

新日本製鉄 名古屋製鉄所 Dr-Eng. 高石昭吾 中尾仁二

○山場暁太

## 1. 緒言

2 1/4 Cr-1Mo 鋼は高温材料として使われているが、とくに重油の脱硫リアクターの圧力容器用鋼板として、ASTM A 387 Grade 22あるいはA 542 Class 1の規格で250~280mmの極厚鋼板に使用されている。従来はクリープ特性を重視するために細粒化を避け、A<sub>e</sub>は添加されていなかった。しかし脱硫リアクターあるいはA 533 B 鋼の代替として使用される場合、低温韌性が重視されるために、或る程度の細粒化を行う必要がある。そこで2 1/4 Cr-1Mo 鋼の焼戻し脆性に及ぼす A<sub>e</sub> の影響について調査した。

## 2. 試験方法

A<sub>e</sub>、Nの含有量を変化させた2 1/4 Cr-1Mo 鋼を真空あるいは大気溶解して50kg 鋼塊に鋳造し、それを鍛造して25mm厚鋼板とした。鍛造後 280mm厚鋼板の工場熱履歴を模擬した焼準一焼入れ一焼戻し一応力除去焼鈍を施した。その後、Step Cooling 脆化処理を施し、脆化前後の衝撃特性を比べると共に、脆化による遷移量とオーステナイト粒度、組織、破面について検討した。なお、溶解成分は表1の範囲である。

表1 溶解成分(wt%)

	C	Si	Mn	P	S	Cr	Mo	A <sub>e</sub>	N
3. 試験結果	0.18~0.16	0.35~0.49	0.49~0.60	0.007~0.018	0.007~0.010	2.02~2.36	1.00~1.08	0.002~0.069	0.0040~0.0120

(1)焼戻し脆化遷移量に及ぼすオーステナイト粒度の影響を図1に示す。この場合の粒度調整はオーステナイト化温度を変えることにより行なわれているが、粒が大きいほど脆化処理による遷移が大きい。(2)このような細粒化による脆化遷移量の減少が A<sub>e</sub> 添加による細粒化によっても可能かどうかを調べたのが図2である。脆化処理による遷移が最も小さいのは A<sub>e</sub> 0.01~0.03%の範囲である。これは A<sub>e</sub> を添加することにより、オーステナイト粒の細粒化がなされ、粒界面積が増加したため、及びそれに伴なう焼入性の減少

によりオーステナイト粒界へ初析フェライトが析出し、更に粒界面積を増すと共に、破壊経路を複雑にしたためと思われる。また、破面観察によれば A<sub>e</sub> 添加により、粒界破壊が減少、あるいは消失する傾向が見られた。

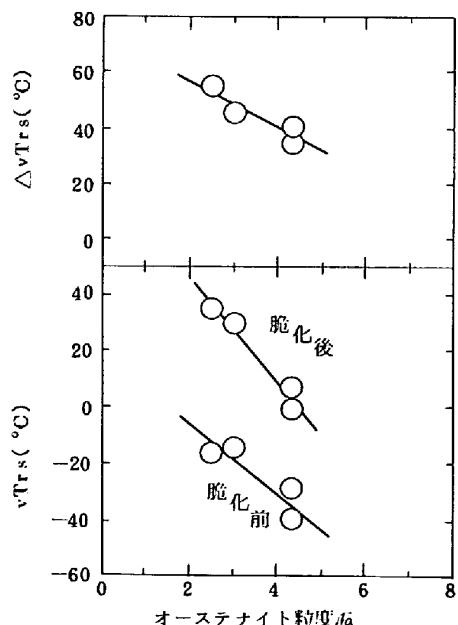


図1 脆化前後における衝撃値とオーステナイト粒度との関係

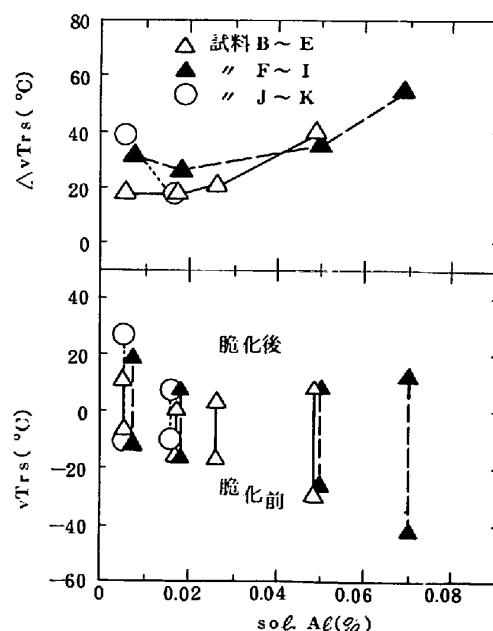


図2 脆化前後における衝撃値と Ael 量との関係