

參 考 文 獻

1. 稻垣, 伊藤: 高張力鋼, 低溫用鋼の熔接, 産報出版(1978), p.120.
2. 稻垣, 伊藤: 高張力鋼, 低溫用鋼の熔接, 産報出版(1978), p.102.
3. 中山, 松本, 稻垣: 建築鋼構造継手の各種 熔接方法における熔接割れの研究(第一報), 熔接學會誌 Vol. 47, (1974), No.11, p.1163.
4. 平田, 荒木: 高張力鋼の溶接による破壊と破面組織の観察, 熔接學會誌 Vol.45, (1976), No.12, p.985.
5. 松本: 熔接割れ防止対策の適用効果, 日本學術會議熔接研究連絡委員會, 熔接Symposium資料(1977), p.1.
6. 鈴木, 百谷岡: 鋼材の, 水素による延滞割れ, 鐵と鋼 Vol.67(1981), No.10, p.1657.
7. 荒木, 金子, 等: 鋼鋼の 熔接, 朝倉書店, (1974), p.151~158.
8. 平田, 菊池, 等: ステンレス鋼の熔接継手の拘束度, 熔接學會誌 Vol.48, (1979), No.10, p.851.
9. C.A.Zapffe, C.E.Sims, Hydrogen embrittlement, internal stress and defects in steel Transaction of AIME, Vol.45, (1941).
10. 河野: 鋼の溶接割れ防止の新しい 途徑의 探索研究, 韓國學術학회誌, Vol.9(1980), No.3, p.1.
11. 伊藤, 駒形: 高張力鋼の 熔接割れ感受性指數について, 熔接學會誌, Vol.37, (1968), No.9, p.983.
12. 鈴木, 新田: 他, 指數P_Hによるウェット割れの解析, 熔接學會誌, Vol.49, (1980), No.11, p.737.
13. 百谷岡, 矢野, 等: 鋼材の熔接遅延割れの研究(第一報), 熔接學會誌, Vol.48, (1979), No.12, p.1028.
14. 佐藤, 寺崎: ウェット割れ延滞集中率にわよぼす開先形状, 板厚, 溶接厚, ウェット角度の影響, 熔接學會誌, Vol.48, (1979), No.5, p.298.
15. 稻垣, 伊藤: 高張力鋼, 低溫用鋼の 熔接, 産報出版, (1978), p.109.



海洋構造物用 HT50 高張力鋼의 熔接 部位의 環境에 따른 크랙 傳播特性에 관한 研究

金 鎮 京

A Study on the Crack Propagation Characteristics of
Weldments of High Tensile Steel HT50 for Marine
Structures under Various Circumstances

Kim Jingyeong.

〈目 次〉

- | | |
|--------------|--------|
| 1. 序 論 | 4. 結 論 |
| 2. 實驗方法 | 參考 文献 |
| 3. 實驗結果 및 考察 | 附 錄 |

Abstract

The fatigue crack propagation rates were investigated on the notched welding specimens under such various circumstances as in air, in sea water and under cathodic protection in sea water for SS41 and SM50A steel with the plane bending fatigue machine.

The main results obtained are summerized as follows ;

- (1) Regardless of the kinds of steel and welding methods, the electrode potential appears to be higher on the weld metal and the heat affected zone than on the other parts, and there is a fine grain part of low hardness in the boundary between the heat affected zone and the base metal.
- (2) In all case, the crack propagation rate decreases until crack grows up to any length, and then it increases linearly as crack length grows.

3. Generally speaking, crack propagation rate in air test is the lowest of the three tests mentioned above, and tends to become lower with cathodic protection in sea water.
- 4) Regardless of the kinds of steel, crack propagation rate of the base metal is faster than the weldments at early stage of propagation, but it becomes slower as crack grows beyond any length. The fastest part of crack propagation rate of weldments except the base metal is changeable according to the circumstances, the kinds of steel and welding methods applied.

記號說明(Nomenclature)

- σ_t : Tensile Stress, kg/mm²
 σ_b : Bending Stress, kg/mm²
 P : Load, kg
 l, x : Length, mm
 E : Young's Modulus, kg/mm²
 I : Moment of Inertia, mm⁴
 h : Thickness, mm
 δ : Deflection, mm
 z : Modulus of Section, mm³
 a : Length of Crack, mm
 n : Number of Cycle.
 ΔK : Stress Intensity Factor Range, kg/mm^{3/2}
 P_{CM} : Composition of Weld Cracking Susceptibility.
 C_{eq} : Carbon Equivalent.
 WM : Weld Metal.
 HAZ : Heat Affected Zone.
 HB : Boundaries between Heat Affected Zone and Base Metal.
 BM : Base Metal.

1. 序 論

近年부터 高張力鋼材는 陸上의 大型 構造物 뿐만 아니라 海底採油施設, 大型船 및 特殊船舶 等の 建造에 資源과 에너지의 節約見地에서 많이 活用되고 있다.¹⁾ 그러나 高張力鋼材에는 水素크래크나 黃化物크래크가 생기기 쉽고,^{2,3)} 특히 海水中的 鐵鋼構造物에는 海水의 腐蝕性 때문에 電氣防蝕⁴⁾을 해야하므로 크래크問題가 더욱 深刻할 때가 많다. 高張力鋼材에 생기기 쉬운 이들의 크래크는 應力이 集中된 곳이나 熔接한 金屬에 侵入된 擴散性水素 등이 複合的으로 作用함으로써 생긴다. 또 引張強度가 높은 鋼일수록 一般的으로 熔接性과 耐크래크性이 나빠지므로 近年부터는 低水素系 熔接棒, 低水素熔接法, 耐水素高張力鋼 等の 開發이 活潑하게 이루어지고 있으며 인히비터에 의한 環境處理法⁶⁾等도 研究되어 最近 126kg/mm² 以上の 超高張力級 鋼材까지도 製品化하였다. 그러나 構造物을 만들 때는 使用目的에 맞는 強度, 重量, 壽命, 工作性 및 安全性이 必要하고 가장 經濟的이어야 한다.

船體用 鋼板에는 從來까지 거의 大部分이 41kg/mm²級의 普通鋼板이 使用되었으나 大型船이 出現한 以後부터는 船體重量의 輕減과 積荷量의 增加 等を 위해 HT50級鋼⁷⁾이 主要 構造部材로 使用하게 되었고, 陸上 大型施設 뿐만 아니라 海洋構造物 等에도 使用하는 境遇가 많다. 이들의 鋼構造物은 海水의 波浪에 의한 反復應力의 影響이 클 뿐만 아니라 腐蝕作用도 심히 받는다.

本 研究는 여러 가지 方法으로 熔接한 SS41 鋼과 SM50A 鋼의 각각 試驗片에 대해서 熔接金屬部(WM), 熱影響部(HAZ), 母材部 等の 硬度, 電極電位 및 顯微鏡組織의 變化相을 調査하는 한편 그 要部에 노치를 내어서 大氣中, 海水中 및 海水中 電氣防蝕의 各 環境에서 海洋環境과 類似한 條件으로 片振反復굽힘應力을 加하여 크래크傳播速度의 變化特性을 調査했다. 따라서 本 研究는 海洋構造物의 設計, 建立 및 保存의 基礎資料로써 寄與할 것으로 생각된다.

