# 鉄の不働態皮膜構造に及ぼす金属カチオンの影響

## 坂入 正敏<sup>1</sup>, 大谷 恭平<sup>2</sup>, 鈴木 啓太<sup>3</sup>

#### 1北海道大学大学院工学研究院,2北海道大学大学院工学院,3北海道大学工学部

概 要 鉄鋼材料の腐食速度は淡水のような稀薄溶液ではそれほど速くはないが、淡水環境の施設においても腐食が 起こると大きな損失に繋がる。金属カチオンに着目して鋼の淡水腐食に関する研究を行い、金属カチオン種が異なると表 面皮膜の保護性が変化し、腐食挙動が大きく異なることを報告した。本年度は、新たな金属カチオンやインビビターと金属 カチオンとの相乗効果に着目して、それらの鋼の不働態皮膜と腐食への影響について研究を行った。さらに、新規金属 カチオンの腐食評価指標について、その適用可能性を検討した。

試料には鉄板を鏡面まで研磨して用いた。[Cl<sup>-</sup>] =1 mol m<sup>-3</sup> にした NaCl (Na<sub>sol</sub>), MgCl<sub>2</sub> (Mg<sub>sol</sub>), ZnCl<sub>2</sub> (Zn<sub>sol</sub>), AlCl<sub>3</sub> (Al<sub>sol</sub>), ZrCl<sub>2</sub>O と 1 mol m<sup>-3</sup> NaCl に 1 mol m<sup>-3</sup> グルコン酸ナトリウム(NaG)もしくは 0.5 mol m<sup>-3</sup> グルコン酸亜鉛(ZnG)を添加 した溶液を用いた。大気開放, 298 K に保持した各溶液に浸漬することで浸漬腐食試験を, 各溶液において電気化学イ ンピーダンス測定(EIS)を行った。表面形態を SEM にて観察し, 表面分析には X 線光電子分光分析装置用いた。

浸漬腐食試験の結果、Nasol、MgsolとZrsolに浸漬した試料は結晶粒界と思われる構造とその内部に微細構造や孔食が 明確に観察された。ZnsolとAlsoに浸漬した試料には結晶粒界に相当するような形態は観察されなかった。EIS 測定から求 めた腐食抵抗は金属カチオンの種類により大きく変化したが、同一の等価回路でインピーダンスを評価できることから、不 働態皮膜の基本構造に変化はないことを明らかにした。しかし、昨年度まで使用した金属カチオンの硬さ、X により定量 的に整理できないことも明らかになり、金属カチオンの吸着により形成する層のモル体積と不働態皮膜のモル体積を考慮 してXを拡張した新規指標、Y,より評価した。その結果、新しい指標の有効生が示された。

浸漬腐食試験と EIS 測定から、グルコン酸イオンにより腐食が抑制されること、グルコン酸イオンの濃度が同じでも Zn<sup>2+</sup> が存在すると腐食が大幅に抑制されることが示された。グルコン酸イオンが不働態皮膜の上に吸着して形成する単分子 程度の厚さを有する膜の欠陥を、Zn酸化物もしくは水酸化物が埋めることで、耐食性がより向上した理由と考えられた。

#### 1. 研究目的

鉄鋼材料の腐食速度は塩化物イオンにより大きく変化 し,淡水のような稀薄溶液ではそれほど速くはない。しか し,淡水環境の施設においても腐食が起こると大きな損失 に繋がるため多くの研究がある<sup>(1, 2)</sup>。実用金属材料の耐食 性は,その表面に形成されている数 nm 厚さの酸化物皮 膜(不働態皮膜)の保護性に依存している。塩化物イオン は皮膜中の鉄イオンと結合することで塩を形成し,その溶 解度から溶解する<sup>(3, 4)</sup>。このような現象が皮膜外層から進 行し,素地に到達すると素地金属の急速な溶解に繋がる。 そのため,塩化物イオンよる不働態皮膜の構造や劣化に ついては多くの研究がある。一方で、溶液中のカチオンに ついてはそれほど着目されていない。しかし、淡水中にお ける鋼の腐食に及ぼす Al<sup>3+</sup>の影響<sup>(5-7)</sup>や Zn<sup>2+</sup>や Ca<sup>2+</sup>がポ リリン酸塩やホスホン酸塩と反応して沈殿皮膜を形成する ことで炭素鋼のインヒビターになることなどは報告されてい る<sup>(8)</sup>。

