

(211) オーステナイト系耐熱鋼の高温強度における添加元素(Ti, Nb)および熱処理の影響

東京大学工学部

藤田利大 荒木達
山田武海 中村皓一

1. 緒言

オーステナイト系耐熱鋼の高温強度に関する従来より多くの研究がなされ、幾多の知見が得られてきたが、添加元素の働き、すなわち強化機構については必ずしも充分でないといえなく。本研究は優れた強度を有する材料を開発することという従来からの目標と併行して、耐熱鋼の強化機構に関する新しい知見を得ることを目的とし、主として炭化物の挙動に注目して行ったものである。

2. 実験方法

供試材の基本成分は 15Cr, 14Ni, 0.5Si, 1.5MnT_i である。他の成分の具体的な値は表1に示す。S10~13は真空溶解、他の大気溶解によって溶製し、鍛造、圧延後 1050, 1150, 1200°C で 1 時間保持後水冷し、各実験に供した。実験の内容は 650°C のクリープ破断試験、初期強度測定、電解分離による炭化物の抽出および X 線回折法による同定、光顕および電顕による組織観察などである。

3. 実験結果

1) 真空溶解により C 量を 0.004% 以下押さえた S10 は 0.15% C の供試料に比べて强度はかなり低いが、これに Ti, Nb 等を少量添加した S11~13 はかなりの強度上昇を示す。これは少量の C および Ni による炭化物形成が主因であり、これに Ti, Nb の固溶強化作用が加わったものと考えられる。

2) 各試料の 100 時間強度における溶体化処理温度の影響を図1 に示す。

1050°C 溶体化の場合には Ti, Nb 添加による強度上昇は少いもののに対し、1200°C の場合には著しく上昇する。これは 1050°C で TiC, NbC, Ti₂Nb₃C₆ 等の炭化物の多くがトリニクス中に固溶せず、に残るためには強度上昇にさほど寄与しないものに対し、1200°C で炭化物の固溶度が増し、クリープ中に微細に析出する転位の移動を阻止するためである。

3) 初期中 650°C に析出す炭化物の種類と量は表2 の如くである。従来、TiC, NbC は 1200°C でマトリックス中に完全に固溶するとされていたが、電顕観察、電解抽出強度の同定の結果、NbC は少く固け残り、径が 1~2μ ある 1~2μ 以上の大きな塊状の形態で存在していることがわかった。Ti に対して Nb による強化作用代償の理由の一つにこの点であると考えられる。

表1. 供試材の化学組成

	C	Ti	Nb	Mo
S10~13	0.004~0.017	0~0.17	0~0.61	5.13~0.44
S20	0.15	—	—	1.03
S30~34	0.15	0.02~0.60	—	—
S40~44	0.15	—	0.10~2.02	—
S50	0.15	0.07	0.20	—
S60	0.15	0.07	0.20	1.01

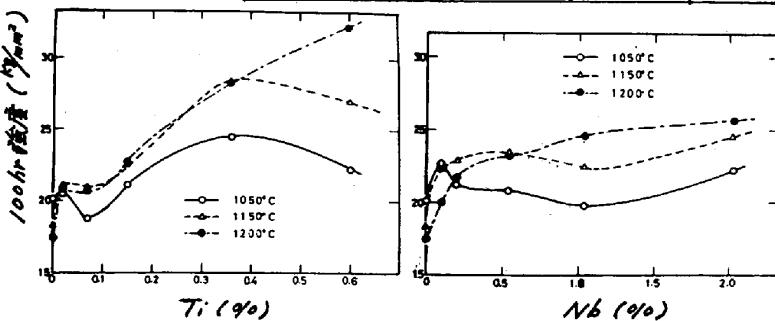


図1. 100 時間強度における添加元素、熱処理温度の影響 (0.15% C)

試料名	650°C 時効中の析出物							
	TiC	NbC	M ₂₃ C ₆	Ti ₂ Nb ₃ C ₆	Ti ₃ Nb ₅ C ₆	Ti ₂ Nb ₃ C ₆	Ti ₃ Nb ₅ C ₆	Ti ₂ Nb ₃ C ₆
S20	○	○	○	○	○	●	●	○
S34	○	○	○	○	○	●	●	○
S40	△	△	△	△	▲	▲	▲	▲
S44	○	○	○	○	○	○	○	○
S50	■	■	■	■	■	■	■	■
S60	□	□	□	□	□	□	□	□
	(+1.01Mo)							