2. 試驗片과 實驗方法

2.1 試驗片과 熔接條件

本 試驗에 使用한 供試鋼材는 두께 6mm의 熔接 構造用 高張力鋼 SM50A이고, 이 比較試驗用으로

Table 1. Chemical Compositions and Mechanical properties of Test Base Metals

	Chemical Compositions (%)						Mechanical Properties		*P _{CM}	**C _{eq}
	C	Si	Mn	P	S	Others	T. S. (kg/mm ²)	Elong. (%)		
SS41	0.1970	0.0444	0.6246	0.0268	0.0084	Cr, Ni, Cu, Mo, Sn	46	25.8	0.235	0.32
SM50	0.1111	0.2101	1.0770	0.0115	0.0119	Cr, Ni, Cu, Mo, Al, V, Sn	54	27.6	0.175	0.31

$$* P_{CM}(\%) = C + \frac{Si}{30} + \frac{Mn}{20} + \frac{Cu}{20} + \frac{Ni}{60} + \frac{Cr}{20} + \frac{Mo}{15} + \frac{V}{10} + 5B^{3)}$$

$$** C_{eq}(\%) = C + \frac{1}{6}Mn + \frac{1}{24}Si + \frac{1}{40}Ni + \frac{1}{5}Cr + \frac{1}{4}Mo + \frac{1}{14}V^{3)}$$

는 同一 厚께의 一般 構造用 厚延鋼材 SS41을 使用하였으며, Table 1은 그 化學的 成分과 機械的 性質이다.

試驗片은 그 길이 方向과 母材의 壓延 方向이 同一 하도록 切取해서 脫脂시킨 後 Fig.1 (a)(b)와 같이 手動 熔接, 및 氧가스 시일드 熔接 및 서브머지드 아아크 熔接의 각 方法으로 連接해서 만들었으며, 熔接條件은 Table. 2와 같다.

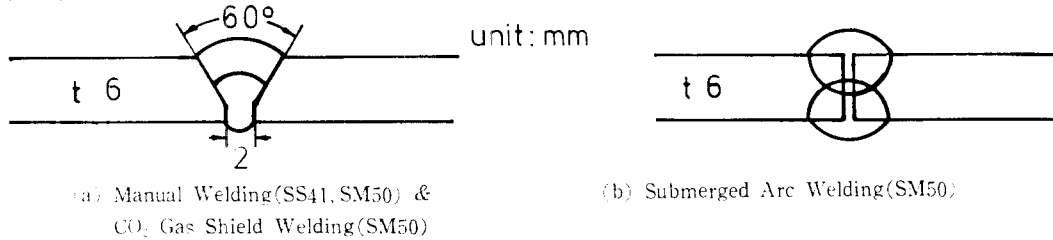


Fig. 1 Welding Methods

Table. 2. Welding Conditions

	Welding Method	Rod wire (φmm)	Dry Condition	Voltage (V)	Amp (A)	Speed (cm/min)	Heat Input (KJ/cm)	Remarks
SS41	Manual Vertical 2 pass	*1 KS E4313 (3.2mm)	100 C × 1h	26 27	81 92	5.9 7.9	40.4	—
SM50	Manual Vertical 2 pass	*2 KS E5016 (3.2mm)	350 C × 1h	26 28	81 97	5.1 8.7	38.7	—
SM50	CO ₂ Gas Shield Flat 2 pass	*3 JIS YCW2 (1.0mm)	—	21 21.5	95 105	15.5 16.8	24.4	PANA-AUTO 500D YM506D 8
SM50	Submerged Arc	*4 JIS YF W41 (4.0mm)	—	35 35	750 750	85 85	37.1	PANA MELT 1500 YK1506U

*1. 0.08C-0.38Mn-0.28Si-0.017P-0.011S

*2. 0.078C-0.98Mn-0.53Si-0.014P-0.010S

*3. 0.08C-0.98Mn-0.38Si-0.014P-0.015S

*4. 0.16C-1.65Mn-0.35Si-0.014P-0.015S

Fused Type Flux, 12×150mesh

試驗片은 厚께 크기보다 약간 크게 切取한 後 세이퍼 加工, 研削 加工 및 沙布 加工을 通해서 4×50×230mm 되게 만들고 Fig.2와 같이 固定線에서부터 6.5mm 되는 곳에 두께 0.25mm의 슬롯당 커터로 길이 5.0mm되게 노치를 만들었다. 이 때의 加工精度도 는(0.1~0.01)mm 였다.

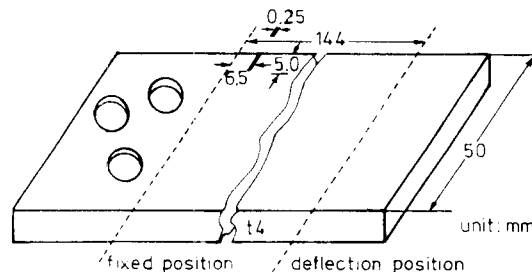


Fig.2. General View of Specimen.

시험片 위에 만든 노치의 위치는 Table 3 및 Fig.3 과 같으며, 이에 의해서 시험片 略號를 設定하였다.

Table 3. Kinds of Specimens

	Welding Method	Notch Position	Code	Test Condition	Number of T.P.
SS41	Manual Vertical 2 pass	Weld Metal	SS41-WM	<input type="radio"/> In Air, <input type="radio"/> In Sea Water <input type="radio"/> Under Cathodic Protection (-850mV SCE)	12
		Heat Affected Zone	SS41-HAZ		
		HAZ Base Metal	SS41-HB		
		Base Metal	SS41-BM		
SM50	Manual Vertical 2 pass	Weld Metal	SM50A-WM	<input type="radio"/> In Air <input type="radio"/> In Sea Water <input type="radio"/> Under Cathodic Protection (-850mV SCE)	12
		Heat Affected Zone	SM50A-HAZ		
		HAZ Base Metal	SM50A-HB		
		Base Metal	SM50A-BM		
SM50	CO ₂ Gas Shield Flat 2 pass	Weld Metal	SM50A-CMW	<input type="radio"/> In Air <input type="radio"/> In Sea Water <input type="radio"/> Under Cathodic Protection (-850mV SCE)	3
SM50	Submerged Arc Double pass	Weld Metal	SM50A-SWM	<input type="radio"/> In Air <input type="radio"/> In Sea Water <input type="radio"/> Under Cathodic Protection (-850mV SCE)	3
(Grand Total 30)					

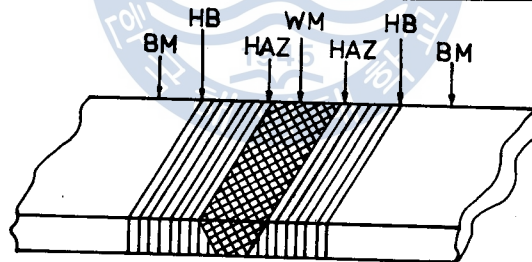


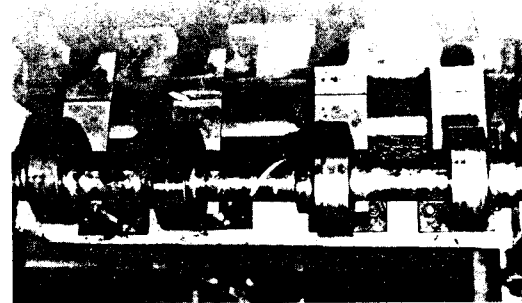
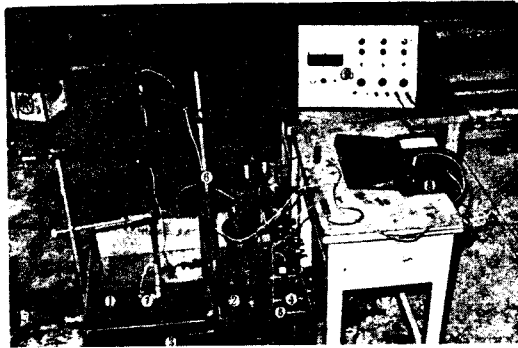
Fig. 3. Notch Position of Weldment

