水和溶融塩を用いる環境対応型の銀ースズめっき液の開発

北田 敦

京都大学大学院工学研究科材料工学専攻

概 要 EU 圏における RoHS 指令の施行など,人体に有害な鉛の使用制限が広がり, Sn-Ag 合金をはじめとする鉛フリーはんだの需要が高まっている。電子部品等における Sn-Ag はんだは,水溶液を用いる電気めっきにより実装される。しかし,現状の工業的 Sn-Ag 合金電析浴にはシアン化合物の使用による毒性があることや,めっき廃液からの金属分離が困難であるといった問題がある。これらの解決のため,塩化物系濃厚水溶液を用いる合金浴を検討した。

CaCl₂系水和溶融塩は安価で安全であり、純水には難溶性の塩化銀(AgCl)が室温でも 40 mmol dm⁻³程度溶解できる。 この銀濃度は Sn-Ag 合金めっき浴としては十分である。よって本研究では CaCl₂系水和溶融塩を用いる Sn-Ag 合金電析 について検討した。これに加えて、塩化物イオン濃度の違いによる AgCl の溶解度の差が大きいことを利用して、電析浴 からのスズ、銀成分の分離を検討した。

サイクリックボルタンメトリをもとに合金の析出電位を検討し、電位-0.4 V, -0.5 V vs. Ag/AgCl(3.33 mol dm⁻³ KCl)での 定電位電析を行った。電位-0.4 V での定電位電析ではアモルファス Sn-Ag 合金が、電位-0.5 V では粒状の金属 Sn とと もに平滑な Sn-Ag 合金が析出していることを確認した。

金属成分の分離方法として、電析浴の純水による希釈と、NaOH 添加による pH 調整を試みた。純水での希釈方法では、銀成分の沈澱に時間がかかること、スズ成分が銀成分とともに沈澱することが明らかになった。pH 調整による方法では、電析浴中のスズ成分の濃度はほとんど変化することなく、銀成分のみが沈澱し、金属の分離に成功した。

以上より、低毒性でかつ廃液処理時の金属分離が容易な Sn-Ag 合金電析浴として、CaCl₂ 系水和溶融塩の利用可能 性が示された。このほか、AgCl と同様に純水には難溶性である PbCl₂ が、CaCl₂ 系水和溶融塩に対して高い溶解度を示 すことを利用し、新しい鉛電解プロセスを提案した。

1. 研究目的

1.1 Sn-Ag 合金

Sn-Ag 合金は鉛フリーはんだの代表的な材料である。 鉛フリーはんだとは人体に有害な鉛を使用しないはんだ 材料である。近年の EU 圏における RoHS 指令の施工な ど,鉛の使用を制限する動きを受け, Sn-Ag合金の需要が 高まっている。

Sn-Ag 合金は、表面の酸化物層の成長速度の小ささに 起因するはんだ濡れ性の良さや、回路のショートの原因と なるウィスカと呼ばれる針状の成長が抑えられるといった はんだ材料として適した特徴を有する^(1, 2)。このような優れ た機械的特性から回路の小型化,高機能化に不可欠な バンプめっき等に利用されている。バンプめっきは基板同 士をめっきにより直接接合する技術であり,通常の接合よ り小さな面積で接合することが可能である。

1.2 Sn-Ag 合金電析浴の課題

スズイオン(II)の2電子還元反応(Sn²⁺+2e=Sn; *E* = - 0.138 V vs. SHE)と銀イオン(I)の1電子還元反応(Ag⁺+e = Ag; *E* = 0.763 V vs. SHE)の標準酸化還元電位の差は 935 mV と非常に大きい⁽³⁾。よって、合金電析を行うには銀 イオン濃度を相対的に低くする、錯形成剤を用いるなどに より析出電位の差を小さくする必要性ある。現在用いられ

