

669.141.241.2: 669.782: 620.192.45: 669.14-122.4-415

(115)

連鉄用Siキルド鋼の非金属介在物について

日新製鋼(株) 吳製鐵所

森田有彦 森谷尚玄

・高木一字

1. 緒言

連鉄用鋼種としての低炭素Siキルド鋼の非金属介在物について検討したので以下に報告する。本研究はスリバー疵の原因となるAlを全く使用しないでSi-Mn脱酸により鉄片を製造することを目標とし、4種類の脱酸条件に対する非金属介在物の形状、大きさ、量等の状況を実ラインで製造した熱延鋼板について調査したものである。またこれらの非金属介在物が熱延鋼板の表面性状、加工性などにおよぼす影響についても調査を行なった。

表1. 供試材のレーデル分析値

試料番号	化 学 成 分 (%)						Mn/Si
	C	Si	Mn	P	S	Al	
1	0.04	0.08	0.31	0.015	0.015	0.002	3.9
2	0.03	0.04	0.23	0.012	0.013	-	5.8
3	0.04	0.05	0.36	0.011	0.012	-	7.2
4	0.04	0.03	0.26	0.009	0.011	-	8.7

2. 供試材および調査方法

供試材のレーデル分析値を表1に示す。これより明らかに如く供試材は Mn/Si の比を変化させた4種類の脱酸条件のもので製造したものである。また供試材の製造は転炉→連鉄→疵取→熱延の工程で行なった。調査方法としては各供試材の熱延鋼板より検鏡試料を採取し非金属介在物の個数を大きさ別、形状別に分類して測定した。なお測定条件はJIS格子を用い、倍率は400倍、視野数は30視野とした。

3. 結果 (1)当鋼種の熱延鋼板の介在物形状は毛のよう細く長く伸びた[I]型と、幅があり展伸度の小さい[II]型、さらに変形せずに破碎し分断した形の[III]型、および胎殻単独の介在物と考えらるる[IV]型の4種類に分けられる。図1に介在物の形状別個数に及ぼす Mn/Si の影響を示すが、これらの介在物形状は Mn/Si の比によって変化し Mn/Si の比が小さい場合には(I)(II)(III)型がほぼ同程度存在するが、 Mn/Si の比が大きくなるにつれ(I)型が大半を占めるようになる。すなわち Mn/Si の比が大きくなるにつれこの範囲では介在物の融点が低下し介在物が伸び易くなる傾向が見られる。

(2)非金属介在物の大きさ別分布によれば[I]型の介在物は各大きさ(長さ)とも比較的均等に存在する。一方[II]型、[III]型、[IV]型の介在物は10μ以下微少な介在物が大半を占めている。

(3)当鋼種の熱延鋼板の表面性状は表2に示す如く Mn/Si の比が大きい程、即ち[I]型の介在物の比率が大きい程良好である。これは[I]型の介在物が毛のよう細く展伸した形状をしているため熱延鋼板の表面に出現した場合でも肉眼で疵として判別できないためと考えらるる。

(4)当鋼種の熱延鋼板としての加工性(曲げ、孔抜け)は表2に示す如く Mn/Si の比の大きい程すなわち[I]型の介在物が多い程劣化していく。これは圧延方向に伸びた[I]型の介在物が直角方向の力に対して切欠効果を示すためと考えられる。

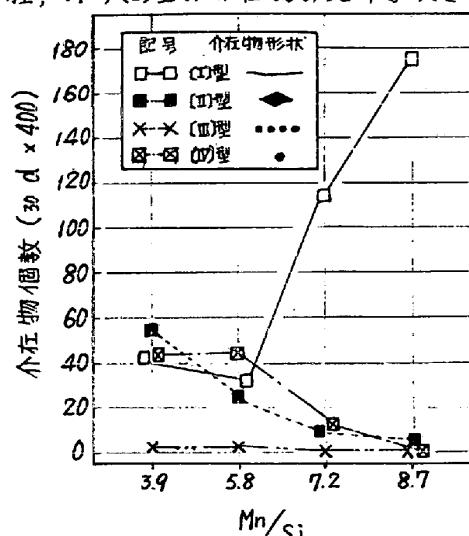
(5)当鋼種は Mn/Si の比を変えることによって種々の用途に適した材料を製造することができる。

表2. 热延鋼板の表面性状と加工性

試料番号	Mn/Si	表面成績	曲げ(C方向) (%引張)	孔抜け率 (入=25%)
1	3.9	B	A	突抜け
2	5.8	B	A'	3.52
3	7.2	A'	B	3.05
4	8.7	A	C	1.98

(注)1.表面成績 A:リムド鋼のみ B:リムド鋼とAK鋼の中間

2.板厚 2.7 mm

図1. 介在物の形状別個数に及ぼす Mn/Si の影響