2.2 試驗裝置와 實驗方法

本實驗에 使用된 試驗裝置는 偏心器에 의해서 一定한 反復굽힘應力을 加할 수 있도록 自作 開發한 것으로써 그 外觀이 Photo.1(a) 와 같다. 이 試驗機는 減速기어 등으로 變速可能하며 四個의 試驗片에 對해서 同時에 59cpm으로 片振反復굽힘疲勞試驗을 할 수 있도록 되어 있다. 또 大氣中이나 水中의 試驗 뿐만 아니라 試驗片의 電氣防蝕試驗까지도 可能하도록 만들었다. Photo.1(b)는 水中 浸漬試驗에서 試驗片의 固定狀態이고, Table 4는 이 試驗에 使用된 天然海水質이다.

Table 4. Quality of Sea Water for the Experiment

Hardness ppm CaCO ₃	M Alkalinity ppm CaCO ₃	Chloride ppm Cl ⁻	Specific Resistance Ω-cm	Specific Gravity	Water Temperature °C
4.400	95	14.500	27.5	1.023	18



(a) General View of Equipments

(b) Eccentrics and Test Piece Setting

- ① Water Tank ② Eccentrics
- ③ Pulley and Motor ④ Support Spring
- ⑤ Test Piece ⑥ Insoluble Anode
- ⑦ Reference Electrode(SCE) ⑧ Potentiometer
- ⑨ D.C. Source for Cathodic Protection

Photo. 1. General View of the Experimental Equipment under Cathodic Protection

이 片振反復굽힘疲勞試驗機에서 노치部의 굽힘應力 σ_0 는 다음과 같이 求할 수 있다. 即 굽힘變形量 $\delta = Pl^3/3EI$ 에서 荷重은 $P = 3EI\delta/l^3$ 이므로

$$\begin{aligned} \sigma_0 &= M/Z = P(l-x)/Z = 3EI\delta(l-x)/Zl^3 \\ &= 3E\delta h(l-x)/2l^3 \end{aligned}$$

但, Young's Modulus $E^{(0)}$ 는 SS41 鋼이나 SM50A 鋼에서 $2.18 \times 10^4 \text{kg/mm}^2$ 로 했다.

SS41 鋼과 SM50A 鋼의 각각의 試驗片에 대해서 폭 0.25mm 깊이 5.0mm의 노치를 熔接金屬部(WM) 熔接熱影響部(HAZ) 및 熔接熱影響部—母材部間(HB)에 내어서 大氣中, 海水中 및 海水中陰極防蝕(-850mV SCE)下的 3環境에서 SS41 鋼에 39.15kg/mm^2 (引張應力の 85%) SM50A 鋼에 41.56kg/mm^2 (引張應力の 77%)의 굽힘應力을 59cpm으로 片振反復굽힘疲勞試驗을 하였다. 이 試驗中에는 $3.5 \times 10^4 \sim 4 \times 10^4$ 회轉마다 進展된 全크랙크의 長이를 25~30mm까지 測定하였다. 이 試驗에 使用된 主要 測定計類는 다음과 같다.

- ① 電極電位 : 高抵抗電壓計(內部抵抗 $10^{-2} \Omega/V$, 橫川電機製), 飽和카르멜電極(Fisher社製)
- ② 陰極防蝕 : 定電壓裝置(50 V. DC. 自作), 不溶性陽極($\phi 10 \text{mm}$, Pb—Ag 電極, 自作)
- ③ 크랙크 長이 : Travelling Microscope(Type A, SHIMADZU製)
- ④ 硬 度 : Shore Hardness Tester(Type D, 東京試驗機製)

3. 熔接에 의한 特性 變化

3.1 擴散性 水素

擴散性水素는 SS41 鋼에 KS E4313 熔接棒으로 手動熔接하고 SM50A 鋼에는 KS E5016 熔接棒으로

手動熔接하는 외에 炭酸가스 시일드熔接과 서브머지드 아아크熔接으로 連接한 後에 KSB 0823에 의해서 글리세린置換法^{11, 12)}으로 測定하였으며, 그 結果는 Table 5와 같다. 이 때의 熔接條件은 Table 2에서와 같다.

Table 5. Diffusible Hydrogen Contents for Welding Condition (cc/100g)

Manual Welding		CO ₂ Gas Shield W.	Submerged Arc W.
SS41 KS E4313	SM50A-KS E5016	SM50A-JIS YCW2	SM50A-JISWF W41
9.28	2.24	0.86	4.08

Table 5에 의하면 手動熔接한 境遇에 低水素系의 KS E5016熔接棒을 使用하는 것이 高酸化티탄系 KS E4313熔接棒을 使用한 境遇보다 熔接時 擴散性 水素 增加量이 현저히 減少되고 있고, 炭酸가스 시일드熔接한 것은 그 어느 境遇보다 擴散性 水素量이 적으므로 初期 크랙發生要因이 水素의 側面에서 볼 때 減少될 것으로 생각된다.

3.2 熔接部位의 電極電位와 硬度的 分布

Fig. 4(a)는 手動熔接한 SS41鋼 試驗片과 SM50A鋼 試驗片의 각 熔接部位의 硬度分布를 測定한 結果이다. 이에 의하면 熔接金屬部(WM)는 母材(BM)보다 硬度가 높아지고 熱影響部-母材部間(HB)에는 硬度가 낮은 軟質部가 생긴다는 것을 알 수 있다. 이 때 熔接金屬部の 硬度 增加는 SS41鋼이

