

八幡製管材のセグレゲーションの調査表

- (5) 管材用鋼塊の切斷面寫真
 (6) (7) 管材用鋼塊のサルファー、プリント
 (8) (9) 管材用鋼塊の横断面寫真、其のサルファー、プリント及
 (10) (11) 管材試験裝入表
 管材に及ぼす銅の影響

- (6) (7) (8) (9) (10) (11) 管材用鋼塊の半部を厭延し、其のビレットよりのサルファ
 ー、プリント
 管材に及ぼす銅の影響

(完)

印度製鐵業に關連して兼二浦製 鐵所の鹽基性銑の製造を論ず

河 村 驍

一、緒論

印度製鐵業の特長の一として良好なる鹽基性平爐銑の製造が挙げられて居る、我邦にては從來鹽基性銑の製造は頗る困難と見做され、鹽基性平爐を使用する製鋼工場にても、鑄物銑又はベセマー轉爐に使用する如き、比較的高硅素の銑鐵を甘じて使用する風習に馴致されて居るのは遺憾の次第である、然るに我兼二浦製鐵所に於ては、幸にして大正九年五月以來頗る良質の鹽基性平爐銑を產出し、其成分は印度は素より、之を歐米の例に徴するも決して遜色なき、性質のものを產出し得るに至つたのは、一は礦石の性質が、鹽基性低硅銑の製造に適して居る點あるは勿論なるも、操業上の工夫による事は主要の原因と信する次第で、之に關する事柄に就て、

聊か所見を述べて見ようと思ふ。

二、鹽基性銑鐵の意義及成分

鹽基性銑鐵と云へば、一般に鹽基性製鋼法に使用する原料たる可さ銑鐵の總稱で、鹽基性製鋼法にはトーマス製鋼法（鹽基性轉爐法）と鹽基性平爐製鋼法の二種あれども、甲は銑鐵中の燐分の燃焼に依りて、發生する處の熱を利用して行ふ處の製鋼法であつて、燐分一・五—二・〇%の多量を含有する事を必要條件とし、かゝる銑鐵は佛領ローン州のミネッタバラ、ケリベラ等に產出する含燐磁鐵礦、又は英國クリーブランド地方のクレーアイ、オンストーン等、殊に含燐分多き礦石を利用して、製銑製鋼を行ふ場合の外は、近時何れの工場にても鹽基性平爐法によるを最も普通とする、是れは今日最も有り觸れたる礦石にて銑鐵を作る場合、其含燐量は○・一%—一・〇%の間にありて、酸性ベセマーに使用するには餘に含燐量多く、鹽基性ベセマーの原料としては燐分不足するからである、茲に論ずる鹽基性銑鐵は、此理由の下に主として鹽基性平爐銑に限定する、最もトーマス銑鐵と鹽基性平爐銑との差は、燐の含有量を主要なるものとし、燐の含有量は全く原料たる礦石の含燐量に支配されるもの故、熔鑄爐操業の方法に於ては殆んど差違なきものと見る事が出来る。

一體銑鐵の分類法には種々の方法があつて、第一に使用燃料によりて區別する事がある、乃ちコークス銑と云ひ木炭銑と云ふのはそれである、亞米利加にては無煙炭を一部又は全部の燃料として熔鑄爐に使用する場合もあるので、無煙炭銑の名稱もある、第二は化學的成分に依りて區別する方法で、

高硅銑、低硅銑、低磷銑、合金銑等の名稱をつける、第三は產出銑鐵使用の目的により區別する方法で、ベセマー銑、鹽基銑、可鍛銑、鑄物銑、フォージ銑等の名稱をつける、米國では鹽基銑と云へば鹽基性平爐銑を意味するものと解釋せられ、歐洲大陸では鹽基銑なる言葉は、トーマス銑鐵の意味に用られ、鹽基性平爐銑はマルチン白銑と稱する、乃ち茲で述べる鹽基性銑鐵は米國の意味の鹽基銑で、歐洲大陸の言葉で云へばマルチン白銑で、成分に依り區分すれば低硅素銑を意味し、且無論コーカス銑の事である。

併し鹽基性平爐製鋼法は、凡ての他の製鋼法に比し非常に重寶なる方法であつて、原料として使用せらる可き銑鐵の成 分は、甚だ廣い範圍に渡り、普通銑鐵と名附けらるゝものにて硫黃の含有量相當に少なき時は、殆んど如何なる成分のものも使用する事を得る、殊に本法に於いて屑鐵を併用する時は、銑鐵中の過多なる成分は、爲めに稀薄にされる事となりて、一向差支なき事となるのである、要するに適當なる鹽基性平爐銑とは、熔解又は固態状態に於いて、比較的多い割合の銑鐵を鹽基性平爐に使用し、最も其操業をして容易ならしめ、且つ經濟的ならしむる成分を有するものでなくてはならぬ。

