

第1表

No.	O	Si	Mn	P	S
1	3.49	1.51	0.36	0.358	0.139
2	3.51	1.52	0.36	0.374	0.130
3	3.60	1.41	0.38	0.308	0.122

換える予定であつた為め、コーカス比は高く取つた。又風量は当初より blower の関係で多くなつたが、これを途中で放風することによつて一時調節を試みた結果、風圧の低下を來し炉況が悪化したが、酸素を添加することによつて迅速に恢復出来た。唯排風ノースに於いて支障を生じたので、炉況順調にして炉温充分上昇し、鋸屑に切換え始めた頃操業を止めたことは遺憾であつた。これらの条件を考慮に入れ風量、コーカス比等から、本実験の熔解速度、出銑量、成分、組織などを検討すれば、一般操業に比較して相当実質的条件は相違するが、結果の妥当性が認められる。

VI. 結 言

これらの諸点を要約してみると、(1) 特殊な構造であるが熔解操業に支障ないことを認めた。(2) 出銑関係はコーカス比に反比例的に影響を受ける傾向がある。(3) 成分中 C% は湯溜試料の分析などもしてみた結果、湯溜部に於いて特に著しく増加されることが認められた。(4) 棚吊り等炉況不調の場合酸素添加は頗る有効であることが認められた。尙本実験によつて本試験炉操業に関する今後の示唆を多く得ることが出来た。

(2) 熔鑄爐煙灰團鑄の塊成に就いて

(On Agglomeration of Briquettes Made of Blast Furnace Flue Dusts)

Kiyoshi Sawamura

九州工業大学 沢村企好

熔鉄炉煙灰を磁力選別した精鉄に水を加え、團鉄に圧縮成形すると時間の経過と共に急速に固まり、即ち急速に耐圧力を増加し、数日後略一定するか、又は僅かに増加する様になる。従来の実験で得られた耐圧力の値としては、最大 170 kg/cm^2 に及び、又 100 kg/cm^2 を越すのも珍しくない。此は水以外に何等粘結剤を使用しないのであるが、此の固結機構は他の粉鉄の場合にも適当な処理さえ行えば応用出来るものと信ずる。

筆者は此の現象に関し先づ手懸りとして精鉄及びそれより作つた團鉄に就いて示差熱分析を行い、團鉄内には非晶質水酸化鉄 ($\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$) が生成して居るのを

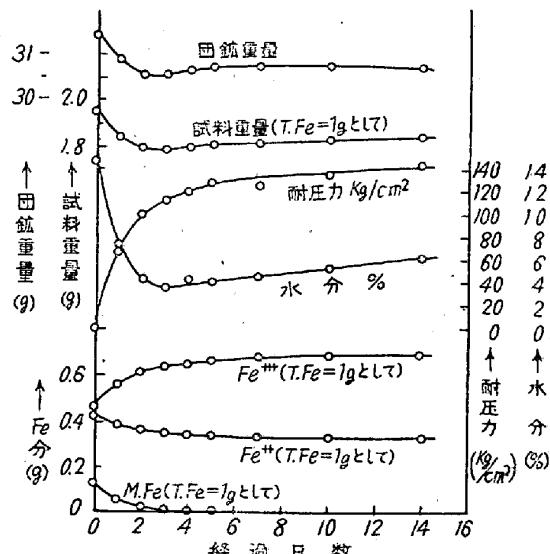
認め、之が結合の役目をなすものであろうと考えた。又同様の手段により、数ヶ年経過した團鉄には $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ の一部が、結晶質水酸化鉄の一種である goethite ($\alpha\text{-Fe}_2\text{O}_3 \cdot \text{H}_2\text{O}$ 或いは構造式 HFeO_2) に転化したものがある事を知つた。此の他鉄分以外の隨伴不純物、之は主として珪酸塩鉱物であるが、結合には殆んど無関係だろうと結論した¹²⁾。

併し以上のみでは生成した $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ が團鉄の固結とか、又は耐圧力の増加等の現象を全て説明するに幾分不充分であり、又精鉄内のどの成分が $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ に変化するかも判然としない。之等は次の二三の実験により説明する事が出来る。

使用せる試料は大きさ 40~60 mesh の精鉄でその組成は

T.Fe M.Fe FeO Fe_2O_3 SiO_2 Al_2O_3 CaO MgO
60.10 8.00 31.98 38.90 5.49 3.30 2.93 0.85

其他 C 等を含む。之に水 15% を加え、成形圧力 150 kg/cm^2 を以つて上下より 1 分間圧縮し、径 25 mm 高さ 25 mm の團鉄を約 20 個成形し、成形時より始めて或時間経過毎に、耐圧力、團鉄内の Fe 分の変化、重量変化等を測定した。これ等の測定値より第 1 図が得られる。