金属カチオンの腐食に及ぼす影響を電気陰性度, X<sup>0</sup>M, と全イオン化ポテンシャル, Σ In, により計算される金属カ チオンの硬さ, X での評価の試みが行われている。X の大 きな硬いカチオンは, 不働態皮膜に吸着すると, 酸素イオ ンと結合することで最外層に取り込まれ, 脱プロトン化を引 き起こし<sup>(9)</sup>, その結果として塩化物イオンの攻撃を受けにく くなる。Zhang らは硬いカチオンは不働態皮膜中に取りこ まれることで, 皮膜の保護性を向上すると報告している<sup>(10)</sup>。 申請者らは, 金属カチオンに着目してアルミニウム合金や 鋼の淡水腐食に関する研究を行い, pH や塩化物イオン 濃度が同じであっても金属カチオン種が異なると, 腐食速 度が大きく異なることを報告した<sup>(9,11-16)</sup>。

昨年度の研究において,浸漬試験とXPS分析から溶液 中に存在する硬い金属カチオンは不働態皮膜外層に取り 込まれることで不働態皮膜の保護性を高めることを明らか にした。本年度は,より硬い金属カチオンや金属カチオン とインビビターとの相乗効果に着目し,金属カチオンとイン ビビターによる腐食と不働態皮膜構造への影響を気化学 的測定と表面分析により研究を行った。また,全ての金属 カチオンについて浸漬試験の結果をXのみでその影響を 定量的に評価できないことから,電気化学測定の結果に ついて,Xのみでその影響を定量的に評価可能性かを検 討し,可能性が低い場合は表面に形成される各相の体積 を考慮して提案されていた新たな評価指標<sup>(16)</sup>の適用可能 性についても検討した。

## 2. 研究方法

<u>試料</u>:鉄板(0.02 mass% C, 0.18 mass% Mn, 0.01 mass% Si)を切り出して用いた。浸漬試験用試料 (7×7 mm<sup>2</sup>)は,使用前にSiC研摩紙で#4000まで流 水中で機械研磨を行い,コロイダルシリカを用いて鏡 面まで研磨した。研摩後の試料は樹脂から取り出し た後,高純度水及びエタノール中で超音波洗浄した。 電気化学測定用試料は,10×10 mm<sup>2</sup>に切り出した後, 導線を接続して樹脂に埋め込み,浸漬試験用と同様 に鏡面まで研磨した。その後,樹脂から取り出さずに 高純度水及びエタノール中で超音波洗浄して用い た。

<u>溶液</u>:塩化物イオン濃度を1 mol m<sup>-3</sup>になるように5種類の塩を超純水に溶解して用いた。それぞれの溶液の濃度は、1 mol m<sup>-3</sup> NaCl(Na<sub>sol</sub>)、0.5 mol m<sup>-3</sup> MgCl<sub>2</sub>(Mg<sub>sol</sub>)、0.5 mol m<sup>-3</sup> ZnCl<sub>2</sub>(Zn<sub>sol</sub>)、0.33 mol m<sup>-3</sup>AlCl<sub>3</sub>(Al<sub>sol</sub>)、0.5 mol m<sup>-3</sup> ZrCl<sub>2</sub>O であった。

金属カチオンによるインヒビターの腐食抑制効果 への影響を調査するため、インヒビターとしてグルコ ン酸イオンを選択した。金属カチオンによるインヒビタ ーの腐食抑制効果への影響を調査する際は、1 mol m<sup>-3</sup> NaCl に 1 mol m<sup>-3</sup> グルコン酸ナトリウム (NaC<sub>6</sub>H<sub>11</sub>O<sub>7</sub>, NaG)もしくは 0.5 mol m<sup>-3</sup>グルコン酸亜 鉛(C<sub>12</sub>H<sub>22</sub>O<sub>14</sub>Zn, ZnG)を添加して用いた。なお、どち らの溶液においてもグルコン酸イオンの濃度は 1 mol m<sup>-3</sup>である。

- 腐食試験:大気開放, 298 K に保持した各溶液に 8 時 間もしくは 5 日間浸漬することで行った。
- <u>電気化学インピーダンス測定</u>:各溶液に 1 時間浸漬した後,浸漬電位にて振幅 10 mV,周波数範囲を 10 kHz から 100 mHz の交流電圧を印可することで測定した。Fig. 1 に測定装置の模式図を示す。その際,対極に Pt 板を,参照電極には飽和 KCl の Ag/AgCl 電極を使用した。
- 表面観察と皮膜の分析:試験前後の試料表面を走査型 電子顕微鏡(SEM)にて観察した。短時間の浸漬試 験後に形成した皮膜の分析には、X線光電子分光 分析装置(XPS, Al Kα線)を用いた。



