

原  
料  
品

製產品及副產品

鐵鑄石炭

一六〇〇年十一月

鑄　　淬　　二七〇瓦  
鎔鑄爐瓦斯　五、〇〇〇立米

鎔鑄爐用ニーグス  
アンモニヤ  
一三五〇  
五所

ペンゾール	一五五
コールター	一五五
粉コーケス	九〇匁
灰(鑛滓となる)	一〇〇匁
コークス瓦斯	四〇〇匁
六〇〇立米	六〇〇立米

## 一酸化炭素による鐵鑛の還元に就て(其二)

川口正名

以上は鎔鑄爐は國內に置くべきもので海外に置くべからずとの論旨に基きたる故、石灰石の項を除外してあります、之は石灰石迄支那南洋より移入する事もなからですが鎔鑄爐を瓦斯發生爐として考ふる時は之又其の滓としての効の外に含有する炭酸瓦斯は一酸化炭素を得る上に於て窒素を伴はないから熱量の高き瓦斯を得るの利益があります。

沼鐵鑛の還元に就て  
前報文に於ては一般鐵鑛石の一酸化炭素瓦斯による還元試験に就て述べたり。沼鐵鑛の還元に就ては他鑛石と趣きを異なる處あるを以て特に沼鐵鑛の還元試験を行へり。

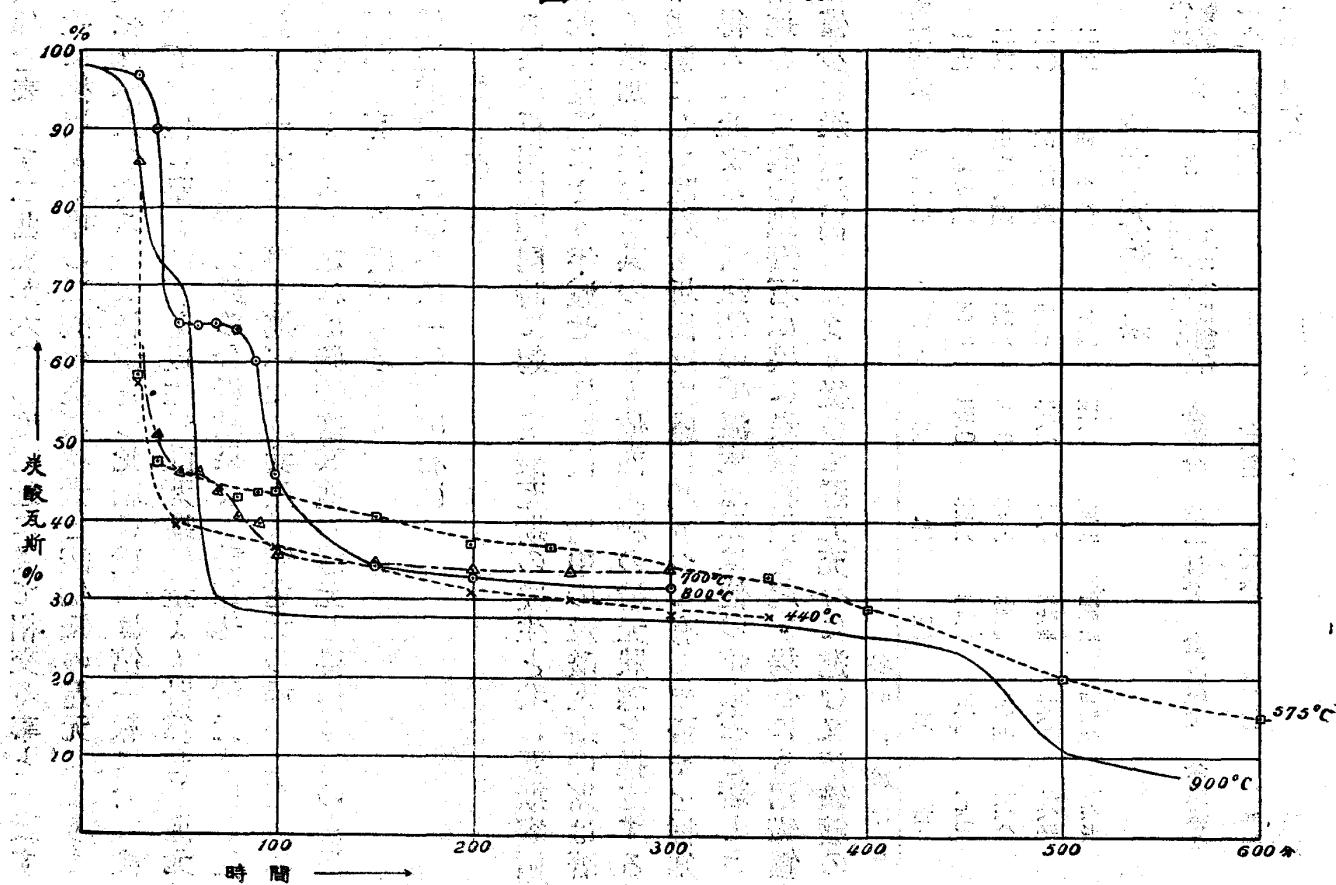
様なる沼鐵鑛粒を入れ試験溫度に於て上部より一酸化炭素瓦斯を送り還元を行ひ下部より排出する瓦斯を時々分析を行へり。試料としては北海道俱知安產沼鐵鑛を五〇〇度以下の溫度にて化合水を取り去りたるもの一〇瓦を用ひたり。