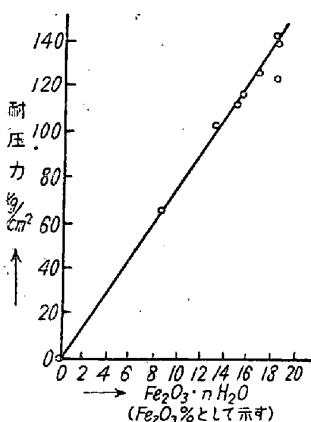
第1図 成分、性質の變化

図中の Fe 分は T.Fe = 1 g、即ち一定と考えた時の M.Fe, Fe^{++} , Fe^{+++} の変化を示す。時日の経過と共に M.Fe, Fe^{++} は減少し、それに相当して Fe^{+++} が増加する。殊に M.Fe は数日後は殆んど微量となり、此場合 2 週間後には tr. となつた。増加した Fe^{+++} の量は $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ に変化した Fe 分と考える事が出来、即ち時日の経過と共に $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ の含有量が増

加し、ある時間経つと略一定となる。

又図中の水分は計算により求めた全水分で、此実験では時々刻々成分が変化して居る故、普通の水分分析法により所謂附着水とか化合水とかを求めるのは不可能であり、此の事は簡単な実験により容易に分る。Weiser 及び Milligan²⁾によれば非晶質水酸化鉄 $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ の含む水は所謂結晶水の性状のものでなく、単に吸着せる水として居り、此は示差熱分析からも説明出来ると思われる¹⁾。又検鏡によれば団鉱の隨伴不純物は精鉱と同じ珪酸塩鉱物で、それ故殆んど水を含まぬものと考えられ、又示差熱分析によつても水酸化鉄以外の含水化合物は極めて少なものと考える事が出来、只数年経過したものには粘土鉱物に転化せるを認めたのみであつた¹⁾。故に図中の水分は団鉱の附着水分と $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ の吸着水分が殆んどであると考えて差支えない。成形後數日の間に急激に減少するのは附着水分の蒸発であろうし、數日後から認められる所の徐々に水分が増加しているのは $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ の吸着水分の増加と思われる。此の傾向は測定、又は分析より計算せる重量変化と傾向が一致するのは図より分る。

次に $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ の含有量であるが、此場合 $n=1$ とすると、 Fe^{+++} の増加量より計算せる Fe_2O_3 と $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ とは比例する故、此の Fe_2O_3 含有量を以つて $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ 含有量に代えるものとしよう。此の Fe_2O_3 % と耐圧力との関係は第 2 図に示す様な比例関係をなす。換言すれば生成せる非晶質水酸化鉄が団鉱の耐圧力を担うものである事を知る。



第 2 図 $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ 含有量と耐圧力との関係

以上より $\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot n\text{H}_2\text{O}$ の生成には精鉱中の M.Fe と Fe^{++} (或いは遊離せる FeO) とが与る事が分るが、両者の内前者による生成量が後者による生成量より多く、殊に M.Fe よりの生成速度は遙かに Fe^{++} によるものより大きい。即ち団鉱の固結は精鉱内の M.Fe による

所が大きい事が分つた。

以上の外、成形圧力の影響、煙灰精鉱と他の粉鉱の水による団結特性の差異等に就いて述べる。

- 1) 日本国金属学会、昭和 29 年 4 月講演。
- 2) Weiser and Milligan: J. Phys. Chem. 38, (1934) 513.

(3) 硫酸津の乾式脱銅法に関する研究 (II)

(Investigation on the Dry Method for Decuprization of Pyrite Cinders, II)

Kokichi Sano, et alii.

名古屋大学工学部教授 理博○佐野幸吉

助教授 工井上道雄

講師 工坂尾弘

鉄の酸化物は銅の酸化物に比して著しく安定であるが塩化物については両金属の間にそれ程の差異を認める事は出来ない。即ち酸化銅と酸化鉄に塩素を含有する酸素を反応せしめた場合、その塩化難易を比較してみると前者の方が遙かに低い塩素含量に於いて塩化銅を生成する事が熱力学的に結論されるのである。本乾式脱銅法は、この関係を基礎とするものである。

第 1 報に於いては、450~850°C に於いて 2~5% の塩素を含有する空気を 210~220 cc/分 の割合で硫酸津に反応して最良結果として、脱銅率 90~95%，鉄損失率 4~5% を得た。

本報に於いては第 1 報に於ける脱銅率を、この程度にして置いて鉄損失率を更に低下せんと試みた。

鉄の損失率を低下するには塩素の混合割合を減じて、塩化鉄の生成を出来るだけ防止することが第一である。只そのために銅の塩化まで妨害することは避けなければならない。更に又空気の塩素含量を低下すれば、全体の反応量が減少するから単位時間に於ける塩化処理を低下することなしに塩素混合率を減ずるには、空気の流量を増加する必要がある。又稀薄塩素瓦斯で塩化するのであるから、或る程度温度を上昇して反応を促進せしめることも脱銅率を確保するためには考えなければならない。

実際に使用した硫酸津は、55.06% Fe, 0.344% Cu, 10.9% SiO₂ のものである。実験結果は、第 1 図、第 2 図の様である。塩化瓦斯は流速計を用いて空気と塩素とを混合した。

図から判る様に、約 1% の塩素を含有する空気を以つ