Fig. 1. Schematic drawing of electrochemical impedance measurement system

#### 3. 研究結果

#### 3.1 各種カチオンを含む溶液の浸漬試験

短時間の浸漬においては,腐食生成物は観察されな かったが,5日間浸漬することで全ての溶液で腐食生成 物が形成した。しかし,形成した腐食生成物の量や形態, 溶液の色に金属カチオンによる明確な違いが得られた。*X* の小さな金属カチオンを含む溶液は,無色透明から赤色 に変化した。一方,*X*の大きな金属カチオンを含む溶液の 色は殆ど変化しなかった。Fig. 2 に研磨後(浸漬前)と各 溶液に5日間浸漬した試料表面の SEM 写真を示す。な お,試料表面の腐食生成物は,観察前に高純度水とエタ ノールによる超音波洗浄で除去した。浸漬前の試料は,

平滑で偏析物は観察されないが、Nasol、MgsolとZrsolに浸 漬した試料は、結晶粒界と思われる構造とその内部に微 細構造や孔食が明確に観察される。一方, Also に浸漬し た試料には,結晶粒界に相当するような構造は観察され ないが,多数の微小な孔が観察される。Znsol に浸漬した 試料は僅かに孔食がみられるものの全面腐食が進行した ような形態であり,他のカチオンを含む溶液と腐食形態が 大きく異なることが明らかである。

## 3.2 各種カチオンを含む溶液中の EIS 測定

浸漬試験において、溶液中に含まれるカチオンにより 腐食形態に大きな違いがみられた。前述したように、実用 金属材料の耐食性は、その表面に形成されている数 nm 厚さの酸化物皮膜(不働態皮膜)の保護性に大きく依存し ている。そため、腐食がほとんど無視できる 1 時間、各溶 液に浸漬後した後、EIS 測定を行った。Fig. 3 に EIS 測定 結果の Bode 線図(左インピーダンス、右位相差)を示す。



Fig. 2. SEM surface images after immersed in model fresh water for 5 d



Fig. 3. Impedance bode diagram of specimens

Fig. 4 に等価回路の模式図を示す。 図中の R<sub>sol</sub> は溶液 抵抗, R<sub>et</sub> は電極反応電荷移動抵抗(腐食抵抗), CPE は 不働態皮膜などによる疑似容量である。 Fig. 3 中の線は, この等価回路を用いて計算した結果である。 溶液に関係 なく実測値(プロット)と計算値(線)がほぼ一致している。 電極と溶液の界面状態や腐食反応は, 不働態皮膜が存 在した状況における鉄の溶解といえる。 さらに, Fig. 4 の等 価回路で全てのインピーダンスの結果がフィッティングで きることから, 金属カチオンにより不働態皮膜構造に大き な違いがないこと言える。

等価回路をから求めた腐食抵抗と X との関係を Fig. 5 に示す。 X が約8 である Al<sup>3+</sup>までは、 X が大きくなるに従っ て腐食抵抗も大きくなっている。 しかし、 より大きな X であ る Zr<sup>4+</sup>においては腐食抵抗が小さくなっている。 さらに、 Zn<sup>2+</sup>や Al<sup>3+</sup>の腐食抵抗は, Mg<sup>2+</sup>や Zr<sup>4+</sup>から予想されるそ れより大きく, 相関係数を求めると 0.41 であった。これらの ことから, 昨年度の浸漬試験の結果と同様に, X により本 研究で得られた腐食抵抗を整理できないことが明になっ た。

3.3 金属カチオンとインヒビターとの相乗効果

Fig. 6にNaGとZnGの溶液に5日間浸漬した試料表面のSEM写真を示す。Fig.2と比較するとNaG試料表面に局部的に溶解した後が観察できるものの、インヒビターであるグルコン酸イオンが存在することで腐食が大幅に抑制されていることが分かる。ZnGに浸漬した試料表面は、殆ど腐食していないことから、Xの大きなZn<sup>2+</sup>が存在するとグルコン酸イオンの腐食抑制効果が向上していることが明らかである。





