

(90) 厚板用鋼の連続鋳造における外来性介在物に関する2、3の問題点

新日本製鉄 名古屋製鉄所 井上俊朗 小舞忠信

○島津 黙 関原博通

1. 緒言 連続鋳造による厚鋼板の超音波探傷欠陥部にみとめられる大型介在物はその組成から外来性介在物と考えられるものが多い。今回、製鋼スラグに起因する大型介在物の発生について操業条件との関係を調査したので報告する。

2. 調査方法 当所の湾曲型連鋳機によって製造した厚鋼板の大型介在物、および外来性介在物の起源と考えられるタンディッシュ・スラグ(以下T Dスラグという)、アルミナグラファイト質浸漬ノズルの内面付着物などを、化学分析、E.P.M.A.およびX線回折により調査した。

3. 結果 (1) T Dスラグによる大型介在物 : T Dスラグの組成

成は CaO を含有した $\text{Al}_2\text{O}_3-\text{MnO}-\text{SiO}_2$ 系であり、それによる鋼板の大型介在物の代表例を写真1に示す。この介在物は多連鋳における継目部にみられ、その発生傾向は図1に示すとおり取鍋交換時のT D内溶鋼量と交換直後の鋳造速度とに影響される。すなわち、T D内溶鋼湯面が取鍋交換時に異常に低下した場合にT Dスラグが鋳型内に持込まれたものと考えられる。

(2) 製鋼スラグによる大型介在物 : 鋼板の大型介在物に $\text{Al}_2\text{O}_3-\text{CaO}$ 系のものがあり、その代表例を写真2-(B)に示す。この介在物の組成に一致するものはT D内に取鍋スラグが混入し、T Dスラグ層が厚いときの浸漬ノズルの内面付着物にみられた。(写真2-(A)) この付着物は表1に示すとおり、 Al_2O_3 および CaO からなり SiO_2 と MnO は少なく、 $\alpha-\text{Al}_2\text{O}_3$ 、 $\text{CaO}\cdot 6\text{Al}_2\text{O}_3$ 、 $\text{CaO}\cdot 2\text{Al}_2\text{O}_3$ の結晶構造を有する。この付着物の検出された鋳造では浸漬ノズルの洗篠が多く、そのときのT D内溶鋼の酸化物量は表2に示すとおり Al_2O_3 および CaO の含有量が高かった。このことから、 $\text{Al}_2\text{O}_3-\text{CaO}$ 系介在物は、製鋼スラグが溶鋼中に懸濁し、浮上しきれないうちに FeO 、 MnO 、 SiO_2 が Al_2O_3 によって還元され、それが浸漬ノズル内面に付着成長し、T Dノズル洗篠により捲込まれたものと考えられる。

(3) その他の外来性介在物 : 上記以外にT Dストッパー・ヘッド、TDコーティング、溶融パウダー等に起因する大型介在物もみとめられた。

(A) 浸漬ノズル付着物

(B) 鋼板の大型介在物(代表例)

写真2 製鋼スラグによる $\text{Al}_2\text{O}_3-\text{CaO}$ 系介在物

組成	Al_2O_3	CaO	Fe
a	76.7	22.4	0.9

組成	Al_2O_3	CaO
a	77.6	21.9



組成	Al_2O_3	SiO_2	MnO	CaO	TiO_2
マトリックス	19.9	40.8	30.8	7.2	2.8
析出部	98.8				

写真1 T Dスラグによる鋼板の大型介在物

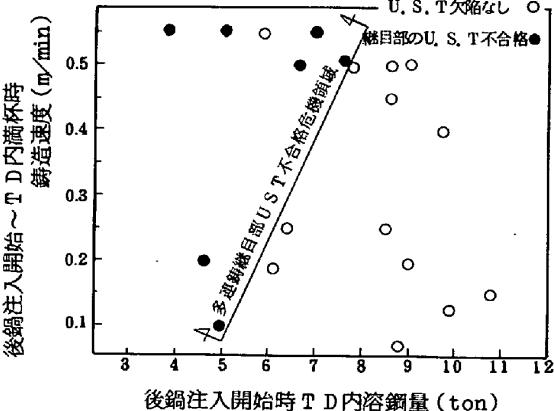
図1 U.S.T欠陥に及ぼす取鍋交換時の残湯量
と鋳造速度の影響

表1 浸漬ノズル付着物の組成

化 学 組 成 %	Al_2O_3	85.0
	SiO_2	1.3
	MnO	0.1
	CaO	8.1(6~10)
	Fe	1.9
X線回折結果		$\alpha-\text{Al}_2\text{O}_3$
		$\text{CaO}\cdot 6\text{Al}_2\text{O}_3$
		$\text{CaO}\cdot 2\text{Al}_2\text{O}_3$

表2 タンディッシュ内溶鋼の酸化物量(ppm)

ノズル洗篠	成分	Al_2O_3	SiO_2	MnO	CaO	TO
T Dノズル洗篠なし		50	23	8	4	56
T Dノズル洗篠多し		131	78	17	60	69