

耐水素誘起割れ鋼の製造（第一報：介在物低減）

日本钢管㈱ 福山製鉄所 ○福味純一 宮脇芳治
半明正之 石川勝
福山研究所 宮原忍 石田春秋

1. 緒言 当所では水素誘起割れ(HIC)対策として、HICの起点となる介在物の低減及び形態制御、また割れが伝播する低温変態組織の抑制を実施している。具体的対策をTable.1に示す。これらの対策により耐HICに良好な結果を得ている。第一報では耐HIC鋼での介在物対策について報告する。尚、HICの評価はすべてNACE環境で行なっている。

2. HICに及ぼす介在物の影響

Fig.1に鋼板 $\frac{1}{4}$ t近傍において求めたHIC発生傾向と単位面積当りのB系介在物長さの関係を示す。B系介在物総長さが増加するにつれてHIC感受性は高くなる。又A系介在物が残存する場合B系介在物が少量にもかかわらずHICは発生する。又、MnSをC系介在物に形態制御した場合、HIC発生率は低減される。従ってB系介在物低減及びCa添加による介在物形態制御がHIC防止に有効である。

3. 介在物対策

(1) 極低硫化($\leq 0.001\%$)の効果

従来よりCaによる硫化物形態制御が試みられていたが、形態制御を実施し、かつCa系クラスターの生成を防止するには、従来の低硫域(0.002~0.003%)では、Ca/Sを狭い範囲に制御する必要があった。¹⁾しかし極低硫化($\leq 0.001\%$)にする事により、Fig.2に示す如く、MnS、Ca系クラスター両者を防止するCa/Sは広範囲となり、容易に硫化物形態制御を実施している。

(2) 介在物低減効果

介在物の浮上分離の促進、完全シール铸造以外に、高級耐火物の使用及び取銅内でのスラグ・コントロールを前提とした溶銅の強搅拌が介在物の低減に有効である。この方法により容易にT(O) $\leq 20\text{ ppm}$ が得られ、HIC低減に大きく寄与している。

4. 結言

極低硫域でのCa添加による硫化物形態制御及び、溶銅強搅拌による介在物の低減により、介在物を起点とするHICの発生は大幅に低減された。特にAPI-X52以下の鋼では低温変態組織の発生が少ない為、上記の方法によりHICの発生はほぼ完全に防止できている。

文献 1) 菅原ら；鉄と鋼('80) vol. 66 s. 258~260

Table-1 Measures for preventing HIC

Items	Measures	Details
Low temperature transformation micro structure control	Low [P]	1) Hot metal dephosphorization. 2) Double slag blowing in LD 3) Liquid steel dephosphorization 4) Combination of 1) ~ 3)
	Center segregation control	1) High temperature casting ($\Delta T \geq 30^\circ\text{C}$) 2) Soft reduction (0.5mm/m ~ 2.0mm/m)
Inclusion control	Ultra low [S] Sulfide shape control	1) Liquid steel desulfurization by NK-AP 2) Ca addition —— $2.0 \leq \text{Ca/S} \leq 5.0$
	Low level inclusion	1) Separation of inclusions by NK-AP 2) Sealed casting and high grade refractory
		3) Casting by vertical-bending type machine

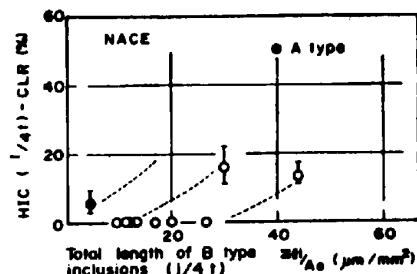
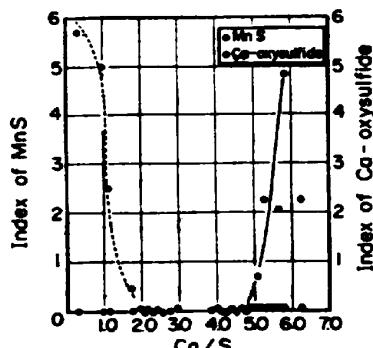


Fig-1 Effect of inclusions on HIC (1/4t).

Fig-2 Relation between Ca/S and MnS, Ca-oxysulfide (S $\leq 0.001\%$)