還元試験装置及び方法を第一報と同様にして成る可く、一様の溫度を得らるゝ管状電氣爐内に内徑約二糸の磁製管を入れ其の溫度一様なる部分に一四四一二二五篩目間を通る大さ一

試驗

各時間に於ける排出瓦斯中二酸化炭素(%)

第一圖



右還元により得られし還元鑄石の分析結果次の如し。

右結果を炭酸瓦斯%と時間とを兩軸として、圖示すれば第一圖の如し。

第一圖を見れば還元溫度九〇〇度、八〇〇度及び七〇〇度に於ては前報文に述べたる如き  $\text{Fe}_3\text{O}_4$ 、 $\text{Fe}_2\text{O}_3$  及  $\text{FeO}$  の還元に相當する部分に考へらるゝ曲線中時間軸に平行に近き部分三つありて還元溫度高まるに従ひ此の部分明瞭となる、又上記各種還元反應に於ける平衡狀態の炭酸瓦斯%の溫度による變化に相應じて三四酸化鐵の還元の場合は還元溫度の上昇に従ひ曲線中此れに相當する時間軸に平行に近き部分高まり、一酸化鐵の還元の場合は還元溫度上昇に従ひ之れに相當する時間軸に平行に近き部分低下す。

七〇〇度以下の還元の場合には一二酸化鐵の還元に相當する時間軸に平行に近き部分は明瞭なれ共三四酸化鐵及一酸化鐵の還元に相當する時間軸に平行に近き部分は還元溫度の低下と共に相接近し六〇〇度以下に於ては此の曲線の二部分を合致し全曲線に二つの時間軸に平行に近き部分のみとなる之れは炭素、酸素、鐵系に於ての二反應の平衡狀態に於ける氣相中の炭酸瓦斯%と溫度との

