# ] î0 5r • KAWASAKI STEEL GIHO Vol.12 (1980) No.2

μ MO  $9 \times$  Cr Ç TM  $\hat{U} = 0$  «¸å p «5ð b%ò4ß  $\dot{E}$  p g p b "  $\hat{i}$   $\dot{A}$  » (  $\dot{o} \cdot 4 \times 7$   $\dot{E}$  p b\*•  $\dot{i}$ 8×  $\ddot{o} > 1$  g\*•7}6 $\ddot{e}$ + $\dot{i}$ 8×  $\ddot{o}$ 

Anodic Polarization Behavior of Cr-Mo Ferritic Stainless Steels in Sulphuric Acid Solution and Sodium Chloride Solution

1Â] \$Ï;Ê(Toshiko Tanigawa) Q • (Makoto Masuo) `5 (Yutaka Ono)

0[":

 $9 \times (\varsigma \varnothing 9 \times \operatorname{Cr-Mo} \ \varsigma \ ^{\text{TM}} \ \hat{U} - ^{\circ} \ ^{$ 

## Synopsis:

The anodic polarization behavior of high-purity, high Cr-Mo ferritic stainless steels in 5%H2SO4 solution and their pitting resistance in 3.5%NaCI solution have been studied. The critical current density in 5%H2SO4 solution decreased with increasing molybdenum and nickel contents, suppressing the active dissolution. For this suppression, nickel was more effective than molybdenum. Chromium had almost no effect. On the other hand, critical pitting potential and the crevice corrosion potential in 3.5% NaCI solution rose with increasing chromium and molybdenum contents. For the pitting and crevice corrosion resistance molybdenum was more effective than chromium. Nickel, however, had no effect. It is suggested that the ineffectiveness of nickel addition on the pitting resistance was due to the disappearance of its effect on acid resistance in the presence of Cl ion.

(c)JFE Steel Corporation, 2003

含 Mo 高 Cr フェライトステンレス鋼の硫酸水溶液中のアノード分極 挙動と食塩水中の耐孔食性および耐隙間腐食性

Anodic Polarization Behavior of Cr-Mo Ferritic Stainless Steels in Sulphuric Acid Solution and Sodium Chloride Solution

	谷 川 登志子* Tachika Tanicawa	增尾 Makata Man		
	小野寛*** Yutaka Ono			
Synopsis:			<u> </u>	
<u> </u>			<u> </u>	
PECC U				
<u> </u>				
<u>La re</u>				
·				
-				
¥				

の影響を、ついで耐孔食性および耐障間腐食性に 及ばすこれらの元素の影響を調べ、活性溶解と皮 膜破壊に対する合金元素の影響を明らかにした。 測定温度は 30℃ である。 700mV のカソード還 元処理の効果を、たとえば 26℃ 1Mo 鋼について、 カソート還元処理を行わないものと比較すると、

多い Ni の影響についても検討した。

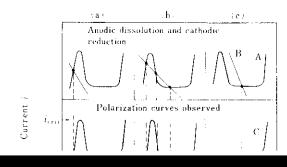
#### 2. 実験方法

供試材の化学成分を Table 1 に示す。No.2~10 は 30 kg 実験溶解材である。No.2~8 は、4 mm 厚の 熱延板を熱処理なしで 2 mm に冷延し、No.9 と 10 kg は、熱延板を  $1100 \text{C} \times 5 \text{min}$ 、AC の 熱処理後、2 mm に冷延した。仕上げ焼鈍は、 $950 \text{C} \times 5 \text{min}$ 、

\_2 KのMaC1 thの針 台間付加的は一脇蕨アフニド

った。測定温度は 50℃ と 80℃ を用いた。

硫酸アノード分極測定の場合は分極開始までの子浸漬の期間も分極測定期間も液中に不活性ガスを吹込んだが、孔食および隙間腐食測定の場合には子浸漬の期間のみ液中に吹込んだ。電位は飽和カロメル基準で示した。孔食および隙間腐食電位( $V_C'$ )は電流が $100\mu$ A/cm²に達したさいの最大の電位をとり。これを $V_C$ 、でもした。



