

(612) 十字引張疲労強度におよぼすC、P、Si、Mnの影響 高強度薄鋼板の点溶接部特性に関する研究(第4報)

新日本製鐵(株) 第二技術研究所 水井正也 松村理 ○関根知雄
第一技術研究所 戸来稔雄

1. 緒言

前報¹⁾では、C-Si-P系材料について化学成分と疲労特性との関連を報告した。今回はC-Si-極低P系材料の点溶接部疲労特性と、あわせて既報^{1,2)}の実験結果を総合的に検討した内容を報告する。

2. 実験方法 表1に示す化学成分の鋼を真空溶解、熱延により4mm厚に仕上げたあと、表面研削により2.8mm厚に仕上げたものを供試材とした。

溶接条件 電極：CF型8.5φ, 加圧力：700kg, 溶接時間：30サイクル, 保持時間：25サイクル, 溶接電流：散り発生直前, ナゲット径：8.5mm(ほゞ $5\sqrt{t}$), 試験片サイズ：50×150mm

疲労試験条件 5トン油圧サーボ疲労試験機使用, 試験速度：15Hz, 荷重比：0.02(完全片振り)
その他の条件はスポット溶接継手の疲れ試験方法JISZ3138(1983)に準じた。

3. 実験結果 鋼種CのC量, P量と静的十字引張強度(C TS)および100万回疲労強度との関係を図1に示す。

極低P材は高C域でも疲労強度の低下度合いは少ない。

母材強度(TS), 静的十字引張強度(CTS), 100万回疲労強度($\sigma_w(10^6)$)におよぼす化学成分, ナゲット径(Dn)の影響を既報の結果も含めて解析した。

図2に100万回疲労強度の実験値と推定値との対応を示す。
図中に疲労試験後の破断形態を記号で、また、解析の結果、得られた実験式と重相関係数(R)を示した。

以上の結果から

- ① 点溶接部の疲労特性は、破断形態が異なっても、単一の化学成分当量式で推定が可能である。
- ② 高C域では、極低P系が良好な特性を示す。
- ③ SiはTS, CTSを向上させるが、点溶接部の疲労強度を低下させる。

との結論を得た。

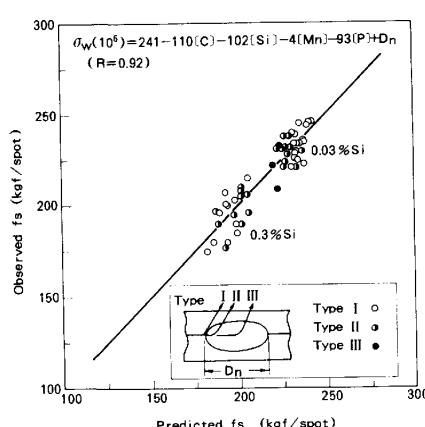


fig 2 Relation between observed fatigue strength and predicted fatigue strength

- 1) 戸来, 水井, 松村, 関根: 鉄と鋼, 70('84)S587
- 2) 戸来, 水井, 松村, 関根: 鉄と鋼, 69('83)S1466

Table 1 Chemical composition of the steels tested

	t (mm)	C	Si	Mn	P	S	Al
A	0.01 0.10			0.8	0.01 0.10		
		0.03					
	2.8	0.01 0.10		1.4	0.01 0.10	0.004	0.03
B	0.08 0.20				0.005 0.15		
		0.30	0.6				
C							

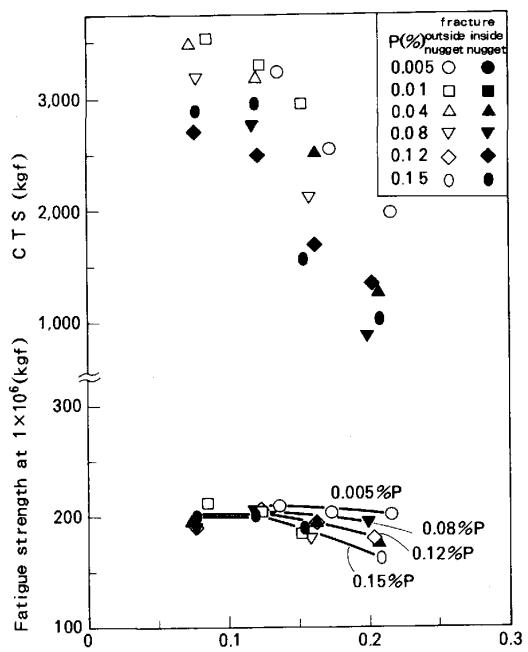


fig 1 Cross tension strength and fatigue strength in function of chemical composition (C Steels)