論

文

# 準可逆系電極の電解における電流密度・過電圧曲線の解析\*

# 今清水雄二\*\*

# An Analysis of Current Density-Overpotential Curve for Quasi-reversible Electrode System

Yuji Imashimizu

# Abstract

It has been considered that the analysis of the current density-overpotential curve for the quasireversible electrode system would be complicated, while that for the reversible and irreversible ones could be done approximately by using the reduced forms of the general expression which represents the steady-state current flowing at the electrode under an overpotential.

In this report, it is shown that if the anodic and cathodic diffusion-limited current densities were given for a quasi-reversible electrode system by some proper method, the activation and concentration overpotentials under a polarization of the electrode could be determined so that the current density-overpotential curve would be analyzed explicitly by the general expression, resulting in the estimation of the exchange current density and the transfer coefficient. This approach is applied to analyze the current density-overpotential curve for an anodic dissolution of the (111) surface of copper single crystal in a concentrated solution of NaCl containing NaBr and a small amount of CuCl, and proved reasonable.

# 1. 赭 言

よく知られているように、電極を外部的に分極さ せたとき電流が流れるのは、電極面において電荷移 動反応が一方向に進行するとともに電解液中におい て反応関与物質の移動が起こるためであり、電流密 度は次のように表される、すなわち、 n 個の電子の 移動をともなう1種類の電極反応、

X ≈ Y + n e (1) のみを起こす単純電極を平衡電位より過電圧 η だけ 高い電位に保つと、反応は右方向へ進行するととも

1998年7月31日受理

- \* 電気化学会, Cu 結晶(111)表面のアノード溶解に おける電流密度・過電圧曲線の解析,平成9年3月 28日(1997), 横浜 にて一部講演
- \*\* 秋田大学工学資源学部材料工学科, Department of Materials Science and Engineering, Faculty of Engineering and Resource Science, Akita University.

にXおよびYの移動が起こることにより電流が流れ. 定常状態における電流密度 *i* は.

$$i = i_0 \left\{ \frac{C_x}{C_x} \exp\left(\frac{a n e \eta}{k T}\right) - \frac{C_y}{C_y} \exp\left(-\frac{(1-a) n e \eta}{k T}\right) \right\}$$
(2)

と表される<sup>(1)</sup>.ここで,  $i_0$ は交換電流密度, aは 電荷移動反応の移動係数, eは電気素量であり,  $C_x$ および $C_v$ は一定の電流が流れる定常状態での電極 面におけるXおよびYの濃度,  $C_x^0$ および $C_y^0$ は電 解液内部の濃度である.また、この電極反応にとも なう液中から電極面へのXの移動およびその逆方向 のYの移動が拡散によっておき、この電極系におい て流れ得る最大のアノードおよびカソード電流の限 界電流密度を $i_{1x}$ および $i_{1y}$ とすると、式(2)にお ける $C_x/C_x^0$ および $C_y/C_y^0$ は

$$\frac{C_{x}}{C_{x}^{0}} = 1 - \frac{i}{i_{\perp x}}, \quad \frac{C_{y}}{C_{y}^{0}} = 1 - \frac{i}{i_{\perp y}} \quad (3)$$

と表される (1) (2)

先の一般式(2)にこの式(3)を代入して整理すると, 式(2)の電流密度 *i* と過電圧 η との関係は

$$\frac{i}{i_{\perp x}} = \left\{ 1 - \exp\left(-\frac{n e \eta}{k T}\right) \right\} \left\{ 1 - \frac{i_{\perp x}}{i_{\perp y}} \times \exp\left(-\frac{n e \eta}{k T}\right) + \frac{i_{\perp x}}{i_{0}} \exp\left(-\frac{a n e \eta}{k T}\right) \right\}^{-1}$$
(4)

と表される.したがって、もし、 $i_{1x}$ 、 $i_{1y}$ 、 $i_{0}$ および $\alpha$ が決定されるならば、この電極の $i - \eta$ 曲 線は式(4)を計算することによって表されるが、実 験的に得られる $i - \eta$ 曲線の解析においては、通常 この式は直接適用されない。

