

Fig. 3. Relation between $\log K'$ and $\%S$
 $\log K'$ と $\%S$ との関係は大体において直線で表わされ、 $\log K'$ を $0\%S$ 迄内挿すれば真の平衡恒数 K の値がえられる。

また硫黄の活量係数 f_S は次式により求められる。

$$\log f_S = \log K' - \log K$$

Fig. 4 はかくして求めた $\log f_S$ と $\%S$ との関係を示したもので、著者らの求めたものは、Sherman, Elvander および Chipman 等の結果と大体において一致しているようである。

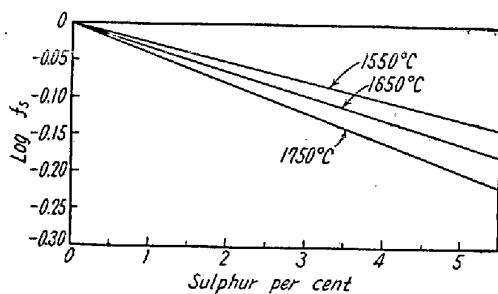


Fig. 4. Relation between $\log f_S$ and $\%S$

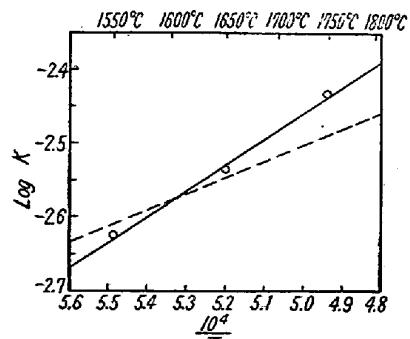


Fig. 5. Relation between $\log K$ and $1/T$

また Fig. 5 は $\log K$ と $1/T$ との関係を示す。図中実線は著者らの結果を表わし、破線は Sherman, Elvander および Chipman の結果を示す。著者らの結

果は次式によつて表わされる。

$$\log K = -3500/T - 0.710$$

IV. 結 言

(1) 炭素管抵抗炉を用いて、1550°C, 1650°C, 1750°C における H_2S-H_2 混合ガスと熔鉄中の硫黄との平衡を $0\sim5\%S$ の範囲内において測定した。

(2) 平衡恒数と温度との関係、活量係数などを求めたが、著者らの結果は Sherman, Elvander および Chipman の結果と比較的よく一致した。

(33) 含チタン鉱滓と熔鉄の反応について

Reactions between Molten Slags Containing TiO_2 and Pig Iron

R. Sato.

日曹製鋼、技術部 工 佐 藤 良 吉

I. 緒 言

含チタン鉄鉱 (titaniiferrous iron ore) は、世界各地に大鉱床の発達がみられ、これを製鉄原料として利用することは興味ある問題である。わが国においても、塩基性母岩の胚胎した砂鉄が $5\sim15\%$ の TiO_2 を ilmenite ($FeO \cdot TiO_2$) の形で含有するものが多く、その製錬に種々の困難があることは周知の事実である。含チタン鉄鉱の高炉製錬は、すでに 19 世紀末ごろから試みられているが、いずれも鉱滓中の TiO_2 が増加すれば、その流動性がいちじるしく低下し、羽口の汚損、閉塞等の障害を起し、遂に操業不能の状態に至ることを報告している。これは高炉に装入された TiO_2 が、炉内を降下するにつれて還元され、高融点の Ti の窒化物、炭化物、シヤン化物等を生成するために起る現象であり、高炉に限らず電気炉製錬においても、強塩基性鉱滓を使用すれば全く同様な障害を起す。これらの製錬上の困難を解決し安定な製錬操業を可能ならしめるためには、含チタン鉱滓と熔鉄との間の冶金反応を解明する必要がある。しかしながら現在の所、含チタン鉱滓の物理化学的性質、あるいはそれと熔鉄との化学平衡等に関してはほとんど研究が見当らない。したがつて著者はこの問題について、まず電気製錬炉および試験用小型高炉を用いて含チタン砂鉄の製錬試験を行い、その結果について化学平衡論的および数理統計学的考察を加え、含チタン鉱滓と熔鉄の反応を推論し、さらに鉱滓の顕微鏡組織、熔融状態の電気