今少しく各成分に就て觀察を下す事とすると、炭素の量は普通銑鐵と名の付くものに含有さるゝ量で差支ない、硅素の量は餘り高くては不可なり、最も硅素が相當多量に存在しても、之を除去する事は出來るけれども、元來鹽基性平爐では銑鐵を鹽基性ならしめ、磷を除去すると同時に、爐床の浸蝕を防止するを必要とする故に、硅素が銑鐵中に高き時は操業時

間を長くし、且つ多量の石灰石を必要とし、從て生成したる銑は爐内熔解物を多量ならしめ、石灰石及燃料の經費を高くする不利がある、若し石灰石が不足する時は、爐底が浸蝕せらるゝ計りでなく、生成せる硅酸は銑中の磷酸を置換し、磷を還元して銑中に歸戻せしむる恐がある、箇様な不利益を避くる爲めには、鹽基性平爐に裝入前硅素を低減する爲めに、デュープレッキスピロセスを用ひ、酸性ベセマー爐で操業した後、之を鹽基性平爐に移し銑を仕上げる場合もある、之は硅素の高い銑鐵は、一般に硫黃も少ないので都合はよいが、建設費が高く、操業に二重の手數を要し、メタルロスの多い遺憾があるので、一般には用ゐられない。

満俺の存在は製鋼作業上最も歓迎す可き成分であつて、満俺含有の少き鑛石から平爐銑を作るには、態々満俺鑛を加ふるの必要もある程であるが、二乃至三%を最大とし、餘り高き時は平爐作業上充分之を除去する事が困難である、満俺の含有量相當に高い時には、有害なる硫黃を除くには最も效力がある。

磷は鹽基性轉爐では發熱の主要成分であつて、其量相當に多きを必要條件とするも、平爐では精製に必要な熱は主に外部から供給される瓦斯の燃燒に待つのであつて、磷の多い事は必要でない、若し鑛滓が充分鹽基性を保持する時は、二%以上を含有するも、完全に除去する事が出来る場合もあるが、磷が餘り多い時は炭素が磷の充分焼除されざる前に、完全に除去せられる様な不都合も起る、要するに高い含有磷の銑鐵で、平爐操業を適當に遂行する事は、操業の熟練に待つ可きもので、ウォツシング、プロセスの理法に依つて、比較的

低溫度で強き酸化性の鑛滓を作つて焼除する事も出来る、又鑛滓中に磷酸石灰として除去せられた磷分が其時の爐内の溫度では、安定の状態にある時でも、何等かの形で炭素がはいる事、再び磷が鉄鐵中に戻る事があるから、作業の終末に多量の鉄鐵を添加したり、多量のフェロ、マンガンを添加する事は出来ぬ、カーボンでもフェロ、マンガンでもレードルに入るゝを安全とするのである。

硫黃に就ては低硫黃の鋼を作らんとする場合には、鉄鐵中

硫黃の存在は可成低き方を好む、硫黃の焼除は極めて不規則なもので中々調節し難い、満俺が多量に存在する時は、硫黃の除去に便宜ある事は前述の通りであるが、之も自ら制限がある、鹽基性鑛滓で且つ流動性も良好な場合には、硫黃の除去には便利である、この流动性を良好ならしむる爲めには、普通鑛石が使用せらるゝのである。

今歐米各國鹽基性平爐銑の成分を示せば第一表の通りである。

第一表 歐米鹽基性平爐銑の成分

	炭 素	硅 素	満 俺	燃	硫	黃	摘 要	引 用	書
獨逸黑白銑	三・〇—四・〇	一・三—二・〇	一・五—二・五	〇・二—〇・三	〇・〇三—〇・〇九	ライシングエストファ リヤ鑛基性用	オーバーシレシヤ鹽 基性用	アイゼンヒュツテン ウェーベン	
同 上白銑	三・〇—四・〇	〇・八—一・五	三・〇—四・五	〇・二—〇・三	〇・〇四—〇・〇五	同	同	同	上
米國平爐銑	三・五—四・〇	一・二五以下	一・〇—二・五	〇・一—一・〇	〇・〇五以下	カーネギーの規定	ミツドルスボローベ ルブラザース	チーマン、アイオン エンド、スチール	
同 上	一・〇以下	一・〇以下	一・〇以下	〇・〇五以下	〇・〇五以下	同	同	同	上
英國平爐銑	一・〇以下	〇・七五—一・五	一・〇以下	一・〇—一・七五	〇・二以下	カーネギーの規定	ミツドルスボローベ ルブラザース	チーマン、アイオン エンド、スチール	
同 上	三・五—四・〇	一・〇以下	一・〇—二・〇	〇・一—一・〇	〇・一〇以下	同	同	同	上
同 上	三・二五—三・七五	〇・五—一・〇	一・五—二・〇	〇・一一—二・五	〇・〇七—〇・〇五	一般の極限	ブラツドレー、スト トトン	スタンスピード、アイ ール	
同 上	三・五	〇・八	二・〇	一・五	〇・〇五	適當なる成分	同	同	上
印度銑	一・〇以下	一・二五—一・五	三・五—四・〇	〇・〇四以下	タタ會社カタログに よる				
	〇・五—二・〇	一・〇—四・五	〇・一—二・五	〇・〇三—〇・二					