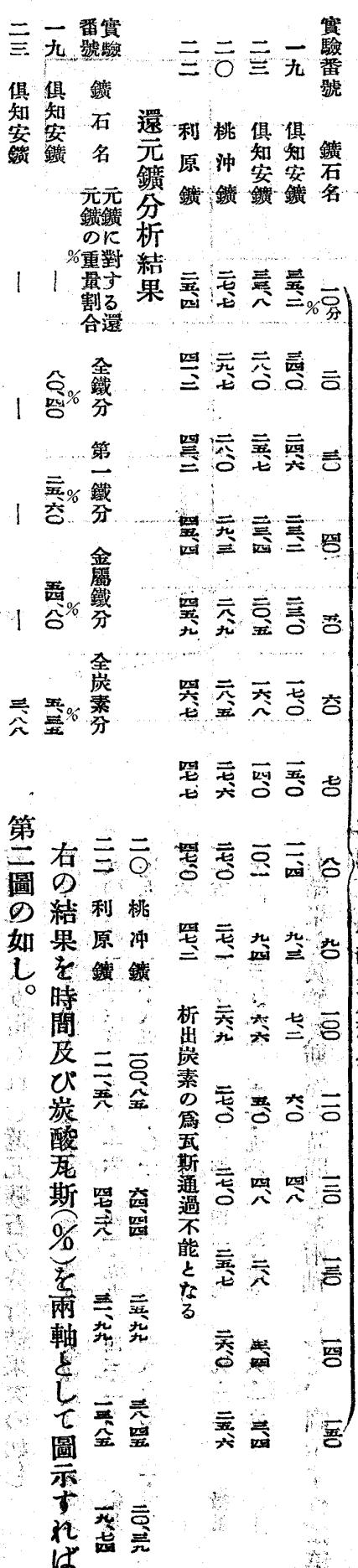


關係を表はす二曲線が六〇〇度附近に於て相交する事と一致す。次に排出瓦斯中の二酸化炭素總量と酸化鐵の還元によりて酸化鐵が失ひたる酸素總量との比較に就ては第一報に於て桃冲鐵石其他の堅き鐵石を成生炭酸瓦斯總量より計算せし還元されし酸素量と還元鐵の分析結果より計算せし還元されし酸素量とは一致する事を述べたれ共沼鐵鑛還元の場合は前者は常に後者より多し之れは硫酸基其他の還元し得べきものを沼鐵鑛が含有するに因るものなり。

低溫度還元の場合は一般鐵鑛石は



なる炭素析出反應同時に起り炭酸瓦斯の成生と共に瓦斯容積は此の反應により半減せられ排出瓦斯中の炭酸瓦斯の%は著しく増加し從つて其の%より爐内試料の還元状態を推定する事困難にして唯炭素析出反應盛に起りつゝ有るや否やを推知し得るに止まる。沼鐵鑛の低溫度還元は他の鐵鑛石と著しき相違ありて他の鐵鑛石は盛に炭素析出を起す場合にも沼鐵鑛は僅少に炭素析出に止まり從つて還元充分に進む又沼鐵鑛の



第二圖の如し。

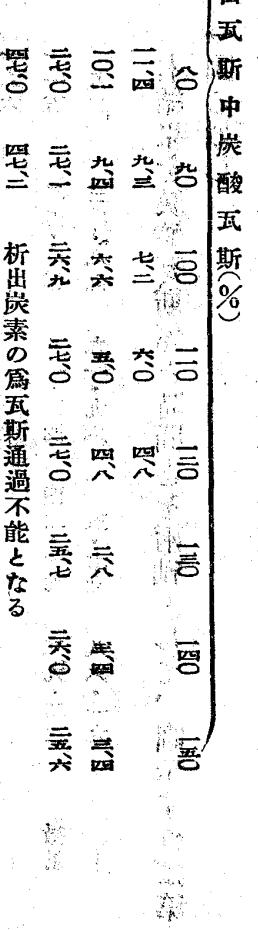
低溫度還元鐵鑛は他に比して非常に酸化せられ易く空氣に觸る時は烈しく酸化し赤熱せらるゝに至り場合によりては火花を出す事あり、价川褐鐵鑛の低溫度還元物も多少酸化容易の傾向を有し空氣に觸る時は発熱するを認められたり、此の酸化容易なるは主として還元容易なる状態の鐵石を低き溫度に

鐵鑛を八〇〇度以上の溫度に一時間以上無作用瓦斯中に熱すれば酸化し難きものに變するを得、低溫還元沼鐵鑛の分析は主として少量の一酸化炭素瓦斯中に上記の如く加熱して後行へり。水素を還元剤として使用し沼鐵鑛を低溫にて還元せし場合も同様なる結果を得たり。

