

PS-16

ステンレス鋼の塩化物応力腐食割れ新試験法の
高純度 $19\text{Cr}-2\text{M}_{\text{o}}$ 鋼への適用

東京大学工学部

○辻川茂男，久松敬弘

中国礦業研究会

張恒

1. 緒言：ステンレス鋼の塩化物応力腐食割れ試験法として、人工すきまを付与したTapered DCB試片を用いる方法を先に報告した。¹⁾この方法によると316鋼について 80°C , $0.03\% \text{NaCl}$ (180ppm Cl^-)までの低濃度塩化物水溶液において割れの実験室的再現が容易であった。 Cl^- -SCCに対して高い抵抗を有するとされる高純度フェライト系ステンレス鋼であって汎用鋼としての地位が期待される $19\text{Cr}-2\text{M}_{\text{o}}$ 鋼にこの方法を適用した。

2. 方法：用いた $19\text{Cr}-2\text{M}_{\text{o}}$ 鋼は $C+N=132 \text{ppm}$, 18.85Cr , 1.79Mo , 0.15Ni , 0.13Nb , $\sigma_{0.2}=36 \text{kgf/mm}^2$ である。付与する人工すきまは、厚さBの板に砥石により深さn, 幅a=0.8mmの貫通スリットを加工し、このスリット内に温石綿シートパッキンを固く詰込んだものである。これを再不働態化電位測定試片(A)及びTapered DCB試片(B)に付与した。試片(B)は板厚(10mm)の他は先報のものと同じである。

3. 結果：試片Aを用い無負荷应力下, 25°C

の $3\% \text{NaCl}$ 水溶液中ですきま再不働態化電位(E_R)に及ぼす板厚Bの影響を調べた(図1)。すきまが二元的である、すなわち E_R が板厚Bに依存しない場合には、すきま深さn=4mmでは $B \geq 11\text{mm}$ が必要であるが、 $n=6\text{mm}$ では $B \geq 3\text{mm}$ である。したがって $B=10\text{mm}$ のTapered DCB試片(B)に付与する二元すきまとしてn=6mmが適当であることがわかった。

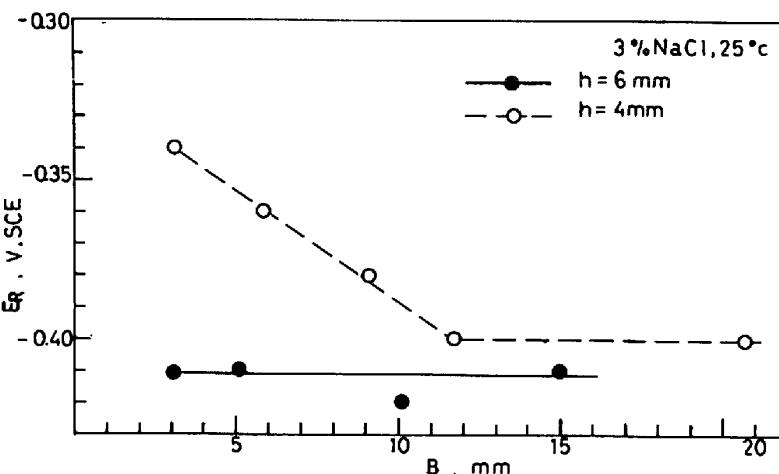
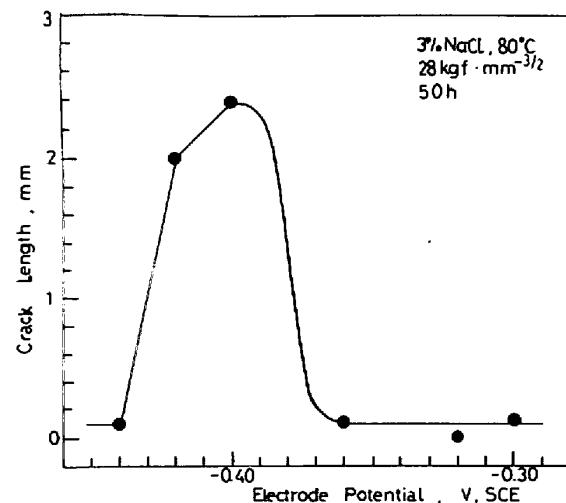
このすきまの 80°C , $3\% \text{NaCl}$ 中の E_R は -0.43V , SCEであった。アスペストの代りにPTFE, $19\text{Cr}-2\text{M}_{\text{o}}$ 鋼片をつめたすきまの E_R はそれぞれ -0.30 , -0.28V である。アスペストすきまの E_R が最も卑である。(ポリテトラフルオロエチレン)

試片(B)に $K=28 \text{kgf/mm}^{3/2}$ を負荷し、 80°C の $3\% \text{NaCl}$ 水溶液中に浸漬し種々の走査電位に保持した。実験時間50h後に試片を空気中で破断し貫入したき裂深さを走査電顕下で測定し、試片電位に対して表わした(図2)。 E_R より貴な -0.42 及び -0.40V において貫入割れが確認された。 -0.40V における平均き裂成長速度 $2.44 \text{mm}/50\text{h}$ = $48.8 \mu\text{m}/\text{h}$ は同条件下の316鋼のそれの27倍と速い。

人工すきま付Tapered DCB試片を用いる方法は $19\text{Cr}-2\text{M}_{\text{o}}$ 鋼の Cl^- -SCCに必要な化学的、力学的条件の定量化に有用であると思われる。

1) 辻川, 玉置, 久松: 鉄と鋼, 66, 2067 (1980).

2) 辻川, 神瀬, 玉置, 久松: 防食技術, 30, 62 (1981)

図1. すきま再不働態化電位(E_R)に及ぼす板厚Bの影響図2. SCCき裂の発生に及ぼす電位の影響
($E_R = -0.43\text{V}$)