伝導度の測定等の実験室的研究により含チタン鉱滓の性状を考察した。この報告では、まず製鍊試験結果から製鍊反応について考察する。

II. 電気製銑炉および小型高炉による製鍊試験

$\text{CaO}-\text{TiO}_2-\text{SiO}_2$ 系を基礎とする製鍊鉱滓について、鉱滓組成と熔銑成分の関係を明かにするため、著者は 1,000 KVA 単相電気製銑炉により、含チタン砂鉄、Dungun 赤鉄鉱、石灰石装入量を種々の割合に変化させて 25 日間にわたり連続製鍊試験を実施した。砂鉄はすべて、酸性白土 3~5% を粘結剤として約 30×50 mm の卵型の団鉱に圧縮成型した後、700°C 附近で焼成したものを使用し、還元剤としては灰分 18~20% のコークスブリーズを鉱石 1 トン当たり 220~290 kg 使用した。石灰石装入量、砂鉄団鉱と赤鉄鉱の装入比を種々変化させて連続操業を行い、4~5 h ごとに出銑し、銑鉄および鉱滓を分析する。また TiO_2 の還元のため操業困難となつた場合は、そのつど珪砂、赤鉄鉱を投入してふたたび操業を安定化し、製鍊試験を継続した。

著者はさらに、電気炉製鍊と高炉製鍊の難易を比較するため、赤鉄鉱に対して約 4 t / 日の能力を有する小型高炉により同様に製鍊試験を実施した。小型高炉は電気炉にくらべて、はるかに操業が困難であり、鉱滓の流動性がきわめて悪く、羽口の閉塞を起し易く、しばしば出銑困難となつたが、赤鉄鉱およびマンガン鉱の装入により炉況の回復を計り、試料採取の可能であつた 70 回の出銑について熔銑と熔滓を分析し、製鍊反応を考察することにした。

III. 製鍊反応に関する二、三の考察

1. 電気炉における製鍊反応

炉内では、むろん常に還元反応が進行し、化学平衡に到達することはありえない。しかし炉床内において、多量の熔滓が熔銑と共存し、熔滓中の酸化鉄の還元がほとんど完了する程度迄進行する事実は、熔銑と熔滓の組成が準静的変化 (quasi-static process) に近い状態で変化するためと考えられる。したがつて著者は、炉内反応に近似する化学平衡系を仮想し、相律を適用して独立変数の数を定め、製鍊試験によりえられた熔銑と熔滓の分析値を重相関統計により解析し、これにより炉内反応を推論した。電気炉製鍊試験の結果から、熔銑成分 S , Si , 鉱滓の $\text{CaO}/\text{SiO}_2 = v$, TiO_2 の間の関係は次の回帰方程式で示される。ただし、各成分の濃度はすべて重量% で示す。

$$\log S = 1.50 \log(1/v) - 0.386$$

$$\log \text{TiO}_2 = 0.772 \log Si - 1.516 \quad (1)$$

重相関係数 $r=0.78$

また鉱滓中の FeO も S と同様に、 v , TiO_2 , Si の函数として表わされるが、 S との直接単相関も求められる。

$$S = 0.013 \text{ FeO} - 0.0164 \quad (2)$$

Fig. 1 はそれぞれ図に附記した v , Si , TiO_2 の分析値範囲の中央値を (1) 式に代入してえられる一変系推定曲線と、製鍊試験結果とを図示したものである。

