

(183) 21Cr-12Ni鋼のクリープ破断強度と破断後の電顕観察

東京都立大学 畑嶋卓郎 宮川大海
渡辺徹 ○矢島充

I) 目的 オーステナイト系の自動車用排気弁用鋼における炭素および窒素の高温强度への寄与を明らかにするために、21%Cr-12%Ni鋼を基本組成として、炭素および窒素量を一つずつ単独に変化させて添加し、クリープ破断試験とその試験片の透過電子顕微鏡観察により、両元素の果す強化作用を調べた。

II) 供試材および実験方法 含炭素、含窒素鋼は、真空溶解法および高圧室素中溶解法により溶製した。溶体化処理後、700°Cで約3000時間までクリープ破断試験および単純時効処理を行ない、試験後の試料の透過電顕観察を行なった。なお炭素および窒素のみの効果を明らかにするために、オーステナイト結晶粒度のほぼ一定となる溶体化処理条件を選び、クリープ強度によよばず結晶粒度の影響を除いた。

III) 結果および考察

1) 700°Cで3000時間までの単純時効処理においては、含炭素鋼では炭化物の析出がみられ、それに伴なって時効硬度も炭素量の増加と共に上昇する。なお、0.38%C鋼には300時間以上の時効処理により、粒界反応型析出が生じており、かなり成長している部分もある。この析出は、特に窒素量の多い鋼や窒素と炭素の共存する鋼にみられるのが一般的であるが、本鋼のように炭素単独添加鋼にもみられた。そしてこの析出により硬度の低下があるといわれますが、本鋼ではその量が少ないの影響はないものと思われる。一方 含窒素鋼では、時効時間が長くなるとも、時効硬度は溶体化硬度と全く変化なく、析出物も観察されなかった。

2) 700°Cクリープ破断試験の結果 含炭素鋼では、炭素量の増加と共にクリープ破断強度は上昇する。破断後の試料の電顕観察では素地と coherentな $M_{23}C_6$ の析出が多くみられ、明らかに析出強化作用によって粒内は強化されている。また粒界付近に denuded zone がみられるが、そこにはほとんど転位はみられない。0.08%C鋼では約860時間、0.38%C鋼では約230時間破断後の試料の破断部近傍に粒界反応型析出が多くみられる。含窒素鋼でも窒素量の増加と共にクリープ破断強度は上昇し、0.24%N鋼は0.20%C鋼と同程度の強度が得られる。しかし長時間破断後の試料の電顕観察においては析出物はほとんどみられない。このことは、固溶窒素はほとんど析出することなく、固溶強化としてのみ作用することを示す。0.24%N鋼のクリープ速度は、0.20%鋼に比べてはるかに小さく、また含窒素鋼の粒内にはタングルした転位はみられず、転位密度も低かった。



(a) 0.38%C鋼
231 hr破断
(b) 0.24%N鋼
456 hr破断
写真1 クリープ
破断後の電
顕写真

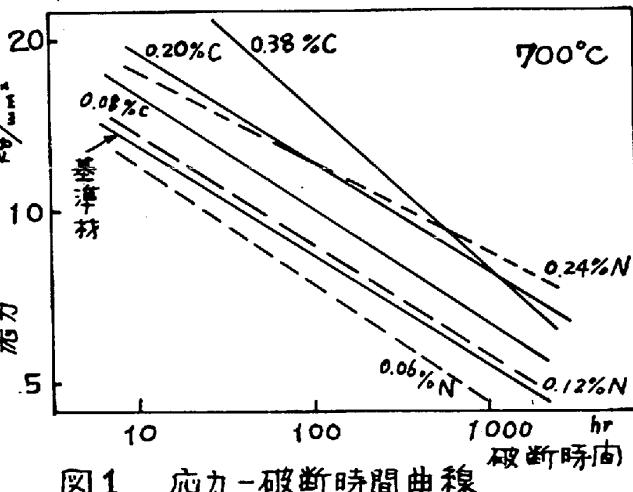


図1 応力-破断時間曲線