

KAWASAKI STEEL GIHO

Vol.15 (1983) No.4

2-1/4 Cr-1 Mo

Development of Heavy-wall 2 1/4 Cr-1 Mo Forging

2 1/4 Cr-1 Mo 厚肉鍛鋼品の開発^{*1}

川崎製鉄技報
15(1983)4,249-257

朝生 一夫^{*2} 谷 豪文^{*3} 今中 拓一^{*4} 佐藤 新吾^{*5} 中野 善文^{*6} 佐藤 信二^{*7}

Development of Heavy-wall 2 1/4Cr-1 Mo Forging

— All members: Toshi Imaeda, Takeshi Imamura, Shinzo Sato, Yoshifumi Nakano, Shinji Sato

要旨

Synopsis:

一般的に、高圧容器用材料として 2 1/4Cr-1Mo 鋼

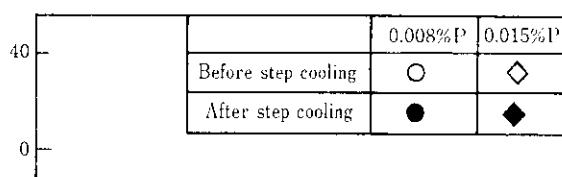
Generally, a 2 1/4Cr-1Mo steel is used as material for the pressure

が一般的に使用されているが、厚肉で高強度と高靭性

vessels of oil refining and the like, with requirement for greater
high strength high-toughness and little embrittlement in

劣化するがその程度は小さく、高い強度が保持できる。

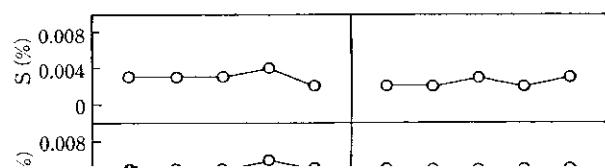
2½Cr-1Mo鋼の焼もどし脆化感受性とSi, P量の関係をFig. 2に、焼もどし脆化感受性とオーステナイト粒度の関係を



ト粒度が粗大化してもステップクーリング(SC)による TT_{34} の上昇量を10°C以下に抑制することができる。水素アタックに及ぼすSiの影響について、真空溶製した100kg鋼塊を用いて調査した結果をFig. 4に示す。Si量が低下するにつれて水素アタックに対する抵抗は大きくなる。さらに低Si化はクリープ特性にもよい影響を与える²⁾等の観点から低Si鋼を採用することとし、試作鋼の製造にはSi≤0.10%とした。

また、低Si化による高温強度の低下を抑制するため、C, Cr, Mo量を規格上限ねらいとし、かつ、Cu, Niを若干添加す





試験結果を Table 2 に示す。介在物をカウントした合計 dT (60×400) で $0.025 \sim 0.037\%$ であり、大型鋼塊使用にもかかわらず低いレベルにある。

このように均質性と、優れた清浄性を確保できたのは、中空

2/4 t_1	Tangential	Test temp. Mark
-----------	------------	-----------------

100

3点曲げ試験、厚さ25 mm の CT 試験、厚さ50 mm のくさび押

Before SC Top, $\frac{3}{4}t_c$, L-direction 150



$\sigma \sim 500 \text{ kgf/cm}^2$ 、温度 500 °C、曝露時間100時間で処理した試験片についての 0 °Cにおけるシャルピー衝撃試験の結果を示している。曝露による吸収エネルギーの低下はトップ・ボトム部

室温および高温(482°C)での低サイクル疲労試験結果を Fig.

17 に示す。実測の値は ASMRF best fit curve および 2 1/4 Cr-1 Mo

1.20



Normalized and tempered



Normalized, quenched and tempered

4T1 FE

4T1 CR

4T10 FE

4T10 CR