

## (733) 原子力用大型鍛鋼品の高強度化の検討

日本鍛鋼(株) 技術開発部 佐納次郎 ○北川幾次郎 工博渡辺司郎  
 三菱重工業(株) 高砂研究所 佐藤正信 神戸造船所 塩田正雄

## 1. 緒言

原子力プラント重機器用大型鍛鋼品に、規格強度の高い S F V Q 1 B 鋼が使用できれば重機器の肉厚を減少させることができる。そこで高強度の大型鍛鋼品の実用化の一環として S F V Q 1 B 鋼について原子力仕様を満たすための化学組成、適用限界肉厚等を検討し、重機器部材を対象に実寸大鍛造モデルを試作した。

## 2. S F V Q 1 B 鋼の成分設計

S F V Q 1 B 鋼の成分規格は S F V Q 1 A 鋼と同一であるが、高強度を確保しさらに韌性を保つためには従来の標準的 S F V Q 1 A 鋼組成を変更することが必要であり、適正組成について基礎検討を実施した。その結果、S F V Q 1 B 鋼の成分設計として、

- 1) 高強度を確保するため C 含有量を高めることが望ましいが溶接性等を考慮し、0.21~0.22%とする。
- 2) 韌性および強度を考慮して Mn および Ni 含

有量を規格上限とし、Cr および Mo 含有量を  $\Delta G$   
 $(Cr + 3.3Mo + 8.1V - 2) < 0$  を満たす範囲内で最大限とする。

ことが適正なことが判明した。Table 1 に鍛造モデル材の取扱分析値を示す。

## 3. S F V Q 1 B 鋼の実用性

21T 鋼塊から 250 mm 厚鍛造モデルを試作し、内部各位置における基本的材料特性、溶接性および破壊韌性を検討し、S F V Q 1 B 鋼としての特性を評価した。

## 1) S F V Q 1 B 鋼の適用限界肉厚

鍛造モデル各位置の基本的材料特性ならびに 500 mm 厚中心部模擬熱処理試験結果等を整理した Fig. 1 によれば S F V Q 1 B 鋼としての適用限界肉厚は約 500 mm であることが判明した。

## 2) 溶接性

斜め Y 型溶接割れ試験によれば、300 °C の後熱処理を施す場合、予熱温度は 150 °C で割れ発生は認められなくなる。鍛造モデルを用いた溶接継手は健全であり、溶接継手性能も母材と同等以上であることが判明した。

## 3) 破壊韌性

$K_{IC}$ ,  $K_{Id}$ ,  $K_{Ia}$  の温度依存性を求めた。いずれも良好な値を示し、実用上問題のないことが判明した。Fig. 2 に  $K_{IC}$  の温度依存性を示す。

## 4. 結言

S F V Q 1 B 鋼は原子力重機器用鍛鋼材として十分な適用性を有する。

Table 1. Chemical Composition (wt %)

| C    | Si   | Mn   | P     | S     | Cu   | Ni   | Cr   | Mo   | Al    |
|------|------|------|-------|-------|------|------|------|------|-------|
| 0.21 | 0.25 | 1.47 | 0.007 | 0.001 | 0.03 | 0.95 | 0.17 | 0.51 | 0.016 |

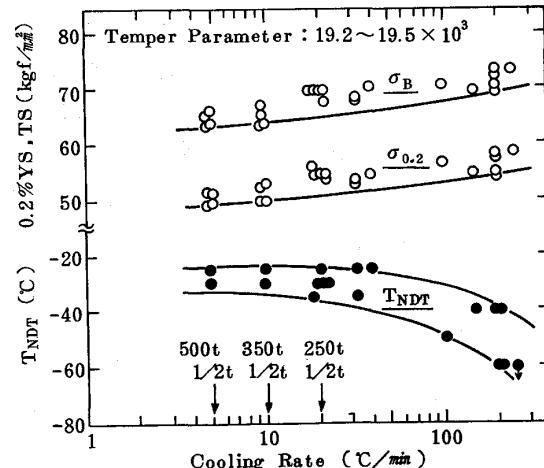


Fig. 1. Cooling rate dependence of mechanical properties

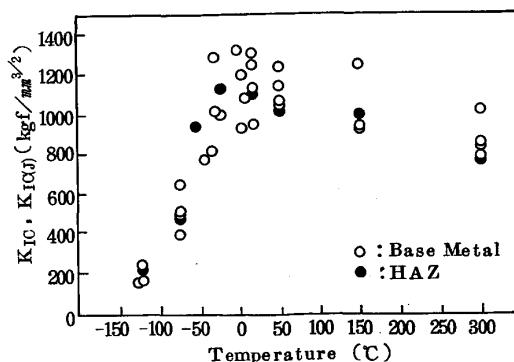


Fig. 2. Temperature dependence of fracture toughness