すなわち. *i*-n曲線に関する従来の解析によれ ば、標準反応速度係数 k, の小さい非可逆系電極の 電解では反応速度は電極面における電荷移動過程に よって支配されるとし、式(4)の $i - \eta$ 関係をTafel 式によって近似的に表すことにより、交換電流密度 i。ないし速度係数 k, および移動係数 a が求められ る. これに対して、 krの大きい可逆系電極の電解で は反応速度は電極面における電荷移動過程に殆ど依 存せず、電解液中のXおよびYの移動過程に支配さ れるとして、式(4)の関係は濃度分極支配の近似式 によって表されるが、この場合 i ₀および α は求め られない。一方、現実の電極反応は極端に可逆的あ るいは非可逆的ということは少なく、一般には電極 面における電荷移動と電解液中の物質移動の両過程 の寄与を含み、式(2)における過電圧 n は電荷移動 反応を一方向に進行させる活性化過電圧η。と電流 の流れにともなう電極面におけるXおよびYの濃度 変化による濃度過電圧 η 。の、少なくともこの二者 の寄与を含むと考えられるが、この準可逆系電極反 応の $i - \eta$ 曲線を $\eta_a$ および $\eta_c$ の評価を含めて解析 する方法は示されていない.

しかし、単純電極の電極反応について、アノード およびカソード拡散限界電流密度が与えられるなら ば、以下に述べるように、濃度過電圧と活性化過電 圧は決定されるので、電極反応の非可逆性にかかわ らず  $i - \eta$  曲線を $\eta_a \ge \eta_c$ の両者の寄与を含む式(2) によって解析し、 $i_0$ およびaの値を決定すること ができる、本論ではその解析法を示すとともに、Cu 結晶(111)表面の電解における電流密度・過電圧曲 線の解析に適用し、検討した、

## 2. 電流密度・過電圧曲線の解析法

#### 2.1 電流密度・過電圧式の解釈

前述における式(3)の関係は,限界電流密度 i 🐹 および i いが与えられるならば,単純電極を分極さ せ、ある一定電流 *i* を流すときの電極面における X および Y の 濃度, C x および C y. が求められること を示している、そうすると、電流の流れにともなう 電極面における X および Y の 濃度変化による電位の ずれ、すなわち濃度過電圧は一般的に

$$\eta_{c} = \frac{kT}{ne} \ln \left( \frac{C_{\rm Y}}{C_{\rm X}} \frac{/C_{\rm Y}^{0}}{/C_{\rm X}^{0}} \right)$$
(5)

$$=\frac{kT}{ne}\ln\left\{\frac{1-(i/i_{\perp Y})}{1-(i/i_{\perp X})}\right\}$$
(6)

により表されると考えられる.また、外部的に加え られる過電圧  $\eta$  が濃度過電圧  $\eta_a$ と活性化過電圧  $\eta_a$ とからなるとすると、 $\eta_a$ は

$$\eta_{a} = \eta - \eta_{c} \tag{7}$$

により与えられる.式(5)および(7)の関係を用いる と、式(2)は

$$i = i_0 \frac{C_x}{C_x} \exp\left(\frac{\alpha n e \eta}{kT}\right) \times \left\{ 1 - \exp\left(-\frac{n e \eta_a}{kT}\right) \right\}$$
(8)  
$$= i_0 \left(\frac{C_x}{C_x}\right)^{1-\alpha} \left(\frac{C_y}{C_x}\right)^{\alpha} \times$$

$$\left\{ \exp\left(\frac{\alpha \ n \ e \ \eta \ a}{k \ T}\right) - \exp\left(-\frac{(1-\alpha) \ n \ e \ \eta \ a}{k \ T}\right) \right\}$$
(9)

と表される.式(9)は電流密度 *i* を電荷移動反応に よって表したButler-Volmer式に他ならず、この式 (9)の導出は、活性化過電圧が式(5)および(7)の関 係によって一般的に表されることを示している.

以上の議論に基づくと、単純電極の電流密度・過 電圧曲線は一般的に次のように解析される。

2.2 電流密度・過電圧曲線の解析法

式(8)において

$$\sigma_s = 1 - \exp\left(-\frac{n \ e \ \eta_a}{k \ T}\right) \tag{10}$$

とおき、また、式(3)により、 $C_x/C_x$ <sup>®</sup>を $i \ge i_{ix}$ によって表せば、

$$i = i_0 \left( 1 - \frac{i}{i_{+x}} \right) \exp \left( \frac{\alpha n e \eta}{k T} \right) \sigma_s \qquad (11)$$

と表され、この式はさらに

 $\ln\left\{\left(1-\frac{i}{i+x}\right)^{-1}i\sigma_{s}^{-1}\right\} = \ln i_{0} + \frac{\alpha n e \eta}{kT} \quad (12)$ のように変形される.

