

(696) 低炭素 17%Cr-7%Ni ステンレス鋼ハード材の材質におよぼす各種成分の影響  
(高強度ステンレス鋼の開発 第3報)

新日本製鐵㈱ 光製鐵所

○平松博之 住友秀彦

中田潮雄 吉村博文

荒川基彦 沢谷 精

## 1. 緒言

現在、省エネルギーの観点からステンレス鋼ハード材を用いた軽量車輛が注目されている。前報<sup>1)</sup>では 0.06%Cを中心にして 17%Cr-7%Ni ステンレス鋼の最適成分鋼を報告した。本報告では、溶接熱影響部の粒界腐食特性に重点をおき、Cを0.03%以下とした成分鋼を基本として、その引張特性に対する各種成分の影響を調べ、粒界腐食特性、加工特性に優れた高強度ステンレス鋼を開発した。

## 2. 実験方法

供試材は 17%Cr-7%Ni 鋼を基本成分として、C: 0.01 ~ 0.03%, Mn: 1.2 ~ 1.8%, Ni: 6.6 ~ 7.5%, N: 0.07 ~ 0.13% の範囲で変化させた。その製造工程は次の通りである。真空溶解 (45 kgf) → 热間圧延 (板厚 4.0 mm) → 焼純 (1120°C) → 冷延 → 焼純 (1100°C) → 調質圧延 (圧延温度 60°C, 板厚 0.8 mm)。調質圧延は、圧下率を 0 ~ 35%まで変化させた。この供試材について粒界腐食試験および引張試験を行った。粒界腐食試験は鋸敏化熱処理をしたのちに Straub 試験を行った。なお、比較のため、0.06%C-1.3%Mn-7.3%Ni-17.3%Cr-0.09%N 鋼および SUS 304 鋼を用いた。

## 3. 実験結果

(1) 粒界腐食特性におよぼす C と冷間加工の影響を図 1 に示す。粒界腐食感受性は C 量の増加または冷間加工により高くなる。C を 0.03%以下にすると、冷間加工材でも 650°C 120 分間の鋸敏化熱処理で粒界腐食を示さない。

(2)  $\sigma_{0.2}$  が 60 kgf/mm<sup>2</sup> の時の  $\sigma_B$ , EI におよぼす C, N, Ni, Mn の影響を図 2, 3 に示す。C の增量は、 $\sigma_B$  を変化させずに EI の増加に寄与する。N, Ni, Mn の增量は、 $\sigma_B$  を減少し EI を増加させる。 $\sigma_B$  の減少に対する寄与は Ni, Mn, N の順であり、N は 0.10% 以上で特に小さい。EI に対する寄与は N, Mn, Ni の順であり、Mn は 1.5% 以上になるとその寄与は小さい。Mn は N ほど顕著でないが、 $\sigma_B$  に対する寄与が小さい。以上のように、C 量 0.03% 以下では低 Ni, 高 N ほど高強度, 高延性を示す。これらの影響は  $\sigma_{0.2}$  が 80 kgf/mm<sup>2</sup> になってしまってもほぼ同様な傾向を示す。

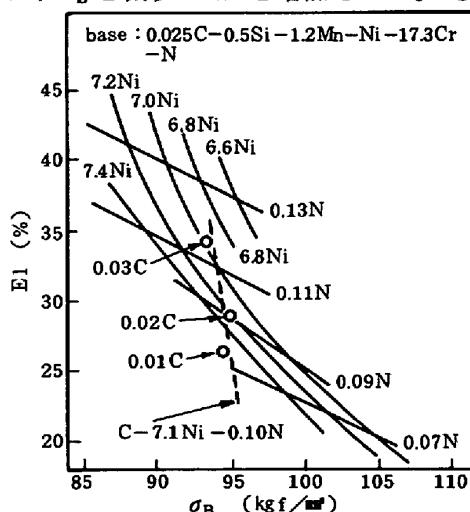


図 2.  $\sigma_{0.2}=60 \text{ kgf/mm}^2$  での強度・延性におよぼす C, Ni, N の影響

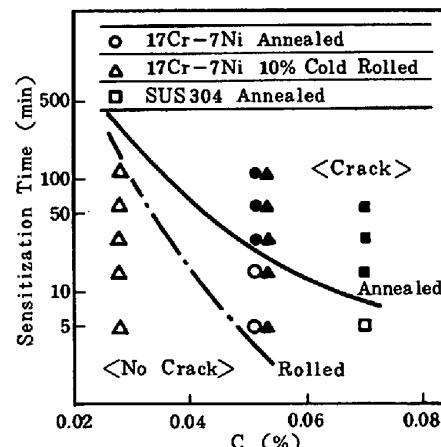


図 1. 粒界腐食特性におよぼす C, 冷間加工の影響 (鋸敏化温度=650°C)

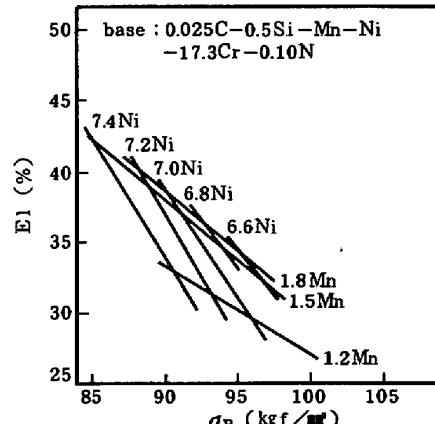


図 3.  $\sigma_{0.2}=60 \text{ kgf/mm}^2$  での強度・延性におよぼす Ni, Mn の影響

1) 荒川, 平松, 住友, 田上: 鉄と鋼, 67 (1981) 5, S594