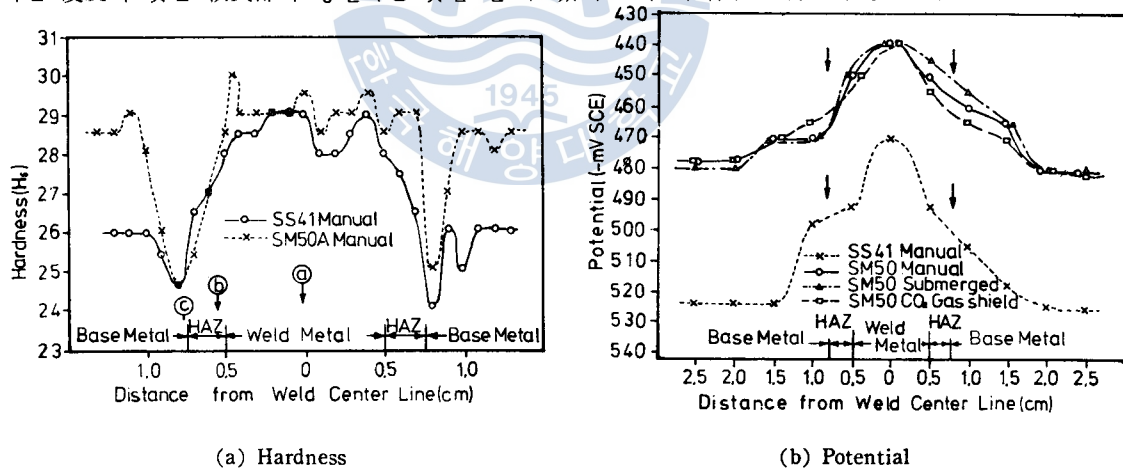


Fig. 4. Hardness and Potential Distributions on Surface of Weldments

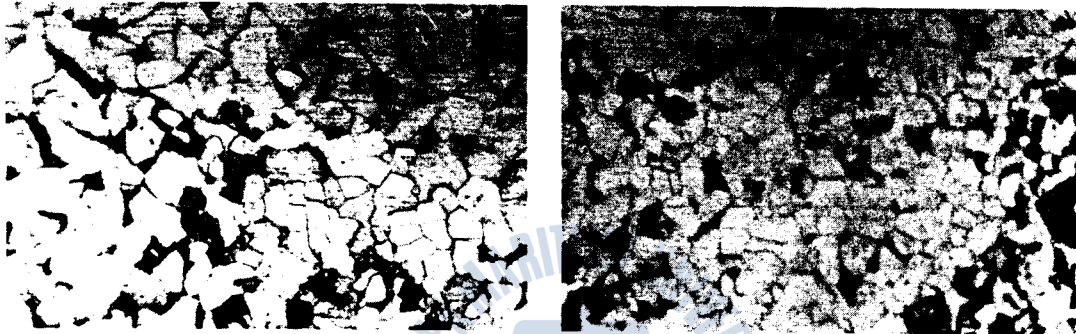
크고 SM50A鋼에는 적으나 母材部와 軟質部の 硬度差異는 SM50A鋼에 크고 SS41鋼에는 적다.

Fig. 4(b)는 세 가지 方法으로 熔接한 SS41鋼과 SM50A鋼 試驗片의 각 熔接部位의 電極電位를 5% HNO₃+1%FeCl₃ 混液¹³⁾을 滴下해서 測定한 結果이다. 이에 의하면 SM50A의 각 電極電位는 그 熔接 法에 따른 變化가 거의 없다. SM50A鋼의 電極電位는 SS41鋼에 比해서 약 45mV가 낮고, 또 이들의 모든 試驗片은 熔接金屬部の 電極電位가 그 母材部에 比해서 높아지나 이 部分에서 電極電位差는 약 35mV로 된다. 그러나 熱影響部和 母材部사이에 存在하는 軟質部에 대한 電極電位 特性에는 異

常을 發見하지 못했다. 따라서 SS41鋼과 SM50A鋼의 熔接部位에서 그 軟質部를 除外하면 硬度變化와 電極電位變化는 同一傾向을 갖는다는 것을 알 수 있다.

3.3 顯微鏡組織

試驗片의 顯微鏡組織 寫眞은 SS41 鋼의 手動熔接한 것과 SM50A 鋼의 手動熔接, 炭酸가스 시일드熔接, 서브머지드 아아크熔接한 각 試驗片의 WM, HAZ, HB, BM의 각 部位에 대해서 5% Nital¹¹⁾로 腐蝕시킨 후 倍率 200으로 撮影하였다.



(a) SS41 Steel

(b) SM50A Steel

Photo. 2. Base Metals

Photo. 2 (a)(b)는 각각 SS41鋼과 SM50A鋼의 母材에 대한 顯微鏡寫眞이다. 어느것이나 Ferrite(白色部)와 Pearlite(黑色部)만 混合物로 되어 있으나 SM50A 鋼의 結晶粒이 더 微細하며 이것이 더 高強度를 갖는 한 理由라고 생각된다. Photo. 3~6은 각각 材質과 熔接法에 따라 WM, HAZ 및 HB의 각 部位의 組織이 어떻게 변했는가를 보여주고 있다. 이에 의하면 어느 것이나 WM(Fig. 4a)는 Dendrite組織이고 HAZ(Fig. 4b)는 過熱에 의해서 생긴 Widmanstätten 組織이 보인다. HB(Fig. 4c)는 前述한 軟質部라고 생각되며 微細한 Pearlite 組織이다. 그러나 結晶粒徑은 手動熔接한 SS41 鋼이 第一크고, SM50A 鋼의 手動熔接한것, 서브머지드 아아크熔接한것, 炭酸가스 시일드熔接한것, 順으로 작어지고 있다.

4. 크랙傳播速度

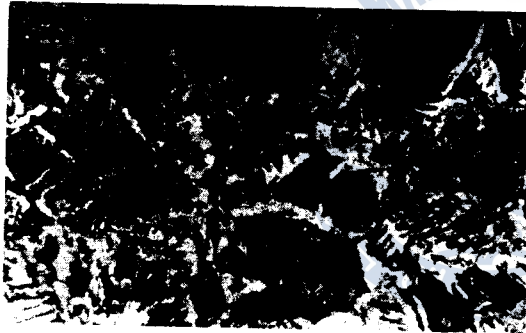
Fig. 6~8는 Table 3의 10種의 노치付 試驗片에 대해서 大氣中, 海水中 및 海水中 電氣防蝕下의 3條件에서 調査한 크랙傳播速度變化特性을 表示한다. 이 速度變化特性은 크랙傳播速度 da/dn 對 應力擴大係數變動範圍 ΔK 의 座標로 表示하는 것이 通例이고, $\Delta K = f\Delta\sigma\sqrt{\pi a}$ 로 表示된다.^{15,16)} 그러나 本 試驗片에 대해서는 形狀補正係數 f 의 計算이 困難할 뿐 아니라 Kawahara¹⁷⁾等에 의하면 이 速度變化特性은 이 座標보다 da/dn 對 $(\Delta\sigma_t + \Delta\sigma_b/2)\sqrt{\pi a}$ 座標에 表示할 때 相關성이 더 좋은 例가 많다고 한다. 따라서 本 研究에서도 $\Delta K = (\Delta\sigma_t + \Delta\sigma_b/2)\sqrt{\pi a}$ 座標를 잡았으며 각 測定結果도 이 座標



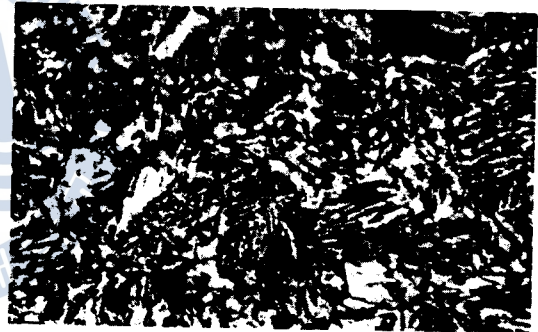
(a) WM Part



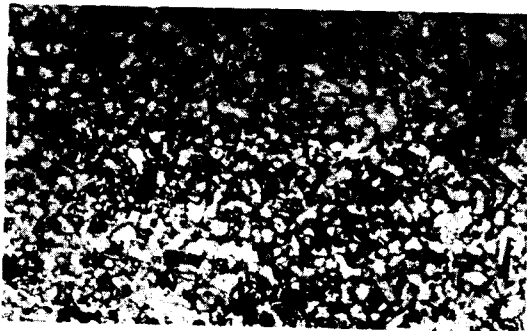
(a) WM Part



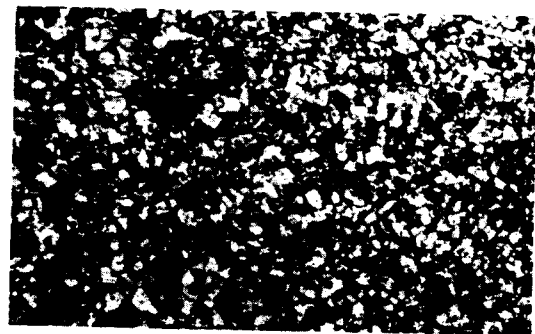
(b) HAZ Part



(b) HAZ Part



(c) HB Part



(c) HB Part

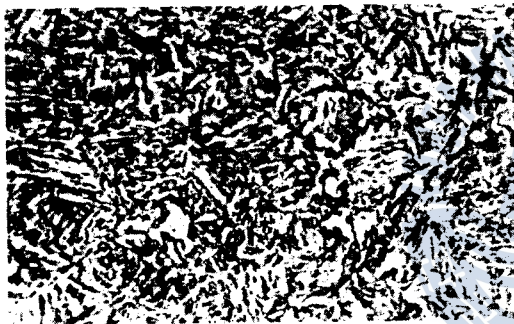
Photo.3. Manual Welding for SS41 Steel**Photo.4.** Manual Welding for SM50A Steel



