

669.15'26'28-194: 620.171-977: 620.186.8

(614) 2 1/4 Cr - 1 Mo 鋼の高温強度におよぼす Al, Si および γ 粒径の影響

川崎製鉄(株) 技術研究所 ○ 佐藤信二 小野 寛

1. 緒言

2 1/4 Cr - 1 Mo 鋼は高温強度が高く、水素アタックにも強いため高温圧力容器に多用されているが、使用温度が 500°C 前後であるため焼もどし脆化現象による靭性の劣化が懸念され、P, Sb, As, Sn 等の不純物元素の低減、Si の低減あるいは Al 添加などの対策がとられることが多い。しかし Si はフェライト鉄に対する有効な固溶強化元素であり、その低減は常温および高温強度を低下させる恐れがある。また Al の添加は、それ自身あるいは γ 粒度の微細化を通じて高温強度を低下させる恐れがある。そこで、焼ならし・焼もどしした 2 1/4 Cr - 1 Mo 鋼について高温強度におよぼすこれらの要因の影響を調べた。

2. 実験方法

表 1 に示す Al 量の異なる通常 Si 鋼および低 Si 鋼の真空 5.0 kg 鋼塊を厚さ 16 mm に熱延し、950°C × 1 h の焼ならしを施した。これらの γ 粒度は 7.2 ~ 8.4 である。また C 鋼の一部については、焼ならし条件を変化させて、 γ 粒度 3.6 ~ 8.1 の試料を得た。その際、焼ならし組織をできるだけ一定にするため、佐藤ら¹⁾によつて提唱された γ 化パラメーター ($P\gamma = \log t_{\gamma} - 19840/T_{\gamma}$, T_{γ} : γ 化温度, K, t_{γ} : 保持時間, min) が一定となる焼ならし条件を選び、焼ならし温度から 900°C まで炉冷し 10min 保持後空冷した。焼もどしおよび S.R. 条件は引張強さが約 60 kgf/mm² となるように焼もどしパラメーターを選んだ。焼もどしパラメーターの範囲は 19.6 ~ 20.2 である。得られた引張強さは 5.8 ~ 6.2 kgf/mm² である。これらの試料について、高温引張試験およびクリープ破断試験を行つた。

3. 実験結果

高温引張強度だけでなく、クリープ破断強度も常温強度の影響を受けるため、常温強度の変動を補正すると結果は以下のようにまとめられる。

- 1) γ 粒度を一定にすると、0.2%までの Al は、400 ~ 600°C での高温引張強さおよびクリープ破断強度にはほとんど影響しない(図 1)。
- 2) Si 含有量を 0.1% 以下にすると、500°C 以上での引張強度および $P_{LM} \leq 20.5 \times 10^3$ でのクリープ破断強度はむしろ高くなる(図 1)。
- 3) Si 含有量によるクリープ破断強度の変化は、基地中の Mo 炭化物の挙動と対応している(写真 1)。
- 4) 8.1 ~ 3.6 の範囲での γ 粒度の変化によりクリープ破断強度はあまり変化しないが、 γ 粒度が大となると破断延性は大幅に低下する。

参考文献

- 1) 佐藤他: 鉄と鋼, 63 (1977), A 153

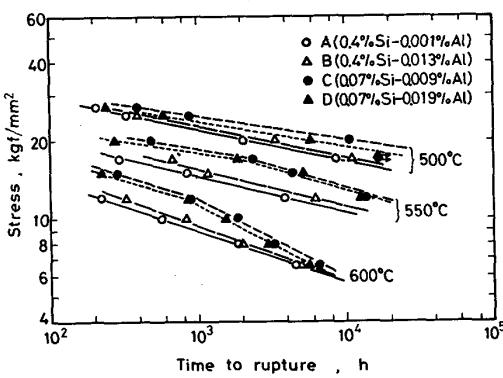
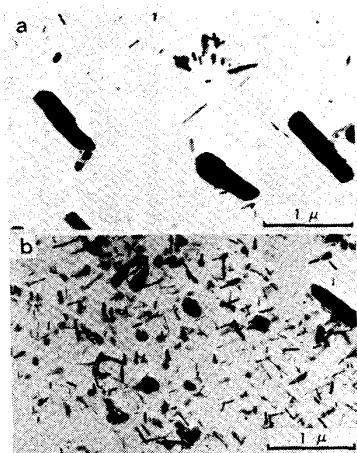


図 1 クリープ破断曲線



a) 通常 Si 鋼 B, 550 °C,
12 kgf/mm², $t_r = 6017$ h
b) 低 Si 鋼 D, 550 °C, 15 kgf/mm²
 $t_r = 5200$ h

写真 1 クリープ破断試片の組織(抽出レプリカ)