ている Sn-Ag 合金電析浴として, シアン化物イオンや有機 化合物を錯形成剤として用いる浴が報告されている^(4, 5)。 しかしシアン化物イオンを用いた浴ではその高い毒性の ために作業環境が悪化するという課題がある。また有機化 合物を用いた浴では添加剤成分のめっき被膜中への混 入による皮膜特性の悪化や分解による浴の不安定性など の課題がある。加えて, これらの浴には共通して金属の分 離回収が難しいという課題もある。本研究ではこれらの課 題を解決する新規 Sn-Ag 合金電析浴として, CaCl₂ 系水 和溶融塩を用いた電析浴を検討した。

1.3 CaCl2系水和溶融塩

9.3 mol kg⁻¹ CaCl₂ in water のような CaCl₂系水和溶融塩 では、Fig.1 で示すようにほとんどの水分子がカルシウムイ オンに配位するような構造をとる。塩化カルシウムは安価 で取り扱いが容易で毒性が低いため、CaCl₂ 系水和溶融 塩は電析浴への利用の研究が進められている。当研究室 での先行研究により CaCl₂ 系水和溶融塩の銀めっき浴へ の利用可能性が示された⁽⁶⁾。ここでは塩化物イオン濃度の 上昇にともなって溶解度が大きく変化することが示された (Fig. 2)。これは塩化物系濃厚水溶液中の高い塩化物イ オンの活量によって銀イオン(I)がポリクロロ錯体として安 定化することによる。

1.4 CaCl₂系水和溶融塩からの鉛電析

鉛地金の需要は主に鉛蓄電池が占めるが,自動車生 産台数の増加にともない今後その消費量の増加が見込ま れる。また,環境規制の観点から電子機器など他の用途 における鉛の使用量が縮小する一方で, 廃電子機器や銅, 亜鉛製錬残渣から鉛を効率よく分離回収することがより重 要になっている。鉛製錬において, 乾式工程にて還元精 製された粗鉛の最終精製には, 電解精製, 特にケイフッ 酸(H₂SiF₆水溶液)を電解浴に用いる Betts 法が広く採用 されている。一方で, ケイフッ酸浴はフッ化水素(HF)や四 フッ化ケイ素(SiF₄)の揮発による大気汚染が懸念される。 また, フッ素の排水規制も強化傾向にあり, フッ素フリーで 環境負荷の小さい代替浴が求められる。

鉛の電析浴は電解精製のほかに Sn-Pb 共晶はんだの 電気めっきなどの用途でも検討および実用化されており, 工業的にはホウフッ酸浴やスルファミン酸浴が報告されて いる。鉛塩の溶解度,用いる薬剤のコスト,電析形態など の観点から実用に至る候補は限定される。また,塩化物浴 を電析に用いた例としては,廃バッテリーの湿式リサイクル プロセスが研究されている。ここでは,塩化物浴へ鉛化合 物を浸出したのち電解採取により金属 Pb を回収している。 一方で,ここで使われている浴では PbCl₂の溶解度が一 般的な電解精製浴の Pb(II)濃度(Betts 法で [Pb(II)] = 70 g dm⁻³)に比べて低く, Pb(II)濃度の高い浴を 必要とするプロセスへの応用は困難である。

上記のような CaCl₂ 系水和溶融塩を用いることで,電析 浴として利用できるレベルの Pb(II)イオンを塩化物錯体と して含む浴を建浴できるのではないかと考えた。







Fig. 2 Solubility of AgCl in each chloride aqueous solutions against Cl⁻ concentration.

1.5 本研究の目的と方針

CaCl₂ 系水和溶融塩での銀イオン溶解度の大きな可変 性に着目し、容易に銀成分の回収が可能な Sn-Ag 合金 電析浴の設計を目的とした。CaCl₂ 系水和溶融塩を用い た合金電析浴を作製し、定電位電析試験を行った。また、 水による希釈や NaOH 添加による pH 調整によって、電析 浴からの金属分離を試みた。また、CaCl₂ 系水和溶融塩に ついて、鉛電析浴としての利用性を検討するために、 PbCl₂ の CaCl₂ 系水和溶融塩への溶解度および PbCl₂を 溶解させた CaCl₂ 系水和溶融塩からの鉛の電析挙動を調 べた。