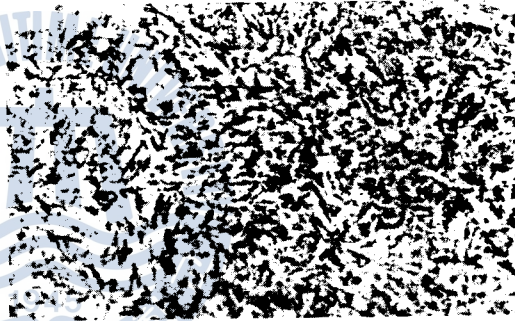
(a) WM Part



(a) WM Part



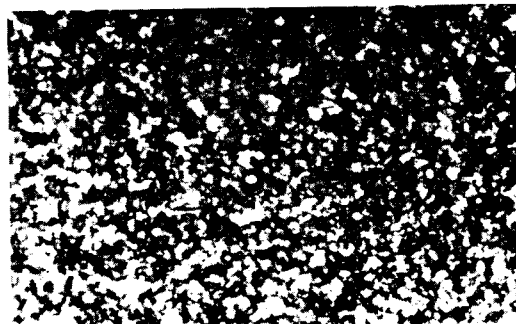
(b) HAZ Part



(b) HAZ Part



(c) HB Part



(c) HB Part

Photo.5. CO₂ Gas Shield Welding for SM50A Steel.

Photo.6. Submerged Arc Welding for SM50A Steel.

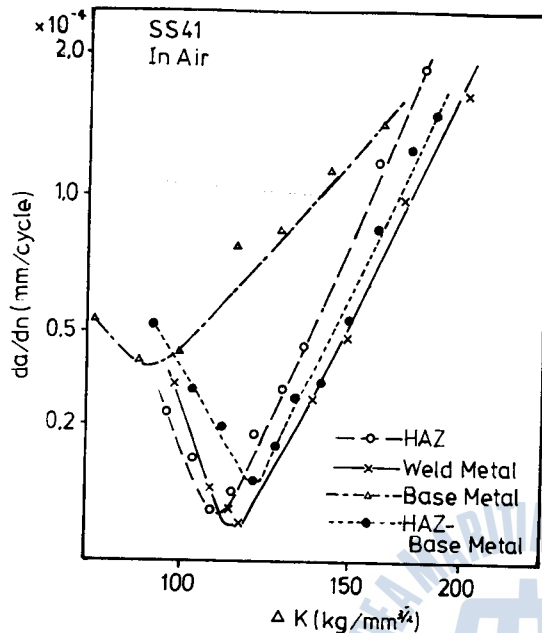


Fig. 5. Relation between Stress Intensity Factor Range and Surface Crack Propagation Rate over all Range for SS41.

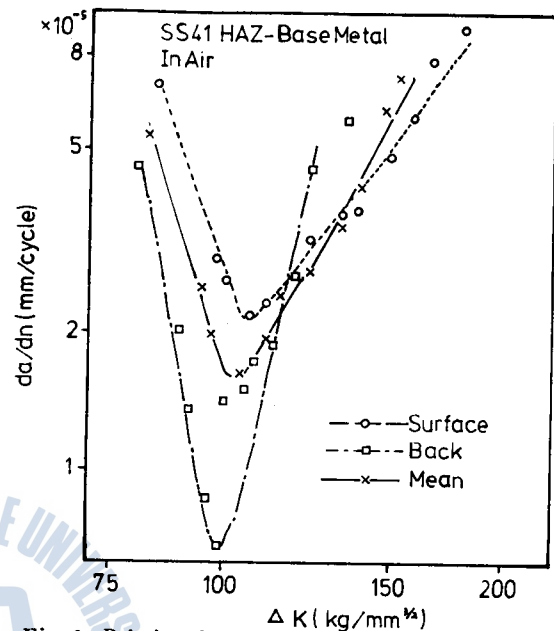
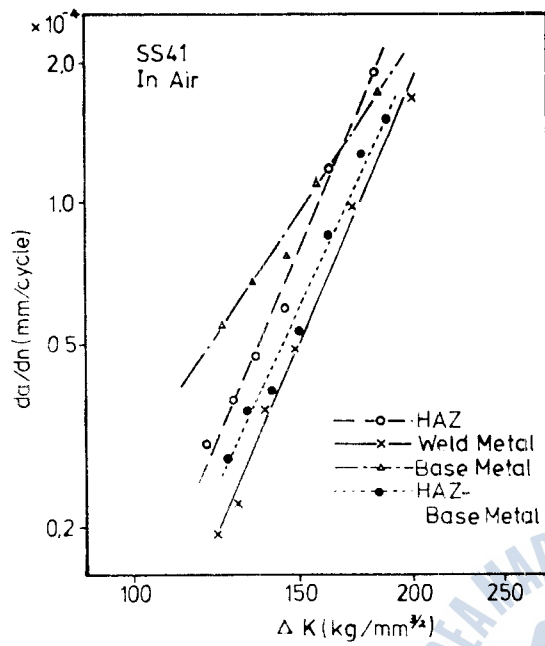


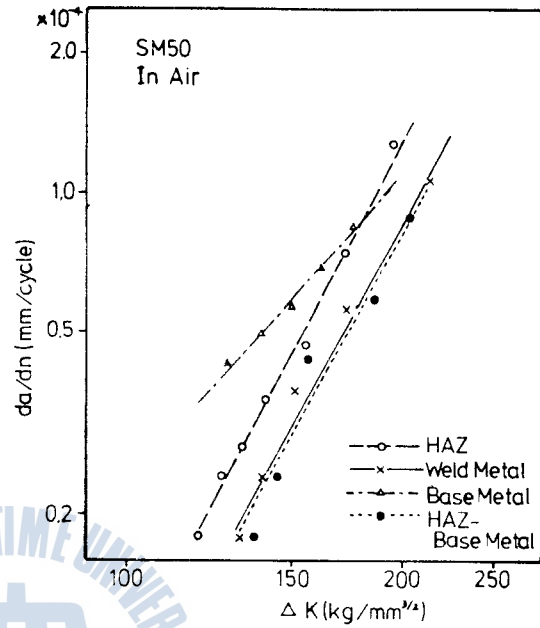
Fig. 6. Relation between Stress Intensity Factor Range and Surface, Back and Mean Crack Propagation Rates for HAZ-Base Metal of SS41.

上에서 相關性이 明確하게 나타났다.