Fig. 4. Schematic drawing equivalent circuit

**Fig. 5.** Corrosion resistance as a function of hardness of metal cation, X



Fig. 6. SEM surface images after immersion for 5 d in (a) NaG and (b) ZnG

金属カチオンとインヒビターとの腐食抑制への相乗効果 を定量的に調べるため, EISの測定を行った。Fig. 7 に各 溶液に1時間浸漬後に測定したインピーダンスの Bode 線 図を示す。Fig. 3 とほぼ同様の形状であることから, 溶液と 金属界面の構造に大きな違いはないと予想される。腐食 抵抗に対応する低周波の ZnG インピーダンスは, NaG の それに比較して 1 桁以上大きい。言い換えると腐食速度 は 1 桁ほど遅くなっていることになり, SEM 観察結果と一 致している。

グルコン酸イオンは金属表面に吸着することでインヒビ ターとして働く。表面に吸着していることを確認するため, XPS による深さ方向分析を行った。Fig. 8 に XPS による Clsのナロースペクトルを示す。深さ方向分析は Ar イオン スパッタにより行い, 深さは SiO<sub>2</sub> により得られたスパッタ時 間と深さの関係から求めた。スパッタを行っていない(Fig. 8 実線)には, 2つのピーク(285.0 eV, 287.0 eV)が観察で きる。285.0 eV 付近のピークは, C-Cもしくは C=C 結合に 由来している<sup>(17)</sup>。287.0 eV 付近のピークは, グルコン酸ナ トリウムを XPS により分析した際に得られた C1s ピークとー 致したことから, グルコン酸イオンによるピークと考えられ る。一方, Ar イオンスパッタ後の深さ 5 nm のスペクトル (Fig. 8 点線)には C1s に関係するピークは観察出来ない。 グルコン酸イオンの単分子膜厚さとこの結果は, グルコン 酸イオンは不働態皮膜表面に吸着していることを意味して いる。



Fig. 7. Impedance bode diagram of specimens immersed in NaG and ZnG for 1h



Fig. 8. XPS narrow spectra of C1s on specimens after immersed in NaG for 8h. Solid line is without Ar ion sputtering and 5 nm is with Ar ion sputtering

### 4.考察

## 4.1 腐食評価指標の適用可能性

短時間浸漬後の試料表面を XPS により分析した結果, Na<sup>+</sup>以外の金属カチオンは,酸化物もしくは水酸化物とし て表面に存在していること, Mg<sup>2+</sup>や Zr<sup>4+</sup>は比較的厚く存在 していることが明らかとなった。Otaniら<sup>(9)</sup>は、金属カチオン が吸着することで形成される層と不働態皮膜との体積差 により,不働態皮膜に欠陥が導入され保護性が低下する ことを報告している。Fig.9に、この状況をAl3+とMg2+の場 合について模式的に示す。EIS と浸漬試験の結果から, Al3+は不働態皮膜に吸着して Fig. 9 (a)のように, その表 面に保護性の高い皮膜を形成する。この皮膜が、Cl-の攻 撃から不働態皮膜を保護するため,耐食性が向上すると 考えられる。一方,マグネシウム酸化物のPB比(酸化物と 金属の体積比)は1より小さいため, Mg2+が表面に吸着し て不働態皮膜と結合して皮膜を形成してもその皮膜に欠 陥が存在する。そのため、Cl-の攻撃から不働態皮膜を保 護する能力が低いく、Na+溶液と耐食性が殆ど変化しなか ったと言える。

以上のことから,金属カチオンの吸着により形成する層 のモル体積と不働態皮膜のモル体積を考慮してXを拡張 した新規指標,金属カチオンの腐食評価指標,Y,が提 案されている<sup>(16)</sup>。

$$Y = X \times \left[ \frac{V_{Fe_2O_3}}{|V_{M(OH)_n} - V_{Fe_2O_3}|} \right] / 10$$

ここで、X は金属カチオンの硬さ、V<sub>Fe203</sub>とV<sub>M(OH)n</sub>は、 不働態皮膜を構成する鉄酸化物と金属カチオンの水和 酸化物のモル体積<sup>(18, 19)</sup>である。**Table 1** に本研究で使用 した金属カチオンの X と Y を示す。

Table.1よりXとYとは異なる傾向を示していることが分かる。EISにより求めた腐食抵抗とYとの関係をFig.10に示す。腐食抵抗はYの増加に従ってほぼ直線的に増加していることがわかる。その相関係数を求めたところ、0.93であった。これらのことから、金属カチオンの硬さと不働態皮膜表面に形成される層の体積変化を考慮した腐食評価指標,Yは、本研究の結果を定量的に評価する指標として適用可能であることが示された。



Fig. 9. Schematic representation of defect induced by adsorbed metal cation layer and influence of corrosion resistance