2. 研究方法

2.1 Sn-Ag合金電析試験

作製した電析浴の組成は 5 mmol dm⁻³ AgCl + 195 mmol dm⁻³ SnCl₂ + 12 mmol dm⁻³ HCl + 4.68 mol dm⁻³ CaCl₂ 水 溶液である。この組成は既報を参考にした⁽⁷⁾。

2.2.1 純水による希釈分離

電析浴 20 mL に対して超純水 80 mL を加えて 5 倍に 希釈した。電析浴は CaCl₂·10H₂O すなわち 4.68 mol dm⁻³ CaCl₂aq をベースとしているため、希釈によって CaCl₂濃度は 0.93 mol dm⁻³となるが、CaCl₂に対する H₂O のモル比は約 60 となり、塩化物イオン濃度は 1.9 mol kg⁻¹となる(**Fg. 3**)。 塩化物イオン濃度が 3.7 mol kg⁻¹ のとき銀の溶解度は 0.41 mmol dm⁻³ であり、これは合金浴の銀イオン濃度 5 mmol dm⁻³の約 8%である。よって、熱力学的にはこの希 釈によって溶解している銀の 92%以上が沈澱として分離 できる。



Fig. 3 Thermodynamically expected change in the AgCl solubility by the five-fold dilution.

2.2.2 pH 調整による金属分離

電析浴調製の際に、HCI を添加し pH を低下させること により SnCl₂の加水分解を抑制した。そこで、反対に pH を 上昇させることによってスズの水酸化物塩を沈殿させて、 スズ成分のみを分離回収できるのではないかと考え、 NaOH を添加し pH を調整した。金属分離試験において、 浴中の銀イオン濃度並びにスズイオン濃度は ICP-OES に より測定した。ろ液および沈殿物はそれぞれ ICP-OES、 XRD を用いて評価した。

2.3 CaCl₂系水和溶融塩からの鉛電析

CaCl₂を純水に溶解し, 種々の濃度の CaCl₂ 水溶液を 得た。次に, 十分量の PbCl₂を加え, 液温 30°C, マグネテ ィックスターラーを用いた回転速度 300 rpm での 12 時間 の撹拌によりこれを飽和濃度まで溶解させたのち, 濾過に よって PbCl₂ が飽和した CaCl₂ 水溶液を得た。続いて、こ の飽和溶液を 1000 倍に希釈した溶液を得た。誘導結合 プラズマ発光分光分析(ICP-OES)により希釈溶液中の Pb 濃度を測定し、PbCl₂の飽和溶解度を決定した。

電気化学測定は全て室温,大気下で行った。PbCl₂を 100 mmol kg⁻¹溶解させた濃度 5.84 mol kg⁻¹の CaCl₂水溶 液を用いて,鉛電析試験を行った。作用極には Cu 板,対 極には IrO₂ 被覆 Ti 電極を用いた。参照電極には銀-塩 化銀電極を用いた。Pb の自然浸漬電位に比べて 100 mV 卑な電位において定電位電析を通電電気量は 1 C cm⁻², 撹拌速度 400 rpm で行った。得られた電析物について, XRD により相の同定を行った。走査型電子顕微鏡(SEM) にて得られた電析物の表面観察を行った。

3. 研究結果

3.1 Sn-Ag 合金電析

サイクリックボルタンメトリの結果から、合金電析電位と 考えられた-0.4 V~-0.5 V vs. Ag/AgCl (3.33 mol dm⁻³ KCl) 付近での電位を変化させて定電位電析試験を行っ た。外観写真から、電析物は平滑に析出していることが確 認できた。EDX による組成分析結果は、電位-0.4 V の場 合 Ag: Sn = 86at%: 14at%であり、電位-0.5 V の場合 Ag: Sn = 12:88 であった。電位-0.5 V の場合, XRD およ び SEM 像から、金属 Sn のデンドライト成長と Ag₃Sn の平 滑析出を確認した。EDX マッピングの結果から、銅板上に 合金が平滑に析出し、その上に粒状の金属 Sn が析出し ていることが観察できた。