このように単純電極反応の $i - \eta$ 関係は一般的に 式(12)によって表されるが、これは次のことを意味 する. すなわち、もし、拡散限界電流密度i xおよ びi xが与えられるならば、電極反応の非可逆性に かかわらず、 $i - \eta$ 関係における $\eta_{a}$ および $\eta_{a}$ はそ れぞれ式(6)および(7)によって求められ、さらに $\sigma_{s}$ が式(10)によって求められるので、実験的に得られ る $i - \eta$ 曲線は式(12)によって1n{ $(1 - (i / i_{1x}))^{-1}$ × $i \sigma_s^{-1}$ } と $n e \eta / k T$  との関係としてプロッ トされる. したがって、この直線関係を求めれば、 その傾きより移動係数 $\alpha$ が、また、縦軸切片の大き さより交換電流密度 $i_o$ が推定される. そうすると、 この電極系の $i - \eta$ 関係を表す理論曲線が式(4)に よって求められる.

#### 3. 実験方法

純度99.996%の再電解銅を初材料として、(111) 面に約0.5°以内でほぼ一致する平滑表面を有するCu 結晶試料を調製した<sup>(3)</sup>. このCu結晶試料の(111)表 面を電解研磨した後, Fig.1 のように恒温槽によっ て一定温度に保持されスターラーによりゆるやかに 撹拌される 5 kmo1/m<sup>3</sup> NaCl, 0.25 kmo1/m<sup>3</sup> NaBrお よび10<sup>-4</sup> kmo1/m<sup>3</sup> CuC1から成る電解液<sup>(4)</sup>に下向き に浸けた<sup>(3) (4)</sup>.

Cu結晶のこの電解液中における浸漬電位は、Cu原 子が 2 Cl<sup>-</sup>イオンと反応して塩化第一銅錯イオンを 生成する電極反応、

Cu + 2 Cl<sup>-</sup> ⇐ CuCl<sub>2</sub><sup>-</sup> + e (13) の平衡電位に近い (NaBrを含むためやや低い) 電 位 <sup>(4)</sup>.本実験によれば298Kにおいては*E*<sub>eq</sub>~-150 mV vs. SHE, を示す. Cu結晶の浸漬電位が一定になったことを確認した 後、ポテンショスタットによって浸漬(平衡)電位よ り過電圧 η だけ高いあるいは低い電位に保持して定 電位電解を行い、電解槽底部に置かれたリング状の 白金線対極との間に流れる電流の時間変化をレコー ダーに記録した。

## 4. 実験結果

Cu結晶(111)表面を298 Kにおいて一定電位に保っ て電解したときの電流密度・時間曲線の例を Fig.2 に示す. 過電圧  $\eta$  を印加した直後に瞬間的に大きい 電流が流れるが、電流密度 i は急激に減少し、 $\eta <$ ~100 mV のときは(a)のようにほぼ一定の値 i sに なる. これに対し  $\eta$  が比較的大きく  $\eta >$ ~100 mVの ときは(b)のように電流は電解初期にある極小値 i s に達した後、増大する傾向を示す<sup>(3)(5)</sup>.

Figure 3 は、Cu結晶の電位を298 Kにおいて酸化 方向あるいは還元方向に10 mV、20 mVあるいは50 mV ずつステップ的に増大したときの、Fig. 2(a)に示す ような各電位における電流密度の定常値 isあるい は(b)に示すような極小値 isを過電圧 n に対してプ ロットした電流密度・過電圧曲線である. この図の アノード側の最大過電圧より大きい過電圧下では、 これより小さい過電圧下における電流・時間曲線と



Fig. 1 Electrolytic cell. S: copper crystal, E: electrolyte which consists of 5 kmol/m<sup>3</sup> NaCl, 0.25 kmol/m<sup>3</sup> NaBr and 10<sup>-4</sup> kmol/m<sup>3</sup> CuCl<sup>(2)</sup>, RE: reference electrode, WE<sub>1</sub> and WE<sub>2</sub>: lead wires for the detection of potential and current, CE: counter electrode, Rt: rotator, St: stirrer, T: thermostatic bath and Th: thermometer.



Time, t →

Fig. 2 Current density – time curves under potentiostatic electrolysis of the (111) surface of copper crystal at 298 K.
(a) and (b) show the curves measured at overpotentials of 80 mV and 150 mV, respectively.



Fig. 3 Plot of the current density *i* versus overpotential for the anodic and cathodic polarization of the (111) surface of copper crystal in the electrolyte at 298 K.  $i_{1x}$  and  $i_{1y}$  are the anodic and cathodic limiting current densities, respectively.

は異なり、電流は時間とともに減少し続け、Fig. 2 (b)のような極小の電流値は決定されなくなる、そ こでこの最大過電圧における初期の電流密度より、 アノード限界電流密度として $1.20 \times 10^3$  A/m<sup>2</sup>を推定 した、また、カソード側の飽和電流値より、カソー ド限界電流密度として $-1.39 \times 10^{-1}$  A/m<sup>2</sup>を推定し た.