	$\mathrm{Na}^+$	Mg <sup>2+</sup>	Zn <sup>2+</sup>	Al <sup>3+</sup>	$Zr^{4+}$
X	1.01	3.54	4.64	7.94	10.22
Y	0.26	1.87	6.65	13.79	1.68

Table 1. X and corrosion inhibitory effect of metal cation Y

# 4.2 金属カチオンとグルコン酸の腐食抑制への相乗効果

Fig. 2と Fig. 6 の金属カチオンとして Na のみ存在する 溶液中おける浸漬試験後の SEM を比較すると, グルコン 酸イオンが存在することで,腐食形態に大きな違いが見ら れる。Fig. 6 のグルコン酸イオンが存在して金属カチオン の異なる表面の比較から、Zn2+の存在することで腐食抑制 効果が向上している。XPS 分析からグルコン酸イオンと硬 い金属カチオンは不働態皮膜表面に層を形成することが 示唆された。Fig.11 にこれらの結果から想定される表面構 造を模式的に示す。グルコン酸イオンは不働態皮膜の上 に吸着し,単分子程度の厚さを有する膜を形成する(Fig. 11 (a))。この膜が,不働態皮膜を破壊するCI-やカソード反 応に寄与する溶存 O2 の拡散障壁になり,腐食速度を低 下する。しかし, 膜中に欠陥が存在するため, Fig. 6 (a)の ように欠陥部から局部的に腐食が進行する。このような欠 陥の存在により、グルコン酸イオンのみでは、鋼の腐食を 完全には抑制できない。XPS の結果から(9,15), 環境中に 存在する Zn<sup>2+</sup>は, 不働態皮膜と固な結合を作り, 表面に 保護性の高い膜を形成することが報告されている。このこ とは、グルコン酸イオンの吸着した膜の欠陥部で環境に 露出ている不働態皮膜に Zn<sup>2+</sup>が吸着し, Fig. 11 (b) のよ うに欠陥部を埋めるようなZnの酸化物もしくは水酸化物の 層を形成すると考えられる。前述したように、鋼の不働態 皮膜上に形成した Zn の層は高い保護性を示すことから,

不働態皮膜表面に形成されるグルコン酸イオンの層についてもその耐食性を向上することに繋がると言える。このような理由で、Zn<sup>2+</sup>とグルコン酸が腐食抑制への相乗効果が得られたと推察される。一方、Na<sup>+</sup>は不働態皮膜に保護性の高い層を形成しないことから、グルコン酸イオンの吸着によって形成された層中の欠陥を補修しないため、溶液中に存在する金属カチオンにより腐食抑制効果に違いが得られたと考えられる。



**Fig. 10.** Corrosion resistance as a function of corrosion inhibitory effect of metal cation, Y



Fig. 11. Schematic representation of inhibition ability of gluconate improved by presence of  $Zn^{2+}$ 

#### 5. 今後の課題

本年度の研究から,単独で存在する金属カチオンによ る水溶液中における鋼の腐食抑制効果を,腐食評価指標, Y により定量的に評価できることが明らかとなった。更に, 腐食インビビターの腐食抑制効果も溶液中に共存する金 属カチオンによって異なることも示された。金属カチオン に着目した塩化物イオンを含む環境中の腐食に関して, 以下のような課題が残されている。

- 本年度検討した以外の金属カチオンとインヒビターで あるグルコン酸イオンが環境中に共存する場合の腐食 抑制作用については不明である。
- 2) これまで、Na<sup>+</sup>とそれ以外の金属カチオンが共存する際の鋼の腐食挙動は調査している。しかし、3 種類以上の金属カチオンが共存するより実環境に近い溶液による腐食挙動は不明であり、その腐食速度を定量的に評価する指標はない。そのため、数種類の金属カチオンが存在する溶液中における腐食指標を作成することが必要である。
- 3) 鋼の腐食速度に及ぼす高濃度の塩化物イオン環境における金属カチオンの影響は調査できていない。より厳しい腐食環境においても金属カチオンによる腐食抑制効果が得られるのかについて研究を進める必要がある。

# 6.文献

- 1) R. E. Melchers, Corrosion Science, 48, 4174 (2006).
- 2) G. S. Vasyliev, Corrosion Science, 98, 33 (2015).
- 3) R. T. Foley, Corrosion, 26, 58 (1970).
- 4) H. J. Engell, Eletrochimica Acta, 22, 987 (1977).