3.2.1 純水による希釈分離試験結果

実際の試験では,希釈後の溶液は白色に懸濁した。この沈殿を一定時間ごとにろ過により分離し,ろ液中のイオン濃度を ICP-AES 分析により測定した。希釈後の時間に対して,ろ液中の銀イオン濃度とスズイオン濃度をプロットしたものを Fig. 4 に示す。ここで Fig. 4 中の点線は,先行研究で得られた塩化物イオン濃度が 3.7 mol kg⁻¹ のときの銀の溶解度である。

3.2.2 pH 調整による金属分離試験結果

水酸化ナトリウム水溶液を滴下した直後に電析浴は白 色に懸濁した。これはHClが中和され、スズの水酸化物が 生成したためと考えられる。滴下を続けるとpHが9.0 に達 したところで懸濁色は黒色に変化した。ろ液+電析浴に 含まれる銀イオン濃度,スズイオン濃度を Table.1 に示す。 ここで各イオン濃度はチオ尿素,硝酸銀水溶液で薄めた 溶液の濃度である。pHを10.0 に調整した結果,銀イオン 濃度は99%減少し,スズイオン濃度はほとんど変化が見ら れなかった。また,XRD 測定の結果,黒色沈殿には主に 塩化銀が含まれていることが確認できた。

3.3 CaCl2系水和溶融塩からの鉛電析

PbCl₂は室温で純水に難溶であるが, CaCl₂系水和溶融 塩中では最大 0.452 mol kg⁻¹ ([Pb(II)] = 93.7 g kg⁻¹)まで 溶解可能であった。これは高い Cl⁻活量を背景とする PbCl₄²⁻錯体の形成のためと考えられる。鉛電析に関する 電気化学特性を調べた結果,定電位電析により粒径 1 μm 以下の小さな粒からなる Pb が得られた(Fig. 5)。溶液の高 い粘性や大きなイオン間相互作用のために Pb(II)化学種 の拡散が制限されるものの,溶液の撹拌を行うことで電析 速度を向上させることが可能であった。

Table. 1Ion concentrations of the filtrates and baths.

		filtrate	bath
	stannate ion	108 mg dm ⁻³	105 mg dm ⁻³
	silver ion	$2.29 \times 10^{-2} \text{ mg dm}^{-3}$	2.45 mg dm ⁻³



Fig. 4 Aging effect of the ion concentrations after water dilution.



Fig. 5 Photographs and surface SEM images of deposits obtained through the electrodeposition using $PbCl_2$ -containing $CaCl_2$ hydrate melt. Open square shown in (a) are the displayed area of (b), and that in (b) are the area of (c).

4.考察

4.1 Sn-Ag 合金電析

電析浴の分極挙動から、電位 $-0.4 \sim -0.5$ V vs. Ag/AgCl (3.3 mol dm⁻³ KCl) 付近に合金の電析電位が存在すると 考えられた。電位-0.4 V における定電位電析では、平滑 な Sn-Ag 合金(Ag₃Sn と Ag_{0.8}Sn_{0.2})が析出した。電位-0.5 V における定電位電析では、金属 Sn と Ag₃Sn の析出 を確認した。電位-0.5 V において銅板上に Ag₃Sn 合金が 平滑に析出し、その上に粒状の金属 Sn が析出していたが、 これは定電位電析中に、参照電極の電位が数 mV 程度揺 らぐことによってスズの析出電位を跨いだことによるものと 考えられる。

4.2.1 純水による希釈分離

ろ液中の銀イオン濃度は時間経過とともに低下した。こ こから,銀成分が沈殿する反応は、反応速度が非常に小さ いことがわかる。また、スズイオン濃度も時間経過とともに低 下している。これは、希釈によって pH が上昇し、それによ ってスズが水酸化物塩として沈殿したためと考えられる。

