

(728) G12チタンの耐すきま腐食性におけるMo, Niの役割

東京大学工学部 ○貴堂高徳・辻川茂男

1. 緒言

C.P.Tiのすきま付試片で求めたNaCl濃度、温度に関する再不動態化条件は、報告されている可使用条件に一致する。¹⁾ G12チタン(ASM GRADE 12, Ti-0.8Ni-0.3Mo)の同様の条件をC.P.Tiのそれと比較すると、再不動態化NaCl濃度が著しく高い。²⁾ G12での合金元素 Mo, Niの役割を $Ti-xNi-yMo$ ($x=0 \sim 2$ wt%, $y=0 \sim 0.4$ wt%) 合金の耐食性評価により検討した。

2. 実験方法

対象とするすきまは、内径10、外径20mmの環状面で接する金属/金属-すきまである。100°Cの脱気25%NaCl水溶液中で-0.2V,SCEに保持してすきま腐食を強制的に発生させ、充分成長させた。その後、液のNaCl濃度または温度を順次下げてゆき、すきま腐食が成長を停止するときの臨界条件としての、それぞれ再不動態化NaCl濃度($C_{NaCl,R}$)、または再不動態化温度(T_R)を決定した。

3. 実験結果

1) 100°Cにおける $C_{NaCl,R}$

100°Cでの $C_{NaCl,R}$ とMo%, yとの関係をFig. 1に、Ni%, xとの関係をFig. 2に示す。縦線で結んだ2つのNaCl濃度データ、 C_1 (上)と C_2 (下)は、 C_1 ではまだ成長継続していたが、これを C_2 に変えた後再不動態化したことを見出す。Fig. 1を見ると $x=0$ の合金の $C_{NaCl,R}$ は、Mo量yの増大と共にいったん低下するが $y \approx 0.2$ 以上では急激に高くなる。 $x=0.2$, $x=1.0$ の合金についても、Mo量yに対する類似の挙動が推定される。Fig. 1における $x=0$ と $x=0.2/1.0$ との $C_{NaCl,R}$ の差はFig. 2に示される。すなわちMo量 $y=0.2$, 0.3のいずれの合金の $C_{NaCl,R}$ も、Ni量xがおよそ0.5%まではNi量xの増大とともに高くなるが、これ以降では一定もしくは下降気味になる。このような、Mo, Ni量に対する $C_{NaCl,R}$ の変化は、前報²⁾の E_R の変化と定性的にはよく対応するが、 $C_{NaCl,R}$ においてより明確な差が認められる。

2) 25%NaCl水溶液中における T_R

25%NaCl水溶液における T_R は $x=0$ で $y=0.07$, 0.3, 0.4の合金についてそれぞれ50°C, 50°C, 70°Cであった。また、 $y=0$ で $x=0.2$, 1.0, 2.0の合金についてそれぞれ50°C, 60°C, 60°Cであった。 T_R の変化は小さい。

4. 結言

$C_{NaCl,R}$ から見たG12の組成は、Ni量0.8%についてはFig. 2でその効果が充分期待される合金量—おおよそ0.5%を、Mo量0.3%についてはFig. 1で $C_{NaCl,R}$ の極小値を与える合金量—おおよそ0.2%を、それぞれ上まわるという意味をもつ。

文献

- 1) 壱岐史章、辻川茂男：鉄と鋼, 72, No.2 (1986)
- 2) 貴堂高徳、辻川茂男：鉄と鋼, 71, No.13 (1985), S1650

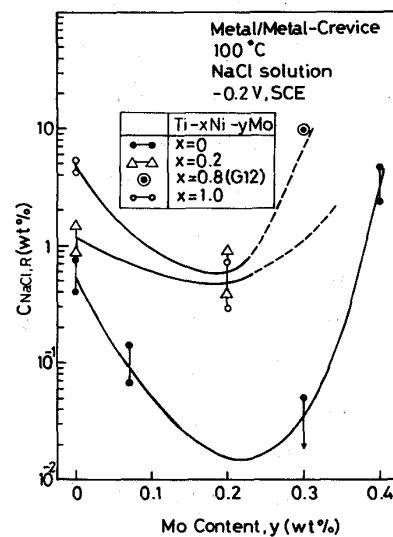


Fig. 1 Effect of Mo content, y, on $C_{NaCl,R}$ for $Ti-xNi-yMo$ alloys.

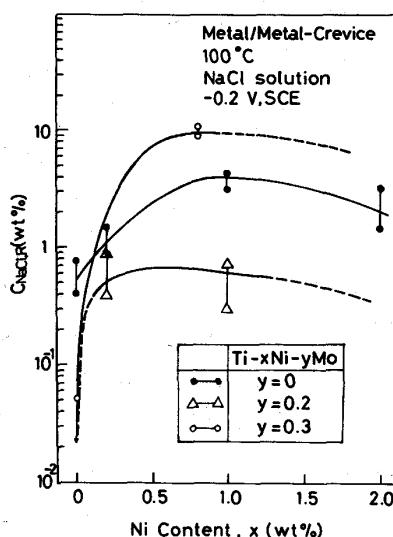


Fig. 2 Effect of Ni content, x, on $C_{NaCl,R}$ for $Ti-xNi-yMo$ alloys.