#### 5. 解析および考察

従来の研究<sup>(6)~(8)</sup>によれば、本実験のような塩 化物溶液におけるCuのアノード溶解は、電解液内部 から電極面に向かうCl<sup>-</sup>イオンの拡散移動、電極面 における式(13)の電荷移動反応、および電極面から 電解液内部に向かうCuCl<sub>2</sub><sup>-</sup>イオンの拡散移動によっ て進行すると考えられる。したがって、本実験のCu 結晶の電極反応を式(1)の単純電極の電極反応とみ なし、2Cl<sup>-</sup>をXに、CuCl<sub>2</sub><sup>-</sup>をYに対応させると、電 流密度と過電圧の関係は式(12)により表すことがで きると考えられる。ただし、アノード限界電流はCu Cl膜の析出によると推察される<sup>(6)~(8)</sup>ので、本実 験で推定したアノード限界電流密度はCuCl膜の析出 による限界電流密度  $i_{1x}$  とし、これはCl<sup>-</sup>イオンの 拡散限界電流密度  $i_{1x}$  とし、これはCl<sup>-</sup>イオンの

Cu結晶(111)表面の定電位電解における η >~100 mVの電流密度の時間変化は, Fig.2(b)に示すように, 電流密度は極小値に達した後は時間とともに増大す る傾向を示すが、これはエッチピットの形成と成長 によることが顕微鏡的に確かめられている(3)(5). すなわち.  $n > \sim 100 \text{ mV}$ では表面ステップの核形成 が著しくなり、ステップ密度とともにキンク密度の 増大にともなう電流密度の増大の寄与が大きくなる. 一方,式(13)によるCu結晶の電極反応の交換電流密 度ioは、電解液のCl<sup>-</sup>イオンおよびCuCl<sub>2</sub><sup>-</sup>イオンの 濃度の他にCu結晶(111)表面のキンク密度に依存し、 キンク密度が高いほど大きくなると考えられる、し たがって、本実験のように、浸漬電位から過電圧を ステップ的に増大させる方法による電流密度・過電 圧曲線の測定においては、約100 mV 以上の過電圧 域に達するとエッチピット形成によりキンク密度は 増大し、 ioは異なる値になると考えられる. この ことは、Fig.3 の $i - \eta$ 関係において $i_0$ を一定とす る式(12)の適用される範囲はη <~100 mVの低過電 圧域に限られることを意味する.

そこで、限界電流密度 $i_{1x}$ および $i_{1y}$ はCl<sup>-</sup>イオ ンおよびCuCl<sub>2</sub><sup>-</sup>イオンの拡散移動による限界電流密 度に対応すると仮定して、Fig.3 を前述の方法によ り解析し、 $\eta < 110$  mVにおける $i - \eta$  関係を式(12)



Fig. 4 Plot of  $\ln ((1 - (i/i_{1\times}))^{-1} i \sigma_s^{-1})$  versus  $n e \eta \nearrow kT$  in the region of lower overpotential than 110 mV. The straight line is drawn by the method of least squares. Its slope and intercept on the ordinate give the transfer coefficient  $\alpha$  of 0.84 and the exchange current density  $i_0$  of  $6.4 \times 10^{-2}$  A/m<sup>2</sup>, respectively.

によってプロットしてFig. 4を得た. ここで $i_{1x}' < i_{1x}$ であり、 $\eta < 110$  mVでは $i/i_{1x}' \ll 1$ であるの で、式(12)の計算では $1 - (i/i_{1x}) = 1$ とした.こ の結果において比較的良好な直線関係を示す過電圧 域、20 mV <  $\eta < 110$  mV. の最小二乗法による式 (12)の直線関係は実線のようになり、この傾きから 移動係数 $\alpha = 0.84$ 、また縦軸切片から交換電流密度  $i_0 = 6.4 \times 10^{-2}$   $\Lambda/m^2$  が推定される. Table 1 には 3 つの異なる結晶試料を用いて測定した $i - \eta$ 関係 を、上記の方法により解析して求めた $\alpha$ および $i_0$ 

Table 1 The transfer coeffisient  $\alpha$  and the exchange current density  $i_0$  for the electrode reaction shown by eq. (13), which were estimated from the present analysis of the anodic current density-overpotential curves for the (111) surface of copper crystals in the electrolyte at 298 K.