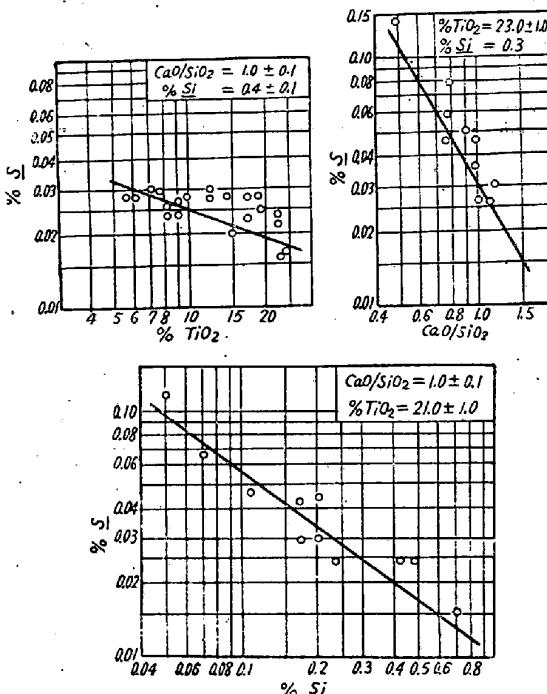


Fig. 1. Independent relationships of CaO/SiO_2 , TiO_2 and Si with S in electric furnace smelting.

これらの結果ならびに製鍊操業の観察から、電気炉製鍊における製鍊反応は次のとく要約しうる。

熔滓中の TiO_2 は強力な両性酸化物であり、特に $\text{CaO}/\text{SiO}_2 = 0.6 \sim 1.1$ の酸性鉱滓中では強力な塩基として作用し、 SiO_2 の活量をいちじるしく低下せしめ、 CaO の活量を大ならしめるため、 SiO_2 の還元が阻止され、 $Si = 0.02 \sim 0.4\%$ の低珪素銑がえられ、しかも相当な脱硫能を示す。さらに TiO_2 は FeO に対して SiO_2 と同様に酸性酸化物として作用し、 FeO の活量を低下させるため、鉱滓中に 2~6% の FeO が残存しても高炭素低珪素の熔銑が安定に共存しうる。しかもこの FeO は $\text{TiO}_2 \rightarrow \text{TiC}$ の還元を阻止し、安定な炉操業を可能ならしめる。しかし $\text{CaO}/\text{SiO}_2 > 1.2$ となれば、鉱滓中の FeO の活量が大となり、その還元消費とともに $\text{TiO}_2 \rightarrow \text{Ti}_2\text{O}_3 \rightarrow \text{TiO} \rightarrow \text{TiC}$ の還元が起り、遂に操業不能となる。またこの範囲では SiO_2 と TiO_2 の作用が飽和点

に達し、 TiO_2 は CaO と結合し、 TiO_2 の活量もかなり大きく、 TiC を生成し易い。しかし $CaO/SiO_2 = 0.6 \sim 1.1$ の範囲でも、 $TiO_2 > 35\%$ となれば、 TiO_2 の活量增加を防止しえず、 TiC の生成が見られる。したがつて、著者は製錬鉱滓として $CaO/SiO_2 = 0.8 \sim 1.1$ 、 $TiO_2 < 33\%$ 、 $Al_2O_3 = 5 \sim 12\%$ の組成を標準として採用し、現在の電気炉製錬を可能ならしめることができた。

2. 小型高炉における製錬反応

製錬反応の一般的推移は何等電気炉の場合と異なる所はない。しかし含チタン砂鉄の高炉製錬は、電気炉製錬にくらべていちじるしく困難が多く、 $TiO_2 = 5 \sim 10\%$ の鉱滓においても、 $CaO/SiO_2 = 1.0$ となれば安定操業が困難となり、 $CaO/SiO_2 < 0.8$ の場合に辛うじて操業しうるにすぎない。(3) 式および Fig. 2 は小型高炉の結果からえられたもので、鉱滓の脱硫能は電気炉製錬にくらべていちじるしく弱く、測定点のはらつきが多い。

