## 0[(Ù"'

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

µ MO 9×Cr Ç™Û−°«,åÞ«5ðb%ò4ßÈP®pb"îÀ»( ò·\8×7Èpb\*•

ĺ8× ö > | g\*•7}6ë+l8× ö

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 (Yuta&a Ono)

0[ " :

9×(ç Ø9×Cr-Mo Ç <sup>™</sup> Û – ° « , å Þ «5ð b q ö POŽ ò · > | g Y · Â\$ö+w%Ú o \_ P M • ö †>\* H2SO4 p b " À î » ( ò · > | g 3.5>#NaCl p b Í8×7Á ) \7}6ë+l8×7Á ) \_ | ~ è0¦ K S 5>#H2SO4 b p b q ö POŽ Æ î ;7Á v & Ø c Mo \ Ni b µ w5 \_ k Ñ K>\* µ w5 b Q • \\v \_ q ö POŽ c š D I €>\* Q b) Ý c Ni b ‰ @ ± A 8 ^> Cr b s8j c 1 u } € ^ ? W S r S>\* p ö NaCl p b\*• Í8× ö > | g\*•7}6ë+l8× ö c Cr \ Mo b µ w 5 \_ k Ñ K>\* ç •5 b Q • \\v \_\*•8× ö @ ¥ V K>\* Q b Ý c Mo b ‰ @ ± A 8 Ni ç • b Ý c1 u } € ^ ? W S @>\* G € c Ni b\*•4ß ö @ CI(-) <sup>1</sup> Ñ W [ c » f € • S u \\*f < } € •

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



	の影響を、ついで耐孔食性および耐陸間腐食性に 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 26Cr 1Mo 銅について、 カソード還元処理を行わないものと比較すると、
····		
1		
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
	•	
, #		
- <u>-</u> -		
•	Te	
<u> </u>		
<u> </u>		
	-	
	•	
•		

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 30kg 実験溶解材である。No.2~8は、4mm 厚の 熱延板を熱処理なしで 2mm に冷延し, No.9 と 10 は、熱延板を1100°C×5min, ACの熱処理後, 2mm に 冷延した。 仕上げ 焼鈍は, 950°C×5min,

AC

程度 放置しても E<sub>corr</sub> は -0.1~ 0.2V の 不働態 域にあり、活性化しない。しかし 700mV×10min のカソード処理を行うと Ecorr は約一0.55V にな り、ここからの分極では顕著な活性溶解ビーク電 流が観測されるようになる。したがって、カソー ド還元処理を行わないときより行った方が活性面 についての情報がより多く得られるので、ここで は 700mV×10min のカソード処理面を基準面と して測定を開始した。

1980

<u>356 NaCL trの</u>和合常行測定け - 硫酸アノニド



284	川崎製鉄技報	1980
10)	3・1・2 Cr-Mo-Ni ステ	ンレス鋼
	·····································	
۲ 		
÷.		
p		
	···	
*****		
<u></u>		
//		

P	<u> </u>	<u></u>
· · ·		
· <u>-</u>		
	۰. بر ا	
_ '_		
	_	
,		
	vol 12 No 2	əlir
	は、Fig.5に示すように、25Cr-3Mo 鋼および	$\int \Phi i_{ m crit} \leq 0.1 { m mA/cm}^2$ ]
	MC=-1Ma-鋼においても同様に認められる ただ	$\Phi = \frac{n}{2} \left[ 0.1 + 1 - n \right]$
1		
-	1 <u></u>	
••		
· <b></b>		
		<u>^</u>
P		
	\$	
2	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
<i>i</i>		
í, 1		
-		
L		
,		L
<u>.</u>		
	エン - ド曲線1~9009M。額の トネ わ記曲 おひ ?	1
	カフート町萩に 23し〒21010 銅りような出田黒はみ	4 0 0
	られない。さらに、第27ノートヒークの形状は	
	N1を含まないものとほとんと回じであり、 fig. 5 のたえに飲みアメードは、クロビビンN1がかいこと	3
	のように第27ノットビック电Wか N1 添加により 東側にずれる感じたる。れた、「このとこにい」。	1.0 >
<u> </u>	when it is a set a minimizer of a set $721\times$ 577 M $28$ .	
1 17		

O       V. proc       >0.5       0.9         Image: State of the	Ferritic S.S.	Austenitic S.S. 8 Pitting Cravies	
,			
,			
, , ,			
, , ,			
Ľ .			
<u></u>			
d. 	 		
k			

1980

	. بد <b>ست</b> ب	<u></u>			
- 21	v <sup>1</sup>				
· · <del>7</del>					
- 1 <u>1</u>		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
*					
-					
7					
/ <b>*</b>					
. –	•				
•.					
				i.	
· · ·					
<u> </u>				 	 
···					 
	_				
<u></u>					
			*		
	· · · · ·				
		-			
۶					
•					
<u>[</u>					
<u>با</u>					
م الأسر. 19					
	•				
•					
<b>د</b>					
49. <b></b>					
91					
4				 	 
	* #				
· • .					
	۱ <del>د</del>				
×				 	
·	··· 4				
<u> </u>					
	•			 	
<u></u>					
,					
t					
	<b>y</b> .				 
		×			 
· =					
- <u>-</u>	¥				 
-					
· 					
	11				

