

吉川工業㈱ 堀口 浩 ○寺川敏郎 馬場秀晃

1. 緒言 粉末冶金用鉄粉の製造方法としては、現在、アトマイズ法、ミルスケール・鉱石等の酸化鉄還元法が主流を占め、機械的破碎による方法はほとんど用いられてない。しかしながら、銑鉄を破碎する方法でも容易に-100meshの鉄粉が得られるため、この方法による粉末冶金用純鉄粉製造に着目し、製造可否の検討を行なった。

本報では、この方法で特に問題となる銑鉄粉の脱炭、還元性について報告する。

2. 実験方法 Fig.1に示す実験装置を用いた。原料は、破碎により

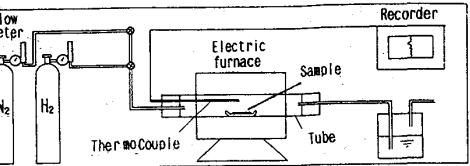


Fig.1 Experimental apparatus

-100meshにしたTable1の組成の銑鉄を使用し-100meshの鉱石 ( $O = 21.6\%$ ) を適当量混合した。この混合試料を炉内で所定温度及び所定雰囲気に保持後冷却し、試料の残存 [C] 及び残存 [O] を測定した。処理としてはまず  $N_2$  雰囲気で鉱石中の [O] により銑鉄を脱炭し、次に  $H_2$  ガスにより還元を行った。

3. 実験結果 脱炭雰囲気として  $N_2 = 500 \text{ ml/min}$  を流した場合と  $N_2 = 0$  (炉内を  $N_2$  ガスで置換したあとガスを止めた状態) で反応させた場合、Fig.2に示すとおり明らかにガスを流さない方が脱炭が進行した。これは  $N_2$  ガスを流すことにより  $CO$ 、 $CO_2$  ガスを系外に排出したためと考えられ、脱炭反応が固体接触による直接反応よりも、発生した  $CO$  ガスを媒体とした間接反応により進行することを示している。したがって脱炭反応では炉内を自己発生雰囲気に保つ方が有利であるといえる。また、ガスの発生状況から処理温度が低いほど反応時間が長くなるが、ほぼ 30min. 以内で反応が終了することがわかった。Fig.3には鉱石の添加量を変えて、850°C ~ 1000°C で 30min. 脱炭した時の残存 [C] と残存 [O] を示す。処理温度が高いほど、また、鉱石添加量が多いほど脱炭は進むが、鉱石添加量が 6% を越えると、残存 [C] は横ばいとなり残存 [O] が増加した。Fig.4にはFig.3 の処理で得られた試料を 900°C、30min.、 $H_2$  ガスで還元した時の残存 [C] と残存 [O] を示す。残存 [C] は脱炭時とほぼ同じ傾向を示し、残存 [O] はすべて 0.3% 以下となっているが、鉱石添加量 4% 以上で増加傾向となり、脱炭後の余剰 [O] は還元上不利である。

4. 結言 銑鉄粉に鉱石を適当量添加し、自己発生雰囲気で脱炭後  $H_2$  ガスで還元すれば、処理目標を [C] < 0.02%，[O] < 0.3% とした場合、脱炭 950°C，30min.、還元 900°C，30min. で十分目標を達成できることがわかった。

[参考文献] Erhard Klar; Metals Handbook Ninth Edition Vol.7 Powder Metallurgy (1984), p86-92 [ASM]

T-Fe	C	O	Si	Mn	P	S
94.9	2.90	2.27	tr	0.25	0.01	0.02

Table1 Chemical Composition of iron(Wt%)

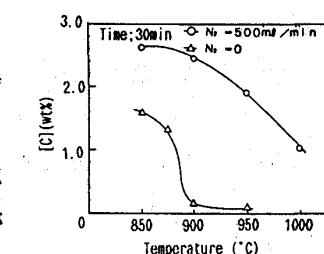


Fig.2 Effect of temperature on residual[C]

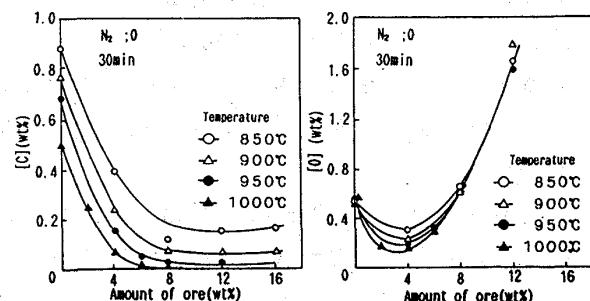


Fig.3 Residual[C] and [O] as a function of amount of ore during decarburization

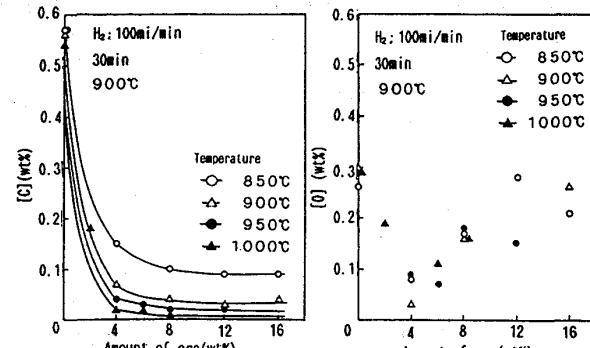


Fig.4 Residual[C] and [O] as a function of amount of ore during reduction