

新日鐵釜石製鐵所 阿部泰久・小池俊介

西村光彦

## 1. 緒言

連鉄高炭素鋼の脱酸については種々の脱酸法があるが、今回 Al 以外の普遍的脱酸剤としての Ca-Si, Ti を使用した場合その脱酸生成物がどのような形状、形態を示し、これが熱間圧延でどのように変化していくかを主点に報告する。

## 2. 試験および調査方法

対象鋼種は第1表に示す高炭素鋼で、使用した脱酸剤は Ti(99.8 %)、Ca-Si(Ca 8.24 %, Si 5.74 %)であり、実際の試験に際しては、Ti をベースとしこれに Fe-Si を加えたものと Ca-Si を加えたものを対象とした。

## 3. 試験結果および考察

全脱酸量(出鋼前 0 - タンディッシュ内 0 )は Fe-Si, Ca-Si 脱酸でそれ程遅わなく、出鋼前 0 と強い相関がある。鉄片における介在物は、Ca-Si 脱酸で Ti 系の介在物が多く出たのが目立ち、また、線材における酸化物系介在物の形態が両者で非常に異なっていることがわかつた。すなわち Fe-Si 脱酸では線材における酸化物は大部分が細く伸びた硅酸塩系(A<sub>2</sub> 系)であるのに反し、Ca-Si 脱酸では大部分が球状あるいは角形の酸化物ではなくて伸延しない C 系となつている。これらの鉄片および線材における介在物の EPMA 分析を行なつた。その結果の1例を写真1に示すが、Fe-Si 脱酸の場合、SiO<sub>2</sub> - MnO - Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> の他に TiO<sub>2</sub> または ZrO<sub>2</sub> が折出しているものが多く、まれにパウダー起源と思われる CaO を含むもののがみられる。一方、Ca-Si 脱酸の場合は、CaO - SiO<sub>2</sub> - Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> - TiO<sub>2</sub> 系で非常に複雑な相をなしており、線材になつても 20 ~ 80 μ の粒状介在物として残存している。これらの介在物を更にミクロビットカース用いて硬度調査を行なつたところ、Fe-Si 脱酸の介在物では硬度 700 前後であるのに反し、Ca-Si 脱酸のそれでは硬度 800 前後とかなり硬くなつてることがわかつた。すなわち、MnO にかわって CaO - TiO<sub>2</sub> が入つたことにより介在物の硬度が増加して、これが線材での介在物の形態を変える1つの原因となつたものであろうと思われる。

## 4. 結論

Fe - Si, Ti および Ca - Si, Ti 脱酸の脱酸生成物につき比較調査を行ない、脱酸法の違いにより生成した介在物の組成、熱間加工による形状の変化につき、その違いを明らかにした。すなわち Ca - Si, Ti 脱酸では線材になつても伸びていない球状の CaO - SiO<sub>2</sub> - Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> - TiO<sub>2</sub> 系の介在物が出、20 ~ 80 μ の C 系介在物として残存することを示した。これは介在物の硬度が高いためと考えられる。

表1 高炭素鋼の化学成分(%)

	O	Si	Mn	P	S
硬鋼線材4種相当	0.55 ~0.65	0.15 ~0.35	0.80 ~0.60	0.040 以下	0.040 以下

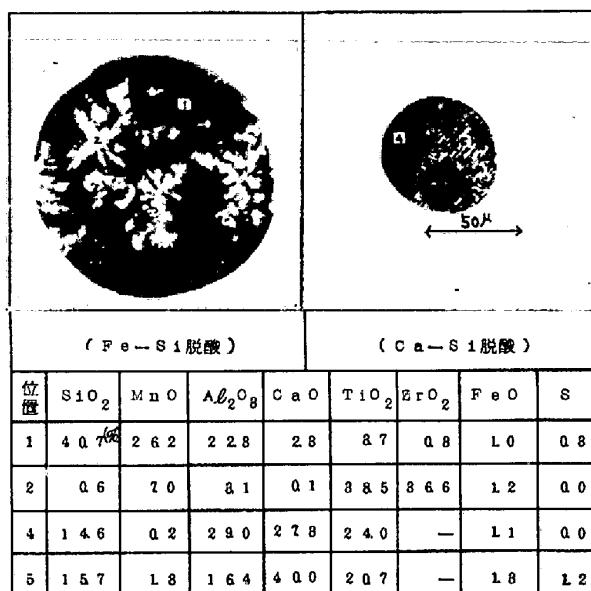


写真1 鉄片でのEPMA分析結果の1例