4.2.2 pH 調整による金属分離

pH を 10.0 に調整した結果,銀イオン濃度は 99%減少 し、スズイオン濃度はほとんど変化が見られなかった。す なわち、黒色沈殿中にスズ成分はほとんどないということ になり、これは XRD の結果と相補的である。スズ成分が沈 澱しない理由は、スズが両性元素であり、pH10.0 におい て水酸化物イオンと錯体を形成したためであると考えられ る。

4.3 CaCl2系水和溶融塩からの鉛電析

従来, 鉛電解における塩化物浴の利用は PbCl₂の溶解 度の低さゆえに限定的であったが, CaCl₂ 系水和溶融塩 を用いることでより広い Pb(II)濃度範囲で塩化物浴を利用 できる可能性が示された。このようにCaCl₂系水和溶融塩は 鉛電解系の新たな選択肢のひとつとなると期待される⁽⁸⁾。

5. 今後の課題

CaCl₂系水和溶融塩をベースとする Sn-Ag 電析浴にお いて、電析浴のpHを調整することで黒色の銀成分が沈殿 し、スズ成分との分離回収に成功したが、銀がどのような 沈澱反応を起こすのかは不明である。この反応の分析が 今後の課題である。また、鉛の電解精製を想定した濃厚 水溶液への粗鉛のアノード溶解挙動や不純物動態も今後 の検討課題である。

6. 文献

- 1. 藤原 裕, 表面技術, 57, pp. 479-483 (2006).
- 2. S. Arai et al., J. Electrochem. Soc., 150, C730 (2003).
- 電気鍍金研究会,環境調和型めっき技術, p. 27 (2004).
- 4. 新井 進, 表面技術, 49, pp. 230-234 (1998).
- Rohm and Haas Electronic Materials LLC, 銀-スズ合 金の電気めっき浴, 特表 2016-522327, 2017-2-22.
- K. Adachi et al., J. Electrochem. Soc., 166, D409 (2019).
- 7. S. Arai et al., Mater Trans. JIM., 39, 439 (1998).
- 8. 宮本真之, Journal of MMIJ, 137, 103 (2021).

Development of Environmentally Friendly Silver–Tin Plating Bath Using Hydrate Melts

Atsushi Kitada

Department of Materials Science and Engineering, Kyoto University

Summary

Lead (Pb)-free solder such as silver-tin (Ag-Sn) alloy is highly demanded since the use of Pb is more and more limited nowadays due to the adoption of RoHS directive in EU. Ag-Sn solder for electric wiring/circuit board is electroplated in aqueous solutions. However, the use of cyanides as complexing agents in the electroplating baths has been an issue toward SDGs. The strong complexing agents also make it difficult to separate the metal elements from the waste baths.

CaCl₂ is a low-toxic, inexpensive reagent that dissolves in large amounts in water to form highly concentrated aqueous solutions, or hydrate melts electrolyte. In this work, the CaCl₂ hydrate melt was investigated as novel Ag-Sn electroplating baths. While AgCl is poorly soluble in water at room temperature, AgCl is soluble to the CaCl₂ hydrate melt (40 mmol dm⁻³). Flat electroplating of Ag-Sn alloy was obtained between -0.4 V and -0.5 V vs. Ag/AgCl in 3.33 M KClaq. In addition, the metal separation between Ag and Sn was successful by the addition of NaOH (high pH). The dilution by pure water for efficient Ag-Sn separation was unsuccessful.

The CaCl₂ hydrate melt was also investigated for novel lead (Pb) electrolysis processes. While PbCl₂ is poorly soluble in water at room temperature as well as AgCl, PbCl₂ dissolved up to $[Pb(II)] = 93.7 \text{ g kg}^{-1}$ (0.452 mol kg⁻¹) in the CaCl₂ hydrate melt due to its high Cl⁻ activity. The CaCl₂ hydrate melt can be a potential candidate electrolyte for PbCl₂-based electrolytic processes, which include recycling of Pb batteries and Pb-containing old electric boards.