

669.14.018.41 : 669.15'24-194 : 539.411.42
 : 669.24 : 669.24 : 669.78

S 563

(231)

低温靶性に及ぼす合金元素 (Ni, Mn) の影響

(低温用ニッケル鋼の研究 - I)

70231

新日本製鐵株東京研究所 ○長島晋一 大岡耕之 矢野清之助
 技術研究所 藤島敏行

1 序 言 液体窒素温度までの使用に耐えるフェライト系の鋼としては従来 9% Ni 鋼が知られている。しかし Ni は高価であるのでより少量の含有 Ni 量で液体窒素温度まで使える鋼の開発が望まれていた。本研究では Ni 鋼の靶性に及ぼす合金元素の影響を詳細に検討し、その結果 5.5% Ni 鋼で 9% Ni 鋼と同等以上の特性を持つ低温用鋼を得た。

2 実験結果 (1) Ni 含有量の靶性への影響 水冷焼もどし材の靶性に及ぼす Ni 含有量の影響を図 1 に示す。Ni 含有量 9% の試料の化学組成は 9% Ni 鋼の A S T M 規格を満足するものであり、他の試料の化学成分は Ni 含有量が低いほかはすべて共通である。焼もどし温度は各試料の最適なものを選んだ。一般に知られているよう ICNi 含有量の増加と共に靶性は向上する。微視組織は Ni が 9% では安定なオーステナイトの島を含む焼もどしマルテンサイトであるが、Ni 5.5% では焼もどし時に形成されるオーステナイトは不安定でマルテンサイトに変態する。Ni が 3% では均一な焼もどしマルテンサイト、Ni を含まない時は針状フェライトが混入していく。また Ni 含有量が減少するに従い組織は粗大化する。

(2) Ni 鋼に及ぼす Mn 含有量の影響 焼入れ焼もどし 5.5% Ni 鋼の靶性に及ぼす Mn 含有量の影響を焼もどし温度の関数として図 2 に示した。最適の熱処理を選べば Mn 含有量 1~2% で靶性はもっとも良く、-196°C での衝撃値も 5 kg-m を越える。ただし焼もどし温度が低いと Mn 含有量の増加と共に衝撃値は低下する。焼入れ条件は 0.8% Mn 以下では水冷、1.1% Mn 以上では空冷の方が焼もどし後の靶性が良い。組織は水冷では 0.8% Mn 以上ではマルテンサイト、空冷では 0.8% Mn では一部フェライトが混在するが 3.5% Mn では完全焼入れになる。Mn % が増加すると焼入れ焼もどし組織は緻密になるほか焼もどし中に析出するオーステナイトの量が増加し形態は微細になりかつ安定になる。それと同時にセメンタイトがオーステナイトに吸収され、微視組織としては 9% Ni 鋼のそれに近いものになる。

シャルピー試験の破面観察結果によれば、脆性破面は 0.8% Mn 以下では主として劈開破面よりなるが 1.7% Mn 材では本実験の焼もどし温度の全範囲にわたって顕著な粒界破断が認められた。特に低温 (500°C) の焼もどしでは Mn が 1.7% を越すと全面粒界破断を生じている。これは高 Mn であるために焼戻脆性による脆化を受けたことを示している。

3 結 論 焼入れ焼もどし材で Ni 含有量を 9% から減少させるに従い靶性が低下するが、同時に微視組織も粗大化する。5.5% Ni 鋼の Mn 含有量を増加させると組織は 9% Ni 鋼に類似してくると共に衝撃値も上昇する。しかし同時に焼戻脆化の影響を受け高温の焼もどしでも粒界破断を起こすようになり 9% Ni 鋼のような高い靶性は得られない。

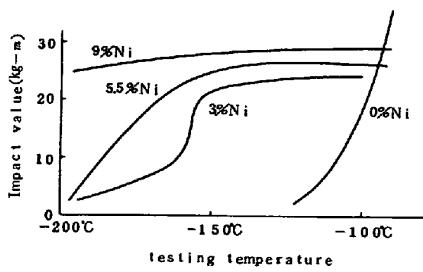


図 1 水冷焼もどし材の衝撃遷移曲線
 基本成分 C 0.1%, Si 0.25%, Mn 0.8% (5.5% Ni には Mn 0.4%)

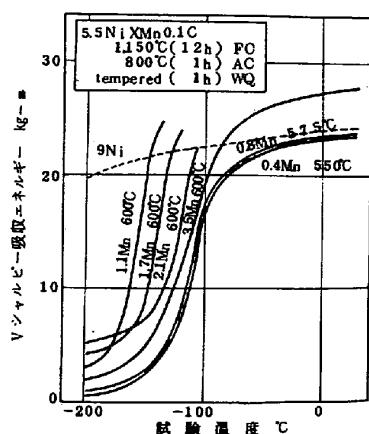


図 2 5.5% Ni-XMn0.1C 鋼の最適焼もどし材の遷移曲線 (800°C 空冷焼もどし水冷)