

(493) 669.15'28: 669.15'26'28: 539.434: 621.785.375  
**Mo鋼およびCr-Mo鋼溶接継手のクリープ破断特性におよぼす不純物および熱処理の影響**

川崎製鉄(株) 技術研究所 ○佐藤 信二 松崎 明博  
 小野 寛 上田 修三

## 1 緒言

高温機器、特に圧力容器の操業中あるいは耐圧試験時の安全性の観点から、それらの構成材料の使用中脆化が大きな問題となっている。なかでも、使用中の亀裂の発生および進展に直接関与するという点で、いわゆるクリープ脆化が注目されている。そこで、従来高温圧力容器用に多用されている $\frac{1}{2}$ Mo鋼および $1\frac{1}{4}$ Cr- $\frac{1}{2}$ Mo鋼を中心としたCr-Mo鋼の、特に脆化感受性の高い溶接継手のクリープ脆化におよぼす不純物元素および溶接後熱処理の影響を調べた。

## 2 実験方法

主として用いたのは、表1に示すようにP, S, Sn, SbおよびAsを同時に2水準に変化させた $\frac{1}{2}$ Mo鋼および $1\frac{1}{4}$ Cr- $\frac{1}{2}$ Mo鋼の25mm板である。ただし、 $1\frac{1}{4}$ Cr- $\frac{1}{2}$ Mo鋼の不純物低減材のみは34mmである。これらの板のL方向に平行に30°のV型開先を切り、アーキ溶接により継手を作成した。溶接後熱処理は、 $\frac{1}{2}$ Mo鋼については650°C, 2hおよび700°C, 3hの2水準、 $1\frac{1}{4}$ Cr- $\frac{1}{2}$ Mo鋼については700°C, 3hの1水準とした。板厚中央より、ビードに直角に切出した平滑および切欠付試片を用いて450°～550°Cでクリープ破断試験を行なった。なお、切欠は、Bondおよび母材部とした。

## 3 実験結果

顕著な脆化を示す $\frac{1}{2}$ Mo鋼は、伸びや絞りだけでなく破断強度(平滑試片)も不純物の影響を強く受け、通常の条件である650°C SRの場合、普通純度材は不純物低減材に較べて絞り、破断強度とも $\frac{1}{2}$ ～ $\frac{1}{3}$ となる(図1)。しかし、SR温度を700°Cに上げると両者とも大きく改善される(図2)。650°C SR材では破断は溶接熱影響により粗大化し、ベイナイト組織となったBond近傍で、旧α粒界にそって進展しているが、700°C SR材ではHAZ中央で起こつており、熱処理の重要性をうかがわせる。

不純物の影響に関しては $1\frac{1}{4}$ Cr- $\frac{1}{2}$ Mo鋼も同様であるが、その程度はやや小さい。

$2\frac{1}{4}$ Cr-1Mo鋼の場合は、通常行なわれる焼戻パラメーター20.5以上のでSRを受けた状態では、顕著な脆化を示さない。

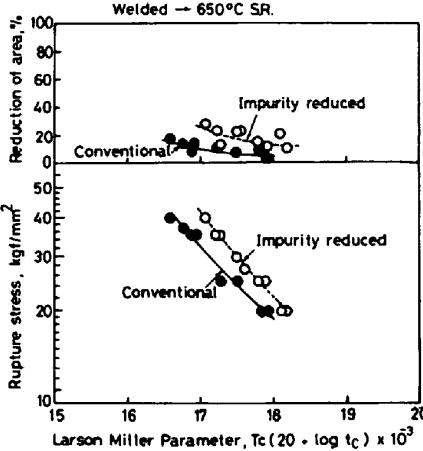


図1  $\frac{1}{2}$ Mo鋼のクリープ破断特性におよぼす不純物の影響

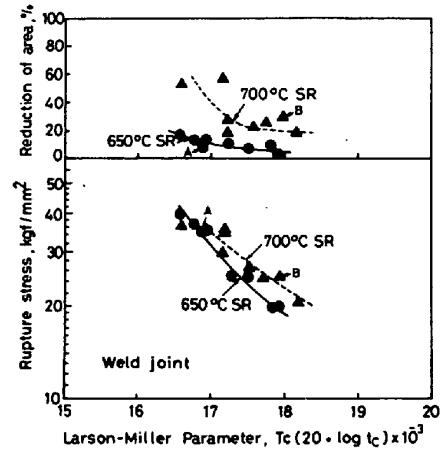


図2  $\frac{1}{2}$ Mo鋼のクリープ破断特性におよぼすSR温度の影響(普通純度鋼)