

(733) HAZ-CTODに及ぼす溶接熱履歴の影響

新日本製鐵(株) 八幡技術研究部 ○大野恭秀, 内野耕一

1. 緒 言

最近, 溶接継手部の靭性評価方法として, C T O D テストがよくおこなわれるが, その冶金的支配因子として, 高炭素島状マルテンサイト組織(以下M*)との関係が報告されている¹⁾。本報告では, このM*と溶接熱サイクルとの関係に着目して実験をおこなった。

2. 実験方法

Table 1に供試材の化学成分を示す。実炉溶製し, TMCPで製造した板厚50mm

Steel	C	Si	Mn	P	S	Nb	Al	Ti	N	Chemical composition (wt %)	
										WES	Ceq
5 L	0.08	0.26	1.44	0.005	0.003	0.018	0.029	0.008	0.0027	0.33	

のHT50である。この供試材より10×20×100mmおよび10×10×80mmの試片を切出し、最高温度1400℃の再現熱サイクルを付与し、C T O Dおよびシャルピーテストをおこなった。再現熱サイクルは入熱50kJ/cm相当で、500℃以下の冷速のみ3段階に変化させた。また、レ型開先で入熱量50kJ/cmの溶接を予熱層間温度50℃および200℃でおこない、ボンド部の熱サイクルを測定した。さらに、最終層の粗粒部より切出した試片を用いてC T O Dテストをおこなった。

3. 実験結果

再現熱サイクルの結果をFig.1に示す。1400から500℃の冷却が同一でも、500℃以下の冷速が変化する事により、 δ_{C-10} , vE_0 とも大巾に変化し、500℃以下が急冷される事により靭性が劣化する。代表的な光顯組織をPhoto 1に示すが、500℃以下が急冷される事により、サイドフェライトプレートの間が炭化物からM*に変化している。このような500℃以下の冷速を変える実継手での条件として、予熱層間温度があり、50℃および200℃の熱サイクルの測定結果をTable 2に示す。500℃～300℃の冷速が層間温度によって大巾に変化している。この実継手の最終層より切出したC T O D結果は、再現熱サイクルの結果と同じ傾向を示した。

参考文献

- 1 中西他、「TMCP鋼の溶接冶金」シンポジウム, p 129

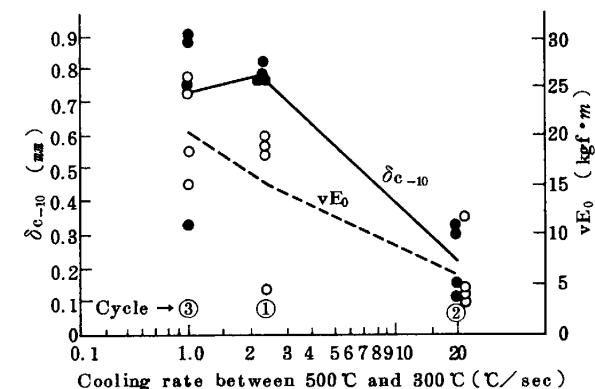


Fig. 1 Relationship between toughness and cooling rate (500~300°C)

Table 2 Cooling time of thermal cycle

	Welded Joint		Simulated Thermal Cycle		
	50°C*	200°C*	Cycle ①	Cycle ②	Cycle ③
800~500°C	20 sec	38 sec	20 sec	20 sec	20 sec
500~300°C	35 sec	162 sec	87 sec	10 sec	200 sec

* Preheat and interpass temperature

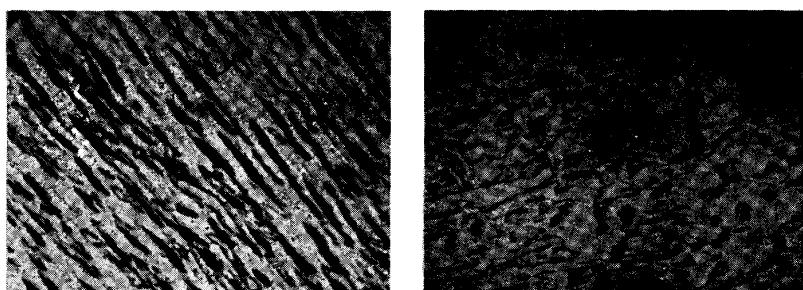


Photo 1 Microstructure of cycle ② (right) and cycle ③ (left)