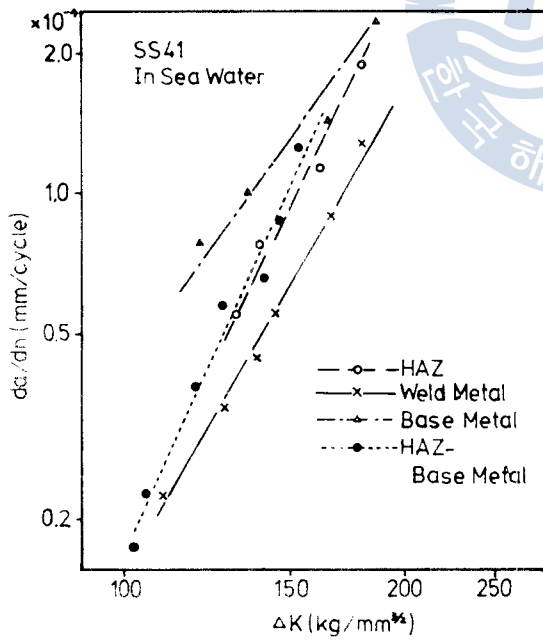
Fig. 5는 SS41鋼 노치付 試驗片에 대해서 大氣中에서 調査한 表面크랙의 傳播速度變化特性을 兩對數紙上에 表示한 것이다. 이에 의하면 그 크랙 길이가 어느 一定值(材質과 熔接法에 따라 4~5mm)에 到達할 때까지는 WM部, HAZ部 및 HB部の 全部에서 크랙 傳播速度가 減少하다가 그 以後에 거의 直線의으로 增加하고 있다. 이와 같은 速度變化特性은 材質과 熔接法이 다른 모든 試驗片에도 나타났다. 이 現象이 생기는 理由로는 表面과 裏面의 크랙傳播速度의 變化相이 다르기 때문이거나 크랙이 傳播되면서 생기는 加工硬化와 並行해서 어느 限界까지는 韌性強度가 增加되고 그 以後부터는 脆性이 增加되기 때문 등을 생각할 수 있다. 그러나 表面, 裏面 및 平均길이의 各 成長速度에 의해서 圖示한 Fig. 6에서도 同一한 傾向을 나타내고 있으므로 그 理由는 後者에 의해서 나타나는 것으로 생각된다. Fig. 7~9는 12枚의 SS41鋼과 18枚의 SM50A鋼의 試驗片에 대해서 크랙 傳播速度變化特性을 傳播速度가 빠른 表面 크랙길이가 基準으로 圖示하였으며, 最少 크랙 傳播速度 以後의 定常傳播速度部단의 特性을 各 條件下에서 比較하기 위해서 表示한 것이다. Fig. 7~9에 의하면 全般的으로 SS41鋼이나 SM50A鋼의 어느 것에도 크랙傳播速度는 空氣中이 最低이고 海水中에서 電氣防蝕(-850mV SCE)하면 無防蝕의 境遇보다 速度特性曲線의 勾配가 적으므로 상당히 낮아지는 傾向이 있다. 그러나 이 3環境에서 모두 크랙길이가 길어질수록 크랙傳播速度는 增加되고 있다. 試驗片에서 크랙傳播는 大氣中과 海水中에서 防蝕한 경우는 Photo 7.의 (d)와 같이



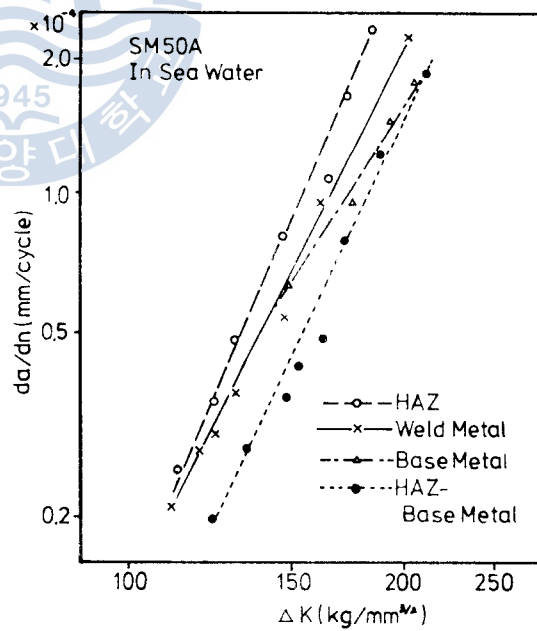
(a)



(a)



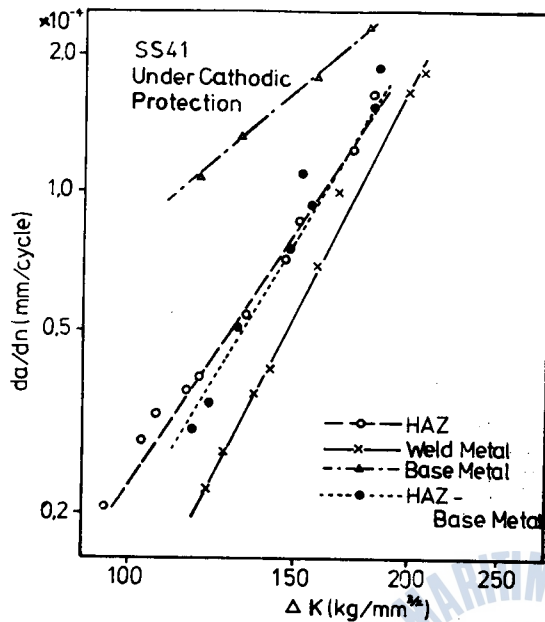
(b)



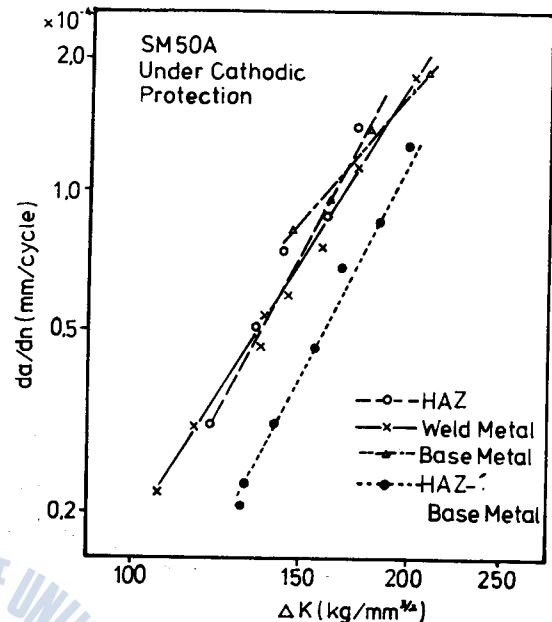
(b)

Fig. 7 Relation between Stress Intensity Factor Range and Crack Propagation Rate for Welded Joint Specimens of SS41(continue)

Fig. 8 Relation between Stress Intensity Factor Range and Crack Propagation Rate for Welded Joint Specimens of SM50A(continue)



(c)

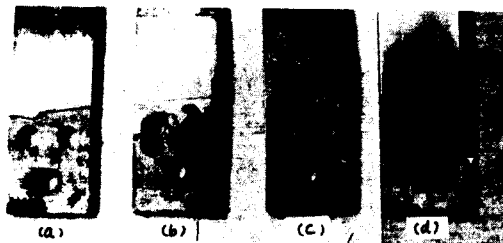


(c)

