

## (160) 耐海水性鋼の連続铸造法

川崎製鉄 水島製鉄所

上杉浩之

○武英雄

中川康弘

橋本隆文

技術研究所

新庄豊

## 1. 緒言

耐海水性、耐候性のH形鋼及び鋼矢板は、例えばASTM規格の場合A690で表1に示す化学成分で規定されている。この鋼種は、含銅、高リンの割れ感受性の高い成分系<sup>1)</sup>であり、表面及び内部割れの問題から、連続铸造の報告は見られなかった。今回第1製鋼工場第3連続铸造機により、ブルーム及びビームブランクの連続铸造法を確立したので報告する。

## 2. 連続铸造法

表1 ASTM・A690の化学成分(%)

## 1) 第1次実験

目的：内部割れとビームブランクのウ

C	Si	Mn	P	S	Cu	Ni
≤0.22	≤0.10	0.60~0.90	0.080~0.150	≤0.050	≥0.50	0.40~0.75

## エブ表面割れ対策

内容：①Sを下げる。②上部二次冷却帯の冷却強化（ビームブランクは、エブ表面割れ対策に図1のAパターンからBパターンに変更）③低速铸造 ④高粘性モールドパウダーの使用（ビームブランクの表面割れ対策）

結果：①Bパターンでビームブランクの表面割れはない。②内部割れは大きく、圧延時1パス当たりの圧下量規制を行ったが、H形鋼での不合率及び手入れ率が高かった。

## 2) 第2次実験

目的：内部割れ対策

内容：低温铸造（通常の铸造速度）

低温铸造を安定させるためには、第1次実験でのAlキルド鋼のガス吹込みノズルによるイマージョン铸造から、Si-Alバランスキルド鋼のセミイマージョン铸造に切換えることを検討した。

ASTM規格の「Si≤0.10%」かつセミイマージョン铸造の可能なAl濃度（≤0.001%でのプローホールの生成の可能性の検討は、Turkdogan<sup>2),3)</sup>らの凝固モデルに基き藤田<sup>4)</sup>らのシリカ不飽和時のSi-Mn-Oの平衡値を用いた。その結果プローホールは、抑制できるとの結論を得て工程化した。第1次及び第2次実験の仕様及び品質の比較を表2に示す。

## 3. 結言

割れ感受性の高い耐海水性鋼を、Si-Alバランスキルド鋼とセミイマージョン铸造の連続铸造技術を確立した。これは、低温铸造、低硫化及び上部二次冷却の強化の諸対策によるもので、素材は無手入れで熱片装入も可能となり、100%の合格率を得て、工程化している。

参考文献 1) 応和 : 溶接1972年8月号

2) Turkdogan : Trans. AIME 233 (1965) P2100

3) Harkness : JISI 209 (1971) 9, P692

4) 藤田ら : 鉄と鋼 56 (1970) 7, P830

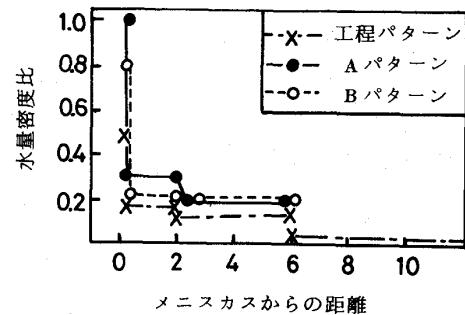


図1. ビームブランクの冷却水量密度

結果：表面及び内部とも良好であった。

表2 仕様及び品質の比較

項目	第1次実験	第2次実験
脱酸法	Alキルド	Si-Alバランスキルド
第3連鑄機	鋳込方法	イマージョン鋳込
	上ノズル	ガス吹込ノズル
	鋳込速度	10~20%低下
	鋳込温度	工程-10°C
	連々鋳数	1連々鋳
	内部割れ	多発
圧延	圧延能率	低下
	不合格	H形鋼…大きい 鋼矢板…なし
	手入れ	大きい