

669.14.018.8 : 669.15'24'26'28 - 194.57

S 238

(238) 20Cr-1Ni-1Mo ステンレス鋼について

70514

神戸銀鋼所 中央研究所 高村昭、下郷一利、移江清
長府北工場 高石一英、藤木恭三

1. 目的

18Crステンレス鋼はオーステナイト系ステンレス鋼と比較して耐食性、溶接性芳しく本冷間加工性が劣るのを化粧工芸用としての利用範囲に限られている。しかしぐれはフェライト系ステンレス鋼でもある程度以上の耐食性を有するものは比較的緩い腐食環境たとえば工業用水等に対する耐食材料としては普通に使われているオーステナイト系ステンレス鋼に充分代り得るものと考えられる。本報告では工業用水を冷却水とする熱交換器用の安価な管材料を開発することを目的としてフェライト系ステンレス鋼の耐食性、機械的性質、靭性等における化粧成分の影響を検討し、その結果得られた20Cr-1Ni-1Mo鋼管について述べる。

2. 成分決定のための実験

供試材として18Cr鋼をベースにレバCr(18~22%), Ni(0~45%), Mo(0~3%), Si(0.4~1.5%)および1%以下G, N, Ti, Ta, Al, SnおよびPの量を変えて20kg鋼塊を爐内高周波炉を用いて溶解した。これらの中塊を鍛造または圧延して15mmの棒および6t×30mmの板を作成し、900~1050℃で熱処理した後引張、衝撃および腐食試験を行った。

フェライト系ステンレス鋼の機械的性質の中で最も重要な性質である韌性の改善についてはNiが有効であるが、CuおよびNbではその効果が認められなかった。Niを増すとフェライトとオーステナイトの2相組織になり、このオーステナイト量が増すとともに引張強さが大きくなる。耐食性の改善にはC, Mo, SiおよびTaが有効であるが、P, Ti, AlおよびSnの添加は効果がない。これらの結果に靭性および経済性を加えて検討した結果工業用水用熱交換器材料として表1に示すような20Cr-1Ni-1Mo鋼が適当であるとの結論を得た。

3. 鋼管の試作結果

商用溶解炉を用いて90kg鋼塊を溶解し熱間押出および冷間伸展により25φ×2mmの鋼管を作成した。試作した鋼管について引張、へん平、押抜き、孔金、耐酸腐食および応力腐食割れ試験を行った。試作鋼管の一般的な性質はほぼ18-8鋼と同程度であった。すなわち酸に対する一般耐食性、また塩化物水溶液中における耐孔食性はそれぞれ18-8鋼と同等以上であった(表2)。42%MgCl₂溶液における応力腐食割れ試験においてはみかけの限界応力が18-8鋼の約3倍であるが、耐力程度の高応力下では差は認められない。機械的性質では強度(耐力)が高いが衝撃遷移温度は約80℃である。またへん平および押抜きなどの2次加工性は熱交用管材料として完全な性質である。

表1 試作鋼管の化粧成分に依る機械的性質

鋼種	C	Si	Mn	P	S	Ni	Cr	Mo	0.2%耐力 (kg/mm ²)	引張強さ (kg/mm ²)	伸び (%)
20CrNiMo	0.07	0.49	0.53	0.016	0.011	1.11	19.77	1.01	41.2	59.5	32

表2 20Cr-1Ni-1Mo鋼の耐食性(試験片: 2×25×32mm)

試験条件 鋼種	0.01%NaCl(pH=3)+活性炭, 50℃, 10days (n=12)		0.1%NaCl(pH=3)+活性炭, 50℃, 10days (n=12)		0.1%H ₂ SO ₄ , 60℃, 6h (n=3)
	腐食減量(mg)	最大孔食深さ(mm)	腐食減量(mg)	最大孔食深さ(mm)	
20CrNiMo	1.0	0.18	1.2	0.39	0.2
18Cr	1.6	0.55	9.1	0.74	16.4
18Cr-8Ni	8	0.17	1.4	0.70	2.1