加しており(図 5)、この ため、表面の被覆率も増加したと考えられる。

3. まとめ

表2に各種分散材のZnとの共析の状況をまとめた。 V酸化物は添加剤無しでも共析したが、それ以外の分 散材は、Zn電析を大きく抑制するような第4級アンモニ ウム塩を添加しないと酸化物として共析せず、分散材 の共析のし易さは、その種類により異なった。何れの分 散材とも陰極界面のpHが上昇するような電析条件下 でその酸化物の含有率が増加した。加水分解する臨 界pHが、Znイオンのそれより低いV,Al,ZrイオンとZn イオンより高いMg,Ceイオンとでは、酸化物の共析メカ ニズムが異なることが予想される。電析Znの耐食性は 各種酸化物の共析により改善された。

表2 各種分散材のZnとの共析の状況

金属	価数	共析の有無		
		添加剤無し	添加剤有り	
Zr	4	\bigtriangleup	0	
V	4	0	0	
Al	3	×	0	
Ce	3	×	0	
Ce	4	×	0	
Mg	2	×	0	

[○]共析有り、△僅かに共析、×共析無し

参考文献

- 石森茂、清水充、本田信一、大塚信治郎、豊田正義:金属表面技術、28(1977)508-512.
- S. S. Tulsi : Trans. Inst. Met. Finish. 61(1983) 142-149.
- 3) 塩原幸光、岡戸昭佳、阿部雅樹、鷺山 勝;鉄 と鋼、77(1991) 878-885.
- 4) 榎本英彦、古川直治、松村宗順:複合めっき、 p161(日刊工業新聞社、1989)
- 5) 森本康秀、黒崎将夫、本田和彦、西村一実、田 中 暁、高橋 彰、新頭英俊;鉄と鋼、89(2003) 161-165.
- 6) 中野博昭、大上 悟、案浦康徳、永井啓明、大 穂元人、福島久哲:鉄と鋼、100(2014)376-382.
- 大上 悟、中野博昭、小林繁夫、秋山徹也、福 島久哲、奥村和生:表面技術、53(2002)920-925.
- 8) 中野博昭、大上 悟、小林繁夫、福島久哲、荒 賀邦康、奥村和生、茂 博雄:鉄と鋼、 90(2004)801-806.
- 原 洋輔、植田大樹、大上 悟、中野博昭:日本金属学会誌、82(2018)366-374.
- 10) 秋山徹也、福島久哲:鉄と鋼、 81(1995)417-419.
- M. Pourbaix : Atlas of Electrochemical Equilibria in Aqueous Solutions, Pergamon Press(1966)
- 12) M. Stern: J. Electrochem. Soc. 102 (1955) 609-616.