Fig.7. Relation between Stress Intensity Factor Range and Crack Propagation Rate for Welded Joint Specimens of SS41

Fig.8. Relation between Stress Intensity Factor Range and Crack Propagation Rate for Welded Joint Specimens of SM50A

正常的으로 進行되나 海水中에서 防蝕하지 않은 境遇만에는 熔接部の X線撮影에서 異常이 없었던 Photo.8의 点線內에서 切取한 試驗片에도 Photo.7 (a)(b)(c)와 같이 異常크래크가 發生될 때가 많았다. Photo.9(a)(b)(c)는 空氣中이나 電氣防蝕試驗中에서 나타나는 正常크래크의, 同圖(d)(e)(f)는 電氣防蝕하지 않은 海水中에서 나타난 異常크래크의 각 100倍 擴大寫眞이다. 後者は 全크래크 周邊에



(a) WM Notch (b) HB Notch (c) WM Notch (d) WM Notch

Photo 7. Crack on SM50A Specimens

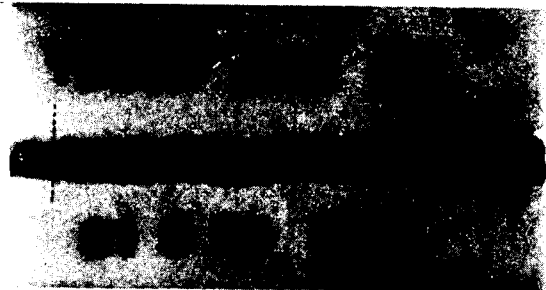
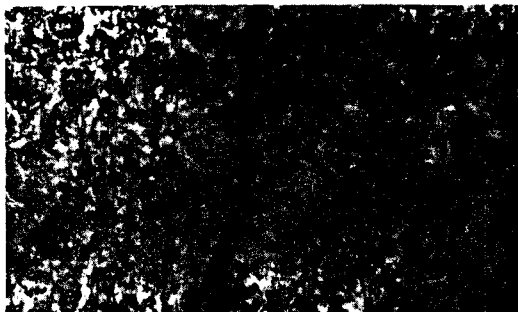
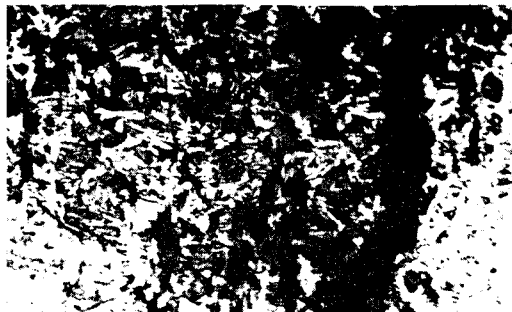


Photo 8. Weldment View by X-Ray Photographing to Investigate Defects

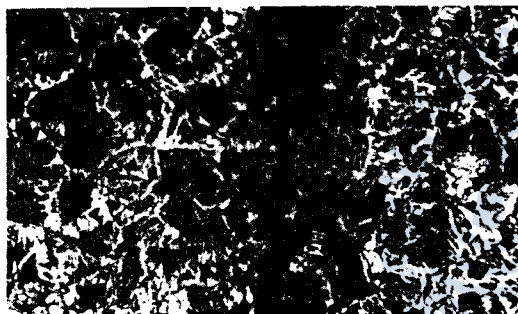
많은 微細크래크가 생김으로써 異常크래크로 發展했고 이 微細크래크는 腐蝕에 의해 應力集中部가 생김으로써 發生되는 것으로 생각된다. 또 이 3環境에서 2種의 鋼 試驗片의 크래크傳播速度는 手動 熔接한 것은 어느 것이나 모두 BM部가 그 定常傳播速度部の 初期에 가장 빠르나 그 速度變化特性



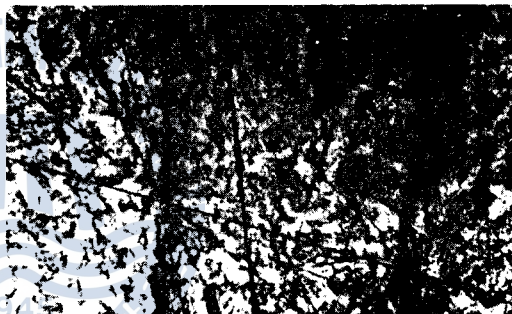
(a) SS41-WM in Air



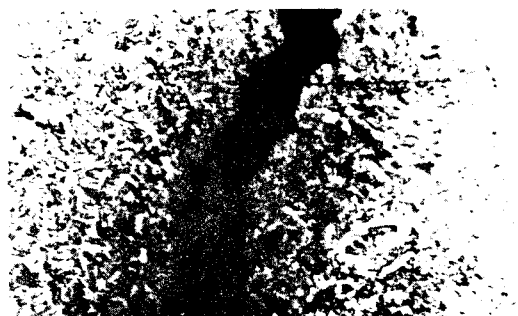
(d) SS41-HAZ in Sea Water



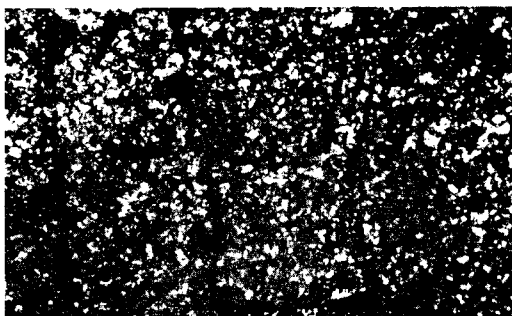
(b) SS41-HAZ under Cathodic Protection



(c) SM50A-WM in Sea Water



(e) SM50A-CWM under Cathodic Protection



(f) SM50A-BM in Sea Water
(Micro Cracks : 4.2mm Lower Part from a Main Crack)

Photo.9. Cracks on Specimen $\times 100$

曲線의 勾配가 가장 낮다. 그러므로 크랙 길이가 어느 程度까지 길어지면 SS41鋼은 大氣中에서 HAZ部, 海水中에서는 防蝕如否에 關係없이 HB部가 가장 빨라지고, SM50A 鋼에서는 3環境 모두에

