

## (521) N添加低Si-9Cr-2Mo-V-Nb耐熱鋼のクリープ破断強度とシャルピー衝撃特性

東京大学工学部  
新日鉄第2技術研究所

朝倉健太郎、藤田利夫  
乙黒靖男

## 1. 緒言

9Cr-2Mo-0.1V-0.05Nb耐熱鋼のシャルピー衝撃特性を改善するため、低Si、低N化を採用し、良好なシャルピー衝撃特性が得られたことはすでに報告した<sup>1)</sup>。しかし、クリープ破断強度に関しては強度の低下を招き、この強度レベルの低下がシャルピー衝撲特性の向上に寄与したとの懸念もあった。そこで、本研究ではクリープ破断強度を低下させずに、すぐれたシャルピー衝撲特性を得るためN添加低Si-9Cr-2Mo-V-Nb耐熱鋼を溶製し、その機械的性質および組織変化を得たので報告する。

## 2. 実験方法

供試鋼の化学成分をTable 1に示す。J鋼および比較材として用いたI鋼<sup>2)</sup>は真空誘導炉を用いて50kg溶解した。すぐれたクリープ

Table 1. Chemical composition of steels used (wt%).

	C	Si	Mn	P	S	Cr	Mo	V	Nb	N
J	0.068	0.017	0.50	0.002	0.002	9.24	1.76	0.16	0.054	0.0210
I	0.041	0.043	0.52	0.002	0.001	9.35	1.79	0.09	0.060	0.0027

破断強度を維持するためにJ鋼は、I鋼と比べてC量を約0.03%、V量を0.07%、N量を0.018%増量し、Si量は0.017%に抑えた。熱処理はクリープ破断試験片、シャルピー衝撲試験片とともに1050°C-1/2h焼もどし後、700°C-1h、800°C-1hの焼もどしを施した。後者の試験片はさらに550~650°C/100~3000hまでの加熱を行った後、JIS 4号試験片に加工し、20°Cにおける吸収エネルギーを求めた。

## 3. 実験結果

(1) Fig. 1はJ鋼と他鋼の各温度における10<sup>4</sup>hクリープ破断強度を応力-破断時間曲線図から外挿して比較した。この結果、J-700(700°C焼もどし材)は、550°Cではオーステナイト系ステンレス鋼のSUS316より約13kgf/mm<sup>2</sup>、600°Cでは約9kgf/mm<sup>2</sup>も高い強度を示し、650°Cではほぼ同等の強度を有した。破断伸びは約20%である。J-800(800°C焼もどし材)は、550、600°CにおいてはSUS304より多少すぐれたクリープ破断強度を有し、破断伸びは約30%であった。

(2) 800°C焼もどし後、各温度で3000hまで加熱した供試鋼のシャルピー吸収エネルギーをFig. 2に示す。この結果クリープ破断強度を低下させずに、I鋼とほぼ同じシャルピー吸収エネルギーを得ることができた。

(3) 600°C-3000h加熱後の供試鋼をTEM観察した結果、吸収エネルギーの低い700°C焼もどし材はフェライト-マルテンサイト( $\beta$ - $\alpha'$ )粒界に凝集した炭化物が多く観察された。これに対して、すぐれた吸収エネルギーを示した800°C焼もどし材の $\beta$ - $\alpha'$ 粒界の炭化物はきわめて少ないのが特徴である。

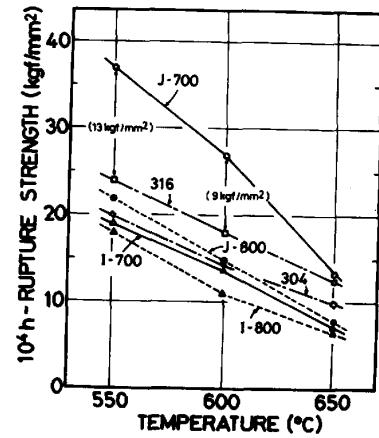
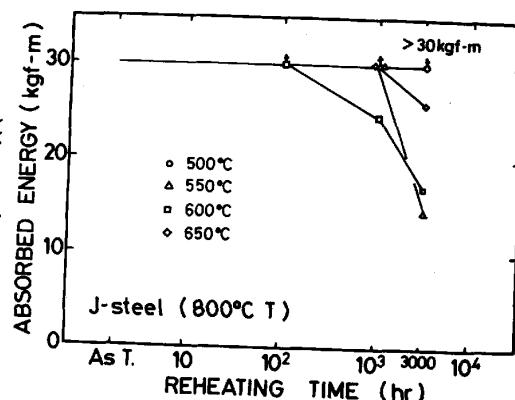
Fig. 1. Comparison of 10<sup>4</sup>h-rupture strength of J and I-series austenitic stainless steels.

Fig. 2. Charpy absorbed energy of J-steel tested at 20°C.

1) 朝倉、藤田、乙黒：鉄と鋼、

69.13(1983) S 1253