次に利原赤鐵鑛、桃沖赤鐵鑛及び俱知安沼鐵鑛に就て低溫還元比較試験を行へり其の結果次の如し。

### 試験二

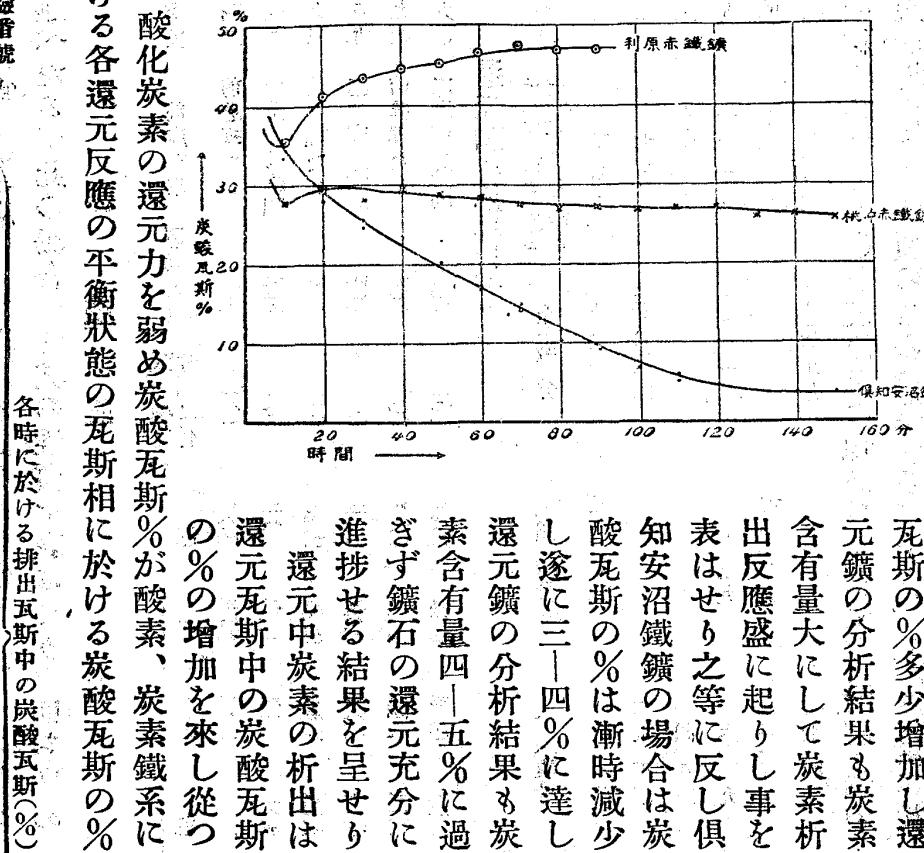
還元溫度五七五度一酸化炭素瓦斯速度一分間に付過一八〇延。



實驗番號	鑛石名	二〇分	三十	四十	五十	六十	七十	八十	九十	一百	一二〇	一三〇	一四〇	一五〇	一六〇	一七〇	一八〇	一九〇	二〇〇
一九	俱知安鑛	三三	三四	三五	三六	三七	三八	三九	三一〇	三二〇	三三〇	三四〇	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇	三九〇	三四〇	三四〇
二三	俱知安鑛	三三	三四	三五	三六	三七	三八	三九	三一〇	三二〇	三三〇	三四〇	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇	三九〇	三四〇	三四〇
二〇	桃沖鑛	二七	二八	二九	二一〇	二二〇	二三〇	二四〇	二五〇	二六〇	二七〇	二八〇	二九〇	二一〇	二二〇	二三〇	二四〇	二五〇	二六〇
二二	利原鑛	三四	四一	四二	四三	四四	四五												
一九	俱知安鑛	二七	二八	二九	二一〇	二二〇	二三〇	二四〇	二五〇	二六〇	二七〇	二八〇	二九〇	二一〇	二二〇	二三〇	二四〇	二五〇	二六〇

二三 俱知安鑛

## 第二圖



之を見れば利原赤鐵礦は初めは排出瓦斯中の炭酸瓦斯の%は減ずれ共二〇分目頃より急に増加し遂に四七、七%に至り、而して二〇分目頃以後に於ける炭酸瓦斯は一酸化炭素の分解して炭素析出するによるものにして還元鐵の分析結果も全炭素の含有量甚大となり居れり、桃沖赤鐵礦の場合も同様に二〇分目頃より炭酸瓦斯の%多少増加し還元鐵の分析結果も炭素含有量大にして炭素析出反應盛に起りし事を表はせり之等に反し俱知安沼鐵礦の場合は炭酸瓦斯の%は漸時減少し遂に三一四%に達し還元鐵の分析結果も炭素含有量四五%に過ぎず鐵石の還元充分に進歩せる結果を呈せり  
還元瓦斯中の炭酸瓦斯の%の%の增加を來し從つて一酸化炭素の還元力を弱め炭酸瓦斯%が酸素、炭素鐵系に於ける各還元反應の平衡状態の瓦斯相に於ける炭酸瓦斯の%

以上なる時は還元作用は起らず却つて酸化を來す事となる、試験二に於て利原鐵石の場合には炭酸瓦斯四七%に達し此の温度に於ける金屬鐵、一酸化鐵、酸化炭素の平衡状態に於ける二酸化炭素%は四八一五〇に當り、一酸化鐵へ迄の還元は起り得れ共金屬鐵へ迄の還元は殆んど進み難き状態にして從つて大部分金屬鐵迄還元するには非常の長時間を要すか或は還元し難き事となる桃沖鐵石の場合は排出瓦斯中炭酸瓦斯%は二五一一六にして其の主部分は炭素析出によるものにして從つて還元力低減せられ還元甚だ徐々に行はる。之に反し俱知安鐵石の場合は排出瓦斯中の炭酸瓦斯は主として還元により生成せられ炭素の析出僅少にして從つて還元は漸時進み炭酸瓦斯%も漸次減少し高低温に於ける還元の曲線と類似す、即ち常に炭酸瓦斯少き還元力大なる瓦斯に鐵石は接觸し溫度低き爲めに一般化學反應の如く反應速度は遅けれ共他種の鐵石に比し還元迅速にして金屬鐵迄充分に還元する事を得。