<u>a</u>

	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 量的評価を可能にできるといわれており <sup>16</sup> 、誘 期間による合金の耐食性の評価との関連で論じ	定導らっ
	<b>~</b> , : <u></u>		
×			
-	?	,	
	?		
	7		
	?	·	
	<ul> <li>塩化物の共存する酸性の環境下のように Ni の効</li> <li>果の期待できない環境では、Cr あるいは Mo に依</li> <li>存する活性溶解の抑制、自己不働化能の増大など</li> <li>が耐食性を決定することになる。</li> </ul>	の挙動が一致するという筆者の上述の実験結果 depassivation pH の考え方に通じるか、ただし筆 は誘導期間とは結びつけていない。depassivatio pH と V <sup>*</sup> <sub>C</sub> のいずれの考え方でも、いったん隙間、 の公開始」と後の略凹底合の成長温程に「いいて	は t t t t t t t t t t t t t
	ゲーン・シーム・シーム・シューム・シューム・シューム・シューム・シューム・シューム・シ	の挙動が一致するという筆者の上述の実験結果 depassivation pH の考え方に通じるが、ただし筆 は誘導期間とは結びつけていない。depassivatic pH と V <sub>C</sub> のいずれの考え方でも、いったん隙間。 <sub>のべ間毎日 セ 後の路回院会の速去 選びに いいて</sub>	は、 者 の 雨 腐
	<sup>1</sup> 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。 <u>→ w→ w→ c+ o+ o+</u>	の挙動が一致するという筆者の上述の実験結果 depassivation pH の考え方に通じるか、ただし筆 は誘導期間とは結びつけていない。depassivatio pH と V <sup>*</sup> <sub>C</sub> のいずれの考え方でも、いったん隙間, <del>の水間がした後の喀凹底系の成長温度について</del>	は 者 の 腐
	ゲーン・シーム・シーム・シーム・シーム・シーム・シーム・シーム・シーム・シーム・シーム	の挙動が一致するという筆者の上述の実験結果 depassivation pH の考え方に通じるか、ただし筆 は誘導期間とは結びつけていない。depassivatic pH と V <sub>C</sub> のいずれの考え方でも、いったん隙間。 <sub>今本6</sub> 四位して公本88回庭会の底に異せたりいて	は 者 の n 腐 一
	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。   この→ ( → + - + → + + + → → + + → → → →	の挙動が一致するという筆者の上述の実験結果 depassivation pH の考え方に通じるか、ただし筆 は誘導期間とは結びつけていない。depassivatio pH と V <sup>*</sup> <sub>C</sub> のいずれの考え方でも、いったん隙間。 <del>の本間をした後の喀回院会の速を選びにすいて</del>	は, よ, 腐
	「 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。 <u>→ → → → → → → → → → → → → → → → → → → </u>	の挙動が一致するという筆者の上述の実験結果 depassivation pH の考え方に通じるか、ただし筆 は誘導期間とは結びつけていない。depassivatic pH と V <sup>*</sup> <sub>C</sub> のいずれの考え方でも、いった人隙間。 <del>ない即位した後へ©回院会のまた3400トレップ</del>	は、 よ 、 は 、 と 、 の の 腐 一 一 一
		の挙動が一致するという筆者の上述の実験結果 depassivation pH の考え方に通じるが、ただし筆 は誘導期間とは結びつけていない。depassivatic pH と V <sub>C</sub> のいずれの考え方でも、いったん隙間。 <del>ない即位した後の喀回底会の武国選びにたいで</del>	は、 者 の の 腐
	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。 <u>→ → → → → → → → → → → → → → → → → → → </u>	の挙動が一致するという筆者の上述の実験結果 depassivation pH の考え方に通じるか、ただし筆 は誘導期間とは結びつけていない。depassivatio pH と V <sub>C</sub> のいずれの考え方でも、いったん隙間。 <u>金水明体」を後の路回院会の選起海理にわいて</u>	は、 者 の 腐
	- 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。 → <del>x→k i → m - m + f + 2 転机 家族由の融資机</del>	の挙動が一致するという筆者の上述の実験結果 depassivation pH の考え方に通じるか、ただし筆 は誘導期間とは結びつけていない。depassivatic pH と V <sub>C</sub> のいずれの考え方でも、いったん隙間。 <u>の水開始」を後の略回院会の選起選びにかいて</u>	は、 占 の 腐

	Vol. 12 No. 2 食塩水中の耐孔食性および耐隙間腐食性		
•			
- <u>- · · · ·</u>	とNiの含有量に依存し、これらの添加量が増加す るとともに小さくなる。しかし Cr の影響はほと んどみられない。その効果は Mo より Ni の方か大 * / <u>20C - 2Ma 細でけ Ni 20c</u> 円 トを含む レ 50C	かった。耐乱食性および耐隙間腐食性は温度とと もに低下する傾向を示す。また隙間のない場合よ りある場合の方が耐食性は低下する。 (2) 応化物えるよのはママレカは思いつくしたいの	
_			
·	7		
	ية: بخ		
	¥		
	硫酸中で活性化しなくなる。 -10 <sup>12</sup>	は、Niの耐酸性が Cl の共存下では失われるため でもリートのトネム PP to アマルクーレソーので 44	
' <u>r</u>	1		
1			
l	-		
- 1			

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

·\_\_\_\_,\_\_\_\_

Ĵ. . \_\_\_\_\_\_