Sample	Transfer coefficient a	Exchange current density i " / A m <sup>- 2</sup>
1	O.84	0.064
2	0.85	0.050
3	0.80	0.065



Fig. 5 (a) Nomalized current density  $i \swarrow i_{1x}$  and (b) the  $\sigma_s$  as a function of  $n e \eta \swarrow kT$ . Solid line in (a) shows the curve calculated from the equation (4) and that in (b) the one from the equations (6), (7) and (10) baised on the calculated current density in (a). Open circles show those values given by experimental values of current densities.

の値が示されているが、いずれもほぼ同程度の値が 得られている.

また, Fig. 5(a)には, Fig. 3の i - η 関係より推定 した限界電流密度 $i_1x'$ ,  $i_1x$ および上記の解析に よって推定した i ₀および αを用い, 式(4)を計算す ることにより求められる $i/i_x$ とnen/kTと の関係(実線)および Fig.3の実験値より直接与えら れる同関係 (○印)をプロットした図を示す. ここ で、C1<sup>-</sup>イオンの拡散限界電流密度は *i*<sub>1</sub>x' / *i*<sub>1</sub>xの 式(4)による計算値と実験値が一致するように, i 🗤  $=5200 \text{ Am}^{-2}$  blt.  $ch \pm 9 n e \eta / kT < \sim 5$ . すなわち、 $\eta < \sim 125 \text{ mV}$ においては iの計算値と実 験値はほぼ一致するが. η >~125 mVでは後者は前 者より大きくなることが分かる.これは先に述べた ように、 $\eta > \sim 100 \text{ mV}$ ではエッチピットの形成によ り電流密度は増大するが、このことの i-n 関係に およぼす影響は~100mV< n <~125 mVではまだ小 さいが、 n >~125 mVでは大きくなることを示すと

# 考えられる.

一方, Fig. 5(b)は, (a)にプロットされた  $i - \eta$  関 係の計算値と実験値に基づき,式(6),(7)および (10)の関係により求めた $\sigma_s$ - $\eta$ 関係の計算曲線(実 線)と実験値(○印)である. (a)の i-n 関係と同様 ln < 125 mVでは両者はほぼ一致しているが、 $\eta >$ ~125 mVにおいてσ。の実験値は計算曲線より小さ くなる.これはこの過電圧域においては(a)のよう に i の実験値が計算値より大きくなるために,式(6) による プを大きくするとともに式(7)による プを 小さくし, その結果, 式(10)によるσ。を小さくす ることを示している。前述のように、実験により得 られる $\eta > \sim 125 \text{ mVo } i - \eta$ 関係はエッチピットの 形成にともないi。が大きくなることの寄与を含め て説明されねばならないが、本解析ではそのような 取り扱いをしていないため、見かけ上このような結 果になったと考えられる.

本実験による濃厚NaCl水溶液中のCu結晶(111)面 の電解においては、溶液の脱気などの影響を十分に 検討しておらず、また、拡散限界電流密度の推定の 仕方は厳密ではなく、とくにアノード拡散限界電流 密度については明確に決定されないなどの問題点が ある.しかし、以上の電流密度・過電圧曲線に関す る議論は、準可逆系電極の電流密度と過電圧との関 係を本方法によって解析し、交換電流密度および移 動係数を求め、さらに電流密度・過電圧関係の理論 曲線と実験曲線とを比較検討することが可能である ことを示すと考えられる.

#### 6. 秸 言

準可逆系電極の電解における電流密度と過電圧と の関係を現象論的一般式によって解析し、交換電流 密度および移動係数を推定する方法を提案した.Cu 結晶(111)表面の電解における電流密度・過電圧曲 線の解析に本方法を適用し、妥当性を検証した.

最後に本研究を遂行するにあたり、ご指導をいた だいた秋田大学渡辺慈朗名誉教授に厚くお礼申し上 げます.また、本実験に協力された秋田大学学生 水野慎一氏(現中央可鍛工業(株))に感謝の意を表 します.

#### 参考文献

- (1) 玉虫伶太 : 電気化学, 東京化学同人, (1967) p.228.
- (2) D. B. Hibbert and A. M. James : Dictionary of Electrochemistry, Macmillan Ref. Books. (1984), 72.
- (3) 今清水雄二, 渡辺慈朗:日本金属学会誌, 47, (1983), 185.
- (4) L. Jasper and W. Schaarwächter : Z. Metallkde., 57, (1966), 661.
- (5) W. Schaarwächter and K. Lücke : Z. Chem. physik Neue Folge, **53**, (1967), 367.
- (6) H. Lal and H. R. Thirsk : J. Chem. Soc., (1953), 2638
- (7) R. S. Cooper and J. H. Bartlett : J. Electrochem. Soc., 105, (1958), 109.
- M. Braun and K. Nobe : J. Electrochem. Soc., 126, (1979), 1666.