乃ち諸書に掲ぐる處も區々にして一定せず、使用原料によるは勿論、各工場に於ける操業の状況に依りても、異なるものなれども、之を總括して鹽基性平爐銑の成分の最大及最小

限を示せば左の通りである。

併し獨逸オーバーシレシャ白銑の如き、英國ミッドロスボロー地方の如き異數の例を除く時は、適當なる平爐銑の成分は左記の如く見る事が出来る。

硅 素	一・二以下
滿 倦	一・〇一—一・〇
燐	〇・一一五
硫 黃	〇・〇五以下

之に對して我兼二浦鹽基銑の成分を舉ぐれば、

炭 素	三・一—四・〇
兼二浦平爐銑	〇・六—一・一
滿 倦	一・〇—一・〇
燐	〇・〇八—一・〇一
硫 黃	〇・〇五以下

(硫黃〇・〇三内外のもの最も多し)

吾人が歐米諸國の平爐銑に比して遜色なしと稱する所以のものは、かかる品質の平爐銑を產出し得るに至りたるによるのである。

三、鹽基性平爐銑產出に必要な熔鑄爐操業法及爐形

鹽基銑產出に必要な一般操業條件は、硅素の還元を防ぐ爲に爐熱を比較的低溫となし、同時に鑄滓をして充分必要な鹽基性を保持せしめ、硅素を銑鐵中に吸收せしめざると同時に、此鹽基性鑄滓によりて、硫黃を除去するにありて、石灰使用量は從て鑄物銑製造の場合、普通プラツの計算に於て、Base : $\text{SiO}_2 + \text{Al}_2\text{O}_3$ の比を五一：四九となせども、鹽基性銑製造の場合に於ては、之を五五：四五として計算し、以後爐況の變化に應じ、爐況の許す限りなる可く鹽基性を保たしめ、壓力高き多量の送風を以て、所謂急速操業^(ラビッド ウォーキング)をなすを宜しとす、此操業に依る時は石灰の多量を消費する代りに、銑鐵一噸に對する燃料を減ずるのみならず、同一熔鑄爐の工程を増進し、多量生産の原則に依り、銑鐵原價を低減せしむ

るを普通とする、語を換へて云へば、鑄物銑製造は爐床の熱度を保持せる爲めに、成生銑鐵をして比較的永く徐々に爐床に降下せしむるを要し、鹽基銑に於ては比較的低溫なるを要するを以て、鑄物銑の場合よりも急速操業を施す事を得策とし、從て出銑量を増大して產出費を低下する事となる。

然らば鹽基性銑を產出するに必要な爐形は、急速操業に適應するものなるを要し、急速操業に依る時は、裝入物爐内の通過速度は短時間にて降下するを以て、爐の内容積は同一出銑の爐にては鹽基性爐は、鑄物銑の場合より小さく、同形の爐にては鑄物銑より鹽基銑を產出する方工程大なる理である、かく裝入物降下を促進する爲めには、高壓送風を必要とするは勿論、爐の内形は裝入物の進行を妨げずして、出來る丈圓滑に一樣に分配されつゝ爐床に降下する様に構成されねばならぬ、之れボッショの高さの低い事、ボッショ角の大なる事、爐床の徑の大なる事が急速操業に利益ある所以て、殊に鹽基性銑製造の際には此感を深くするのである。

四、兼二浦製鐵所鹽基性銑製造の狀況及將來爐の内形の改良

兼二浦製鐵所に於ける爐の内形を案するに、當初同所にては市場の需用に應する爲めに、鑄物銑の製造を目的とし、其内形は第一圖の通りで、爐の内容積は一萬三千七百五十七・五三立方呎乃至三百八十三・三七立方米突、羽口は五吋のもの八本である。

熔鑄爐は二基ありて全然同一形のものとし第一號爐は大正七年六月吹入をなし、第二號は同年八月吹入れ、爾來二爐共鑄物銑を目的とