

(128) 含Zr SUS 430のパウダー改良による連続鋳造

住友金属 和歌山 吉田 圭治

・ 小林 純明

福島 佳春

中研 吉原 正裕 石川 遼平

I. 緒 言

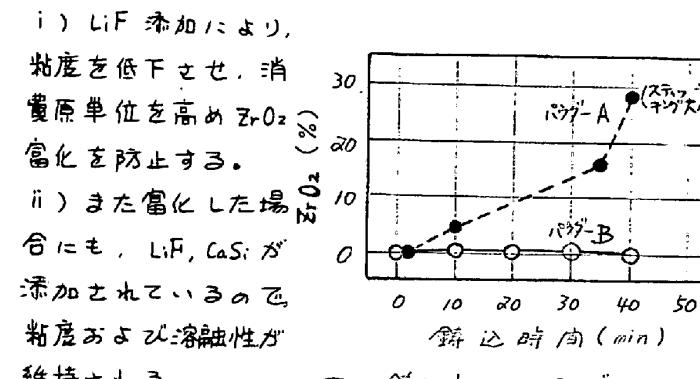
フェライト系ステンレス鋼に少量のZrを添加すれば、高温時の耐酸化性はSUS 304に匹敵することは報告した。^{1,2)}ところが、Zrは非常に活性な元素であり、容易にO, Nと反応するため、溶製上では、Zr歩留が低く、連続鋳造ではZrO₂, ZrN吸収によりCCパウダーの物性が変化し、製造上は困難かつ不明な点が多い。今回、本鋼種を連続鋳造により製造したので、その結果を報告する。

II. 結 果

製造工程は図1に示す。成品成分はSUS 430に、約0.5%のZrを添加したものである。

Zrは大気およびスラグとの反応を防ぐため、DHにて添加し、安定した歩留(約45%)が得られた。歩留ロスの原因として、下記の2点が考えられる。

- i) Zrと鋼中のO, Nとの酸化物、窒化物生成。
 - ii) Zrとスラグ又は耐火物中の酸素との酸化物生成。
- 慣用のパウダーAにおいては、パウダー中にZrO₂が富化し、粘度および融点が上昇しパウダーの溶融性が極端に悪くなる。改良パウダーBは、下記の効果を組み、LiF, CaSiが配合されている。

図2. 鋳込中のCCパウダーへのZrO₂富化

その結果、パウダーBでは、パウダーAに見られたステッキニグ現象もなく、安定した鋳込が可能となった。

Zrはスラグ中では、マクロ偏析を生じず均一に分布しており、また介在物はZr添加により、ZrO₂-ZrN-ZrS系に転換している。

III. 結 言

上記により作られた含Zrフェライト系ステンレス鋼は、成品においても予期した性能が得られており、本鋼種の連続鋳造による製造技術が確立された。

1) 藤石他; 鋼と鋼, 61 (1975) S. 190

2) " ; " . 61 (1975) S. 713

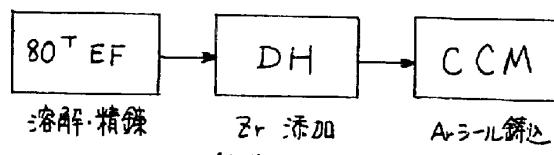


図1. 製造工程

表1. Zr添加による成分変化

| 項目 | | 成分変化 (添加後/添加前) |
|-----------|--------------------------------|----------------|
| 溶鋼 | O | 0.24 |
| | N | 0.47 |
| 鋼中 スラグ | ZrO ₂ * | 9.29 |
| | SiO ₂ | 0.64 |
| | Al ₂ O ₃ | 0.96 |

* X線回折により、スラグ中ZrNの存在が認められる。

表2. CC鋳込状況

| パウダー | A | B |
|--------------------|------------------------|--------------------------------|
| 融点, °C | 1,130 | 930 |
| 粘度 (1,300°C) poise | 90 | 4 |
| その他 | — | LiF, CaSi添加 |
| 鋳込 状況 | パウダー溶融が、 悪く、スティッキニグ | パウダーの溶融性 は変わらない。 現象を生じる。 |

* スティッキニグ(モールド内潤滑不良に伴う
シェル破断)