右の結果は鎔鐵爐作業に於て爐内の溫度の急降により還元鐵石が一酸化炭素に接觸して炭素の析出を起し殊に多孔性還元容易なる軟鐵石は炭素析出盛にしてシャフトハンギングの原因となる事と一部相違する結果となれり、此の性質は沼鐵礦特有の性質にして普通の褐鐵礦は炭素析出甚しく併川褐鐵礦に就て試験せし結果次の如し。

五〇〇度以下にて化合水を取去りし併川褐鐵礦を溫度五七五度瓦斯速度一分間に付き一八〇疋にて還元を行へり。

沼鐵鑛は八〇〇度以上に加熱する時は其の性状を異にする事は「沼鐵鑛の吸水性に就て」(本誌第八年第十一号)の報文中に述べたるが此の場合にも其の性質を表はせり、即ち豫め

### 試験三

試験番号	前處理法	還元温度	瓦斯速度 分間に付									
			一〇	二〇	三〇	四〇	五〇	六〇	七〇	八〇	九〇	一一〇
四三	前處理なし	毛玉	一〇	三四	三九	六三	一六九	一八〇	一五〇	一二三	九六	八七
四二	八〇度三時間	毛玉	一〇	三一	三一	三一	三三五	三六	三〇一	二六四	二六一	三一
一九三	前處理なし	四〇	一〇	三一	三一	三一	三一	三六	三〇一	二六四	二六一	三一
一八九	一〇度二時間	四〇	一〇	三一	三一	三一	三一	三六	三〇一	二六四	二六一	三一
一九四	前處理なし	五〇	一〇	三一	三一	三一	三一	三六	三〇一	二六四	二六一	三一
一九〇	一〇度二時間	五〇	一〇	三一	三一	三一	三一	三六	三〇一	二六四	二六一	三一

### 還元鑛分析結果

試験番号	元鑛に對する還元量割合	各時間に於ける排出瓦斯中炭酸瓦斯(%)									
		一〇	二〇	三〇	四〇	五〇	六〇	七〇	八〇	九〇	一一〇
四三	七二、四二	一〇七、九〇	八八、一〇	五〇、七五	四、八〇	二九、五〇	一六、四九	一六、四九	一六、四九	一六、四九	一六、四九
四二	一〇七、九〇	五八、八〇	一	一	一	一	一	一	一	一	一
一九三	八〇、〇九	一一、二三	六〇、一八	七七九	一	一	一	一	一	一	一
一九四	七七、〇八	五九、九九	一	一	一	一	一	一	一	一	一
一九〇	一二三、三三	七、七九	一	一	一	一	一	一	一	一	一

種々の溫度に空氣中に於て加熱したる俱知安鑛石に就て還元試験を行へり、其の結果次の如し。

に鐵分を含有するものにして之が強烈なる觸媒となりて多量の炭素析出せらるゝものと考へられ、此の二段の觸媒作用と還元作用との三反應の速度の相違より炭素析出の相違を來すものと考へられ還元せられし鐵鑛は還元度の進むに従ひ二段の觸媒作用中何れかの速度を減少するが如き傾向を表はすを實驗せし場合あり、又三四酸化鐵が第一段の接觸作用を容易ならしむる如き傾向を表はすを實驗せし場合ありて一般炭素析出に就ては尙研究すべき點多く後日述ぶる事とせり。(終)

右の結果の如く八〇〇度以上に豫め熱すれば普通褐鐵鑛の如く炭素析出多き性質のものに變ずる事を得、八〇〇度に於ては相當長時間加熱するを要す、右は空氣中に於て豫め熱せし場合の例を擧げたるが一酸化炭素氣流中に熱せし場合も同様の結果を得られたれ共此處に略す。

炭素析出の多少に就ての説明は此處に確證する事を得ざれ共其の析出状態より見れば炭素析出反應は還元せられし鐵鑛が初め觸媒となりて炭素析出し此の析出せられし炭素は多量