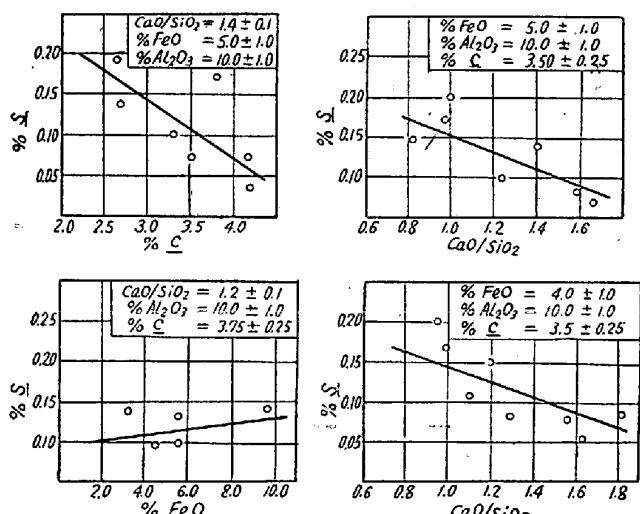


Fig. 2. Independent relationships of CaO/SiO_2 , FeO and C with S in blast furnace smelting.

$$\begin{aligned} S = & 0.00366 FeO - 0.108v + 0.00124 Al_2O_3 \\ & - 0.0777 C + 0.5022 \dots \dots \dots \quad (3) \end{aligned}$$

重回帰係数 $r = 0.724$

高炉製錬が困難なる最大の理由は、羽口附近が局部的に高温となり、温度上昇による TiO_2 の活量増加が顕著なため、その還元を防止しえず、しかも送風中の N のため、 TiC のみならず、窒化物、シャン化物の生成が促進されることにある。

IV. 結 言

著者は含チタン砂鉄の電気炉および小型高炉による製錬試験の結果から、化学平衡論的および統計的考察を行い、含チタン鉱滓と熔銑の反応の一般的推移を明かにし、

さらに含チタン鉄鉱の高炉製錬と電気炉製錬の難易、優劣について考察した。これらの鉱滓中の TiO_2 の特異な挙動は、顕微鏡組織、熔渣の電気伝導度、ひいてはそのイオン構造等から考察しても興味ある結果がえられるが、これについては別に報告する。

(34) 隅伴元素の変動に伴う銑鉄における Ti の影響の差異について

(C, Si, Mn, P, S, N₂ の影響)

Variation of Ti-effect on Pig Iron by the Content of Various Elements
(Effect of C, Si, Mn, P, S, N₂)

B. Etō.

富士製鉄、室蘭製鉄所 ○惠 藤 文 二

I. 緒 言

銑鉄または鉄に対する Ti の影響については Mildenke の研究以来数多くの報告がなされているが、その脱酸脱窒性、黒鉛化促進作用、黒鉛微細化作用、安定な Ti-炭化物の生成作用等についてほとんど一致した結論がえられているようである。したがつて、これら Ti の特性により Ti を含有する鉄の諸性質も金相学的推理に応じて変化する。

筆者は数年来鉄物銑に関する研究を行なつてきたが、鉄物銑中の Ti はその含有量が同一であつても母銑鉄の種類によりそれらを再溶解して作成した鉄物の諸性質によおぼす影響に差異があることを知り、この原因は恐らく各鉄物銑中に含有される微量隅伴元素により鉄におよぼす Ti の影響が変化するためであると考えた。

以上の推理に基づき銑鉄におよぼす Ti の影響をより明確にするとともに、いわゆる“銑鉄の遺伝性”を解明する一助にするため銑鉄または鉄に対する、C, Si, Mn, P, S および微量の Al, As, Bi, Cr, Cu, Ca, Ni, Mg, Sn, Sb, Pb, Zn, V 等が如何に作用するかについて研究することにした。

本報においては鉄の抗張力、硬度、衝撃値、チル化的傾向、顕微鏡組織および破面等について実験方法の再現性および C, Si, Mn, P, S, N₂ が Ti の影響に対し如何に作用するかについて調べた結果について報告する。

II. 実験方法およびその再現性

使用銑鉄はコーコス高炉銑は銑鉄ナマコを切断してそのまま使用し、純銑鉄としては高周波電気炉で電解鉄に