- M. Kato, M. Koiwai and J. Kuwano, Corrosion Science, 19, 937 (1979).
- 6) 加藤正義, 防食技術, 29, 89 (1980).
- 7) 加藤正義, 小岩井瑞江, 桑野 潤, 31, 27 (1982).
- 8) 高崎新一, Zairyo-to-Kankyo, 64, 114 (2015).
- K. Otani, M. Sakairi, R. Sasaki, A. Kaneko, Y. Seki and D. Nagasawa, Journal of Solid State Electrochemistry, 18, 325 (2014).
- S. Zhang, T. Shibata, T. Haruna, Corrosion Science 47, 1049 (2005).
- M. Sakairi, Y. Kaneko, K. Otani, Y. Seki and D. Nagasawa, Proc. of 18th International Corrosion Congress, paper 533 (10 pages) (2011).
- 12) 坂入正敏,大谷恭平,兼子 彬, 関 雄輔,長澤大介, 防錆管理,57,147 (2013).
- M. Sakairi, K. Otani and R. Sasaki, Procedia Engineering, 86, 589 (2014).
- 14) M. Sakairi, R. Sasaki, A. Kaneko, Y. Seki and D. Nagasawa, Electrochimica Acta, 131, 123 (2014).
- K. Otani, M. Sakairi and A. Kaneko, Material Transaction, 57, 1539 (2016).
- K. Otani and M. Sakairi, Corrosion Science, 111, 302 (2016).
- S. Garai, S. Garai, P. Jaisankar, J. K. Singh, A. Elango, Corrosion Science, 60, 193 (2012).
- J.E.O. Mayne and J.W. Menter, Journal of Chemical Society, 103 (1954).
- J.E.O. Mayne and M.J. Pryor, Journal of Chemical Society, 1831 (1949).

# Effect of Metal Cations on Passive Film Structure Formed on Iron

Masatoshi Sakairi, Kyohei Otani, Keita Suzuki

#### Hokkaido University

#### Summary

It was reported that the corrosion rate of mild steel was varied with metal cations in model fresh water and the possible reason was the incorporation of metal cations into passive film to improve the corrosion resistance of the film. The hardness of metal cations was applied to quantitative evaluation for metal cations effect on corrosion rate of steel, however, corrosion rate in solutions with some metal cations did not follow the hardness of metal cations. It is still not clear more hard metal actions can suppress the corrosion rate of steels. A corrosion inhibitor is often used to decrease corrosion of steels, however, metal cation effect on inhibition ability of corrosion inhibitor is also not clarify. In this study, the effects of metal cations on corrosion of iron in model fresh water and inhibition ability of gluconates for fresh water corrosion of iron enhanced by metal cations were investigated. Immersion test, electrochemical impedance spectroscopy (EIS) and surface observation and analysis with SEM and X-ray photoelectron spectroscope (XPS) were carried out.

The solutions used to investigate the influence of metal cations on corrosion behavior were five different metal cations containing solutions as 1 mol m<sup>-3</sup> NaCl, 0.5 mol m<sup>-3</sup> MgCl<sub>2</sub>, 0.5 mol m<sup>-3</sup> ZnCl<sub>2</sub>, 0.33 mol m<sup>-3</sup>AlCl<sub>3</sub>, and 1 mol m<sup>-3</sup> NaC with 0.5 mol m<sup>-3</sup> ZrCl<sub>2</sub>. 1 mol m<sup>-3</sup> NaC<sub>6</sub>H<sub>11</sub>O<sub>7</sub> (sodium gluconate) or 0.5 mol m<sup>-3</sup> C<sub>12</sub>H<sub>22</sub>O<sub>14</sub> Zn (zinc gluconate) were used for investigation of inhibition ability of gluconates for fresh water corrosion of mild steel enhanced by metal cations.

From SEM observation, a clear grain boundary was observed on specimens immersed in solutions with  $Na^+$ ,  $Mg^{2+}$  and  $Zr^{4+}$ , while not intense corroded surface was observed on the specimens immersed in solutions with  $Zn^{2+}$  and  $Al^{3+}$ . The corrosion resistance obtained from EIS results was increased with increasing the value of corrosion inhibitory effect of cation, which is calculated by metal cation hardness and volume ratio of molar volume between the hydroxide of cations and passive film.

The corrosion rate of specimen inhibited as gluconate ions in the solution, and it suppressed more coexistence of  $Zn^{2+}$ . Based on EIS and XPS results, the increasing corrosion inhibition ability of gluconate ions by  $Zn^{2+}$  may be attributed to reduce the defects in the protective film of gluconates on steel.