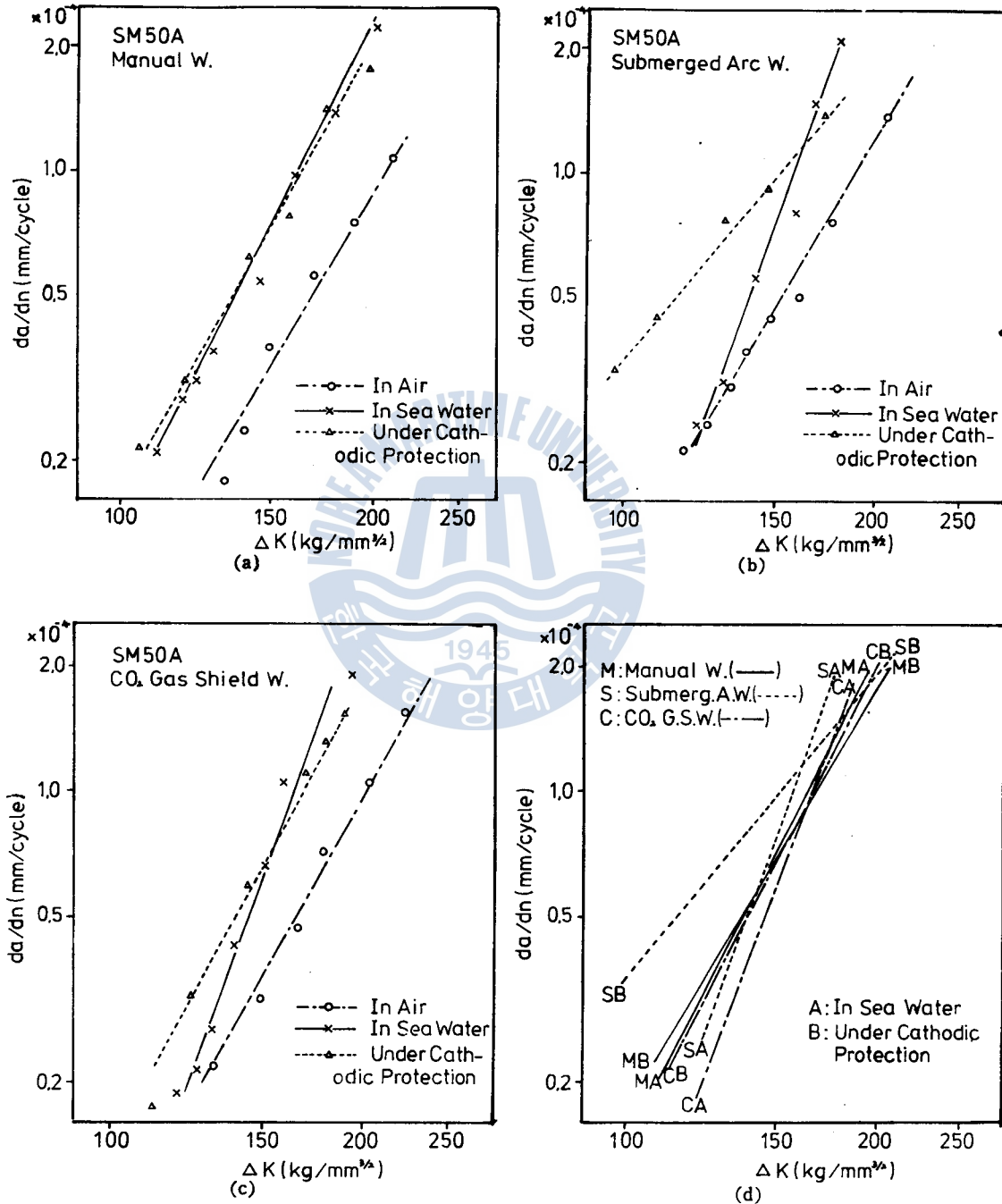


Fig. 9. Relation between Stress Intensity Factor Range and Crack Propagation Rate for Various Condition of SM50A Weld Metal.

HAZ部의 傳播速度가 WM部, HAZ部와 거의 같다가 가장 빨리지는 傾向을 보인다. Fig.9는 熔接방법에 관계없이 WM部가 각 環境에서 어떠한 크랙傳播速度變化를 하는가를 나타낸 것이다. 이 경우, 수동 용접을 사용해도 大氣中에서 가장 낮고 防蝕할 때는 無防蝕 海水中보다 定常速度部의 初期에 빠르다 어느 길이 以上으로 成長한 後부터는 反對로 늦어진다. 그러므로 海水中에서 SM50A鋼을 사용한다면 定常速度部 初期에는 크랙傳播가 促進되나 그 다음부터는 反對로 크랙傳播을 抑制한다. 結論할 수 있다. Fig.9 (d)는 Fig.9 (a)(b)(c)에서 海水中과 海水中에서 防蝕한 것의 크랙傳播速度變化特性을 比較한 것이다. 이에 의하면 크랙傳播速度는 定常速度 初期에 수동용접보다 手動용접한 것이 가장 빠르고 그 다음은 差가 없으나 手動熔接한 것, 炭酸가스 射線로 熔接한 것의 順이다. 그러나 그 變化勾配가 적기 때문에 크랙이 一定길이 以上으로 길어지면 이 傾向은 完全히 反對로 된다.

5. 結 論

以上과 같이 SS41鋼과 SM50A鋼의 노치가 있는 熔接試驗片에 대해서 環境에 따른 크랙傳播速度變化特性을 現狀腐蝕速度試驗機에 의해 調査研究하였다. 이에서 結果 確認된 重要事項은 다음과 같다.

- (1) 어느 環境에 있어서도 熔接試驗片의 熔接金屬部와 熱影響部는 硬도와 電極電位가 높아지고 熱影響部에 가까운 母材部에는 硬도가 낮은 細結晶部가 생긴다.
- (2) 어느 環境에 있어서도 크랙傳播速度變化 發生曲線은 相對數座標에서 最低點을 가지며 그 以後에는 거의 直線的으로 增加된다.
- (3) 크랙 傳播速度는 一般的으로 大氣中에서 最低이고, 海水中에서는 電氣防蝕(-850mV SCE) 하면, 防蝕을 하지 않은 海水中보다 상당히 減少되는 傾向을 갖는다.
- (4) 熔接試驗片의 母材部는 熔接金屬部, 熱影響部 및 熱影響部와 母材部 사이에 비해서 初期의 傳播速度가 빠르나 그 變化勾配가 낮으므로 크랙 길이가 어느 程度 以上으로 길어지면 反對로 늦어진다. 그러나 熔接金屬部, 熱影響部 및 熱影響部와 母材사이에 있어서의 크랙 傳播速度는 環境, 母材의 種類 및 熔接法에 따라 달라진다.

參 考 文 獻

1. 益本功 等：鐵鋼材料の溶接(鐵鋼工學講座 10), 朝倉書店, 東京, p.140(1974)
2. 伊藤慶典 等：材料の選び方・使い方, 日本溶接學會誌, Vol.47, No.11, p.12~23(1978)
3. 稻垣道夫 等：高張力鋼・低溫用鋼の溶接(溶接全書 11), 産報出版, 東京, p.104~118(1978)
4. 田 大 熙：腐蝕斗 防蝕斗 管理, 太和出版社, 釜山, p.284~295(1979)
5. 前掲書(3) : p.104~118
6. 徳廣祐之輔 等：高張力鋼の水素吸蔵に及ぼす有機添加剤の効果, 防蝕技術, Vol.25, No.11, p.625~627 (1977)
7. 韓國船級協會：船級 및 鋼船規則, 第4章 206~207條 p.30~31(1978)
8. 前掲書(1) p.151.
9. 前掲書(1) p.158.
10. 吳世旭：最新材料力學, 東明社, 서울 p.12(1976)
11. 日本規格協會：溶着金屬の水素測定方法, JISZ3113(1975)
12. 大野悟 等：擴散性水素に関する檢計一捕集液と測定器具, 日本溶接學會誌, Vol.46, No.7, p.37~43(1977)
13. Michael Henthorne : Corrosion Testing of Weldments, Corrosion, Vol.30, No.2, p.43~44(1974)
14. 五弓勇雄：金屬工學實驗, 丸善, 東京, p.58~63(1972)
15. Stanley T. Rolfe, John M. Barsom : Fracture and Fatigue Control in Structures, Prentice Hall, Englewood Cliffs, New Jersey, p.232~236(1977)
16. 北川英夫：疲勞き裂進展の破壊力學的解析(Ⅰ), 材料, Vol.26, No.284, p.88~99(1977)
17. 川原正言 等：表面き裂にする傳播成長過程に関する豫備的考察, 日本造船學會論文集, 第137號, p.297~305(1975)