# 3・1 5% 硫酸中のアノード分極挙動

## 3・1・1 Cr-Mo ステンレス鋼

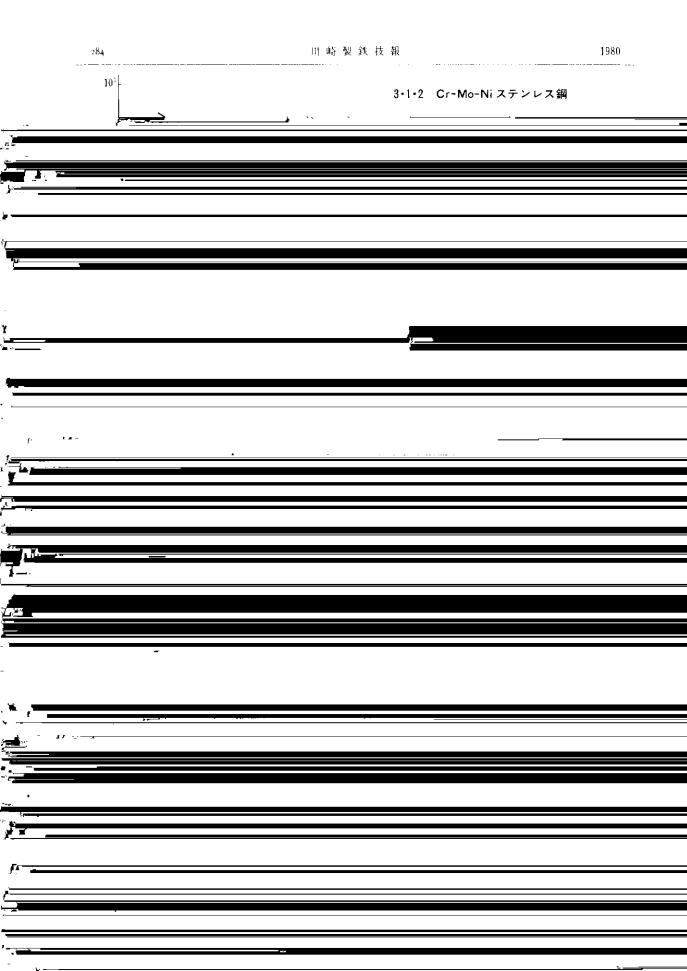
Ni を含まない Cr-Mo ステンレス鋼の, 5% 硫酸中<u>のでと</u>大公編曲線の調空側を Pia 1 ロデオ

E<sub>n</sub> Potential \*tnoble)

Fig. 2 Schematic representation of the polarization curves of anodic dissolution (A), cathodic reduction (B) and external current (C)

以上の鋼は酸溶液に対する耐食性(活性溶解)に
1億いブレステレルによって

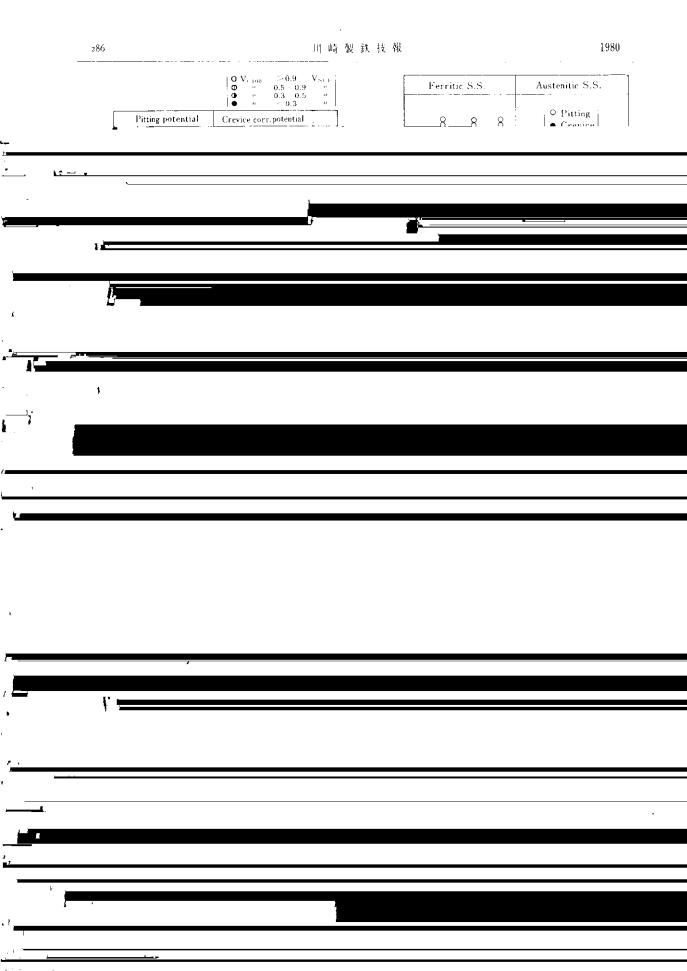
( ).



カソード曲線に 29 Cr-2 Mo 鋼のような風曲点はみられない。さらに、第2アノードピークの形状は Nj を含まないものとはとんど同じであり、Fig. 5 のように第2アノードピーク電位が Ni 添加により 中側にずれる傾向けるこれが、このように Ma 今

0 0

< 0.1



ものと考えられる。したがって、オーステナイト 鋼あるいは Ni を含有する Cr 系フェライト鋼が、 Cr 系フェライト鋼に比べて優れた耐酸性を示すの

え方は、とくに隙間腐食開始までの誘導期間の定量的評価を可能にできるといわれており<sup>16)</sup>、誘導期間による合金の耐食性の評価との関連で論じら

塩化物の共存する酸性の環境下のように Ni の効果の期待できない環境では、Cr あるいは Mo に依存する活性溶解の抑制、自己不働化能の増大などが耐食性を決定することになる。

- の上,シナ,の1 のサルナナ 動耕 溶液性の耐合材:

と Ni の含有量に依存し、これらの添加量が増加す かった。耐孔食性および耐隙間腐食性は温度とと るとともに小さくなる。しかし Cr の影響はほど もに低下する傾向を示す。また隙間のない場合よ 20C--9Ma 報でけ N: 900. PJ トカ 硫酸中で活性化しなくなる。 は、Niの耐酸性がCl の共存下では失われるため