

(190)オーステナイト系ステンレス鋼小断面連鉄における電磁誘導搅拌について  
(ステンレス鋼ビレット連鉄-3)

大洋金属(株)八戸工場

山田桂三 渡部十四雄○福田和郎  
田代時夫 荒見健二

## 1. 緒言

連鉄片品質におよぼす電磁誘導搅拌（以後スターーラーと称す）の影響に関して、鋳造組織の微細化、内部割れの改善、中心欠陥の減少等多くの改善効果が報告されている。当八戸工場において115～175mm<sup>2</sup>オーステナイト系ステンレス鋼小断面連鉄にスターーラーを採用したのでここに報告する。

## 2. スターーラー仕様

スターーラーは水平方向に搅拌する50ヘルツ、2極子相交流による回転磁界方式を採用している。概略仕様を表-1に示す。

## 3. 水銀搅拌テスト

実際の連鉄片液芯での搅拌を推定するため水銀を用いて搅拌テストを実施した。図-1の如く、穴加工した130mm<sup>2</sup>連鉄片に水銀を入れ、スターーラーの中心にセットし、発生した水銀渦深さを測定。(1)式によって回転数を算出した。(表-2)

$$N = \sqrt{2 \cdot g \cdot \Delta H} / d \cdot \pi \quad \cdots \cdots (1)$$

$N$ : 回転数  
 $\Delta H$ : 水銀渦深さ  
 $d$ : 水銀径

実際の連鉄では、液芯断面が角である事、粘性に差がある事、凝固前面がかなり凸凹になっている事から類推すれば実際の回転数はかなり落ちるものと思われる。

## 4. スターーラー搅拌力

一般に搅拌力は定性的に(2)式で表わされ異なるスターーラーの搅拌力を指數で比較する事ができる。(表-3)

$$F \propto B^2 \cdot l \cdot d^2 \cdot f \quad \cdots \cdots (2)$$

$F$ : 搅拌力  $B$ : 磁束密度  
 $d$ : 搅拌径  $f$ : 周波数  
 $l$ : 搅拌有効長

1～3号スターーラーで処理されたSUS310鉄片の等軸晶微細化傾向、およびホワイトバンド部での負偏析度に対する搅拌力の影響を調査した。(図-2) 搅拌力の増加とともに等軸晶は微細化するが、ホワイトバンド部での負偏析度も強くなる傾向が見られた。

## 5. 結言

オーステナイト系ステンレス鋼小断面連鉄に、搅拌力の異なるスターーラーを採用した所、搅拌力増加に従って搅拌域内の等軸晶は微細化し負偏析度が強くなる傾向が確認された。

現在、試行錯誤の結果3号機にて全チャージ処理を実施している。

表-1 スターーラー仕様

	1号機	2号機	3号機
定格容量(kVA)	18×1	50×1	95×2
適用鉄片サイズ(mm <sup>2</sup> )	115, 130	115, 130	115～175
最大磁束密度(Tesla)	507	605	743
鉄芯積厚さ(mm)	150	400	400
取付位置(ミニスカートm)	4.3	4.5	4.5

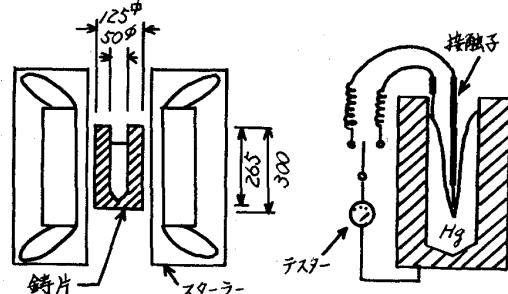


図-1 水銀搅拌実験装置および測定法

表-2 水銀回転数

	1号機	2号機	3号機
水銀回転数(rpm)	590	790	860

表-3 スターーラー搅拌力比(d,f:-一定)

	1号機	2号機	3号機
搅拌力比	1	3.4	5.8

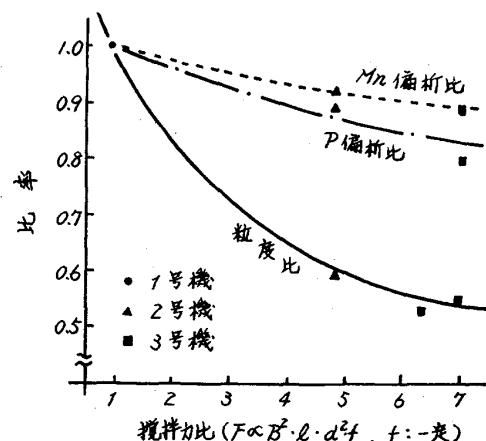


図-2 粒度、負偏析におよぼす搅拌力の影響