

## (655) 原子炉圧力容器用鋼 A533B の高温高圧水中疲労き裂伝ば挙動

金属材料技術研究所

永田 徳雄 片田 康行 金尾 正雄

## 1 緒言

原子炉圧力容器の供用中検査基準として ASME Code Sec. XI があるが、Code に示される圧力容器用低合金鋼の高温水中疲労き裂伝ば特性は環境条件及びR比等の力学的条件により著しい影響を受けることが判明し、1980年に試験的な改訂が加えられたものゝ、更に広範な研究による実験データの確立が望まれてゐる。本報では、最近当研究所に設置した高温高圧水中腐食疲労試験装置の紹介と A533B のき裂伝ば挙動について得た二・三の結果について報告する。

## 2 実験方法

供試材は A533B Cl.1 相当 JIS SQ V2A で化学成分と機械的性質を Table 1 に示す。試験片は ASTM E399 単純 TCT 試験片 (A) 及び  $B/W = 25\text{ mm}/120\text{ mm}$  の E647 単純 CT 試験片 (B) である。素材は調質材 (約  $880^{\circ}\text{C}$  WQ, 約  $660^{\circ}\text{C} \times 5\text{ hr}$  FC) で、これより L-S, T-S の二方向の試験片を採取し、その後  $620^{\circ}\text{C} \times 45\text{ hr}$  の応力除去焼鈍を行つた。試験は、温度:  $288 \pm 2^{\circ}\text{C}$ , 圧力:  $8\text{ MPa}$ , 流量:  $60\text{ l/hr}$ , DO:  $0.1 \pm 0.005\text{ ppm}$ , 電導度:  $< 0.2\text{ } \mu\text{s/cm}$ , pH:  $6.9 \pm 0.1$  の BWR 模擬環境下で行われた。試験機は容量  $\pm 10\text{ ton}$  の電気油圧サーボ液圧試験機で、負荷条件は荷重制御で繰返し速度:  $1 \sim 0.0167\text{ Hz}$ , R比: 0.1 の正弦波である。き裂長さの測定は、ビーチマーク法, LVDT によるコンフライアンス法及び試験の中斷による試験片表面の直接観測法を併用し、これらとの比較検討を行つた。また基準データを求めるため室温大気中の試験も行つた。

Table 1 Chemical compositions(wt.%) and mechanical properties

C	Si	Mn	P	S	Ni	Cr	Cu	Mo	V	YS (MPa)	UTS (MPa)	EL. (%)	R.A. (%)
0.19	0.24	1.28	0.008	0.007	0.64	0.19	0.04	0.45	tr.	454	601	29	68

## 3 実験結果

Fig. 1 に大気中及び高温水中の  $da/dN - \Delta K$  の結果を示す。

図中には ASME Code の基準曲線も示した。

(1) 室温大気中: 供試材のき裂伝ば速度は ASME 曲線 (air) とほぼ同等かやや低目の傾向がみられ、繰返し速度 ( $0.2 \sim 10\text{ Hz}$ )、試験片寸法にはほとんど依存しない。

(2) 高温高圧水中: 繰返し速度が  $1\text{ Hz}$  の場合き裂伝ば速度は室温の結果とほとんど変わらないが、 $0.0167\text{ Hz}$  では  $\Delta K > 20\text{ MPa}\sqrt{\text{m}}$  で環境による加速効果が認められた。加速効果は  $\Delta K \approx 30\text{ MPa}\sqrt{\text{m}}$  前後で最も著しく、き裂伝ば速度は室温の 5~8 倍に達する。しかし ASME 基準曲線を越えることはなく材料は安全側にあるといえる。

(3) コンフライアンス法はき裂長さが短かい場合に誤差が大きい。試験中断後の腐食表面のき裂長さ測定は可能であり、ビーチマーク法と対応のある結果を得た。

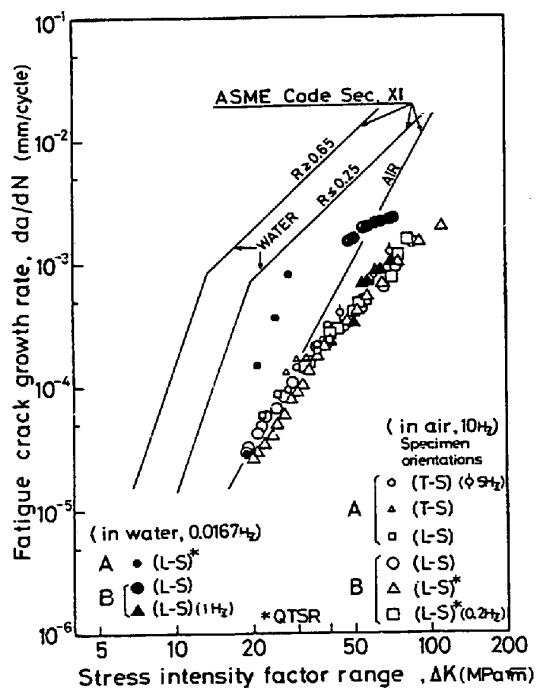


Fig. 1 Relation between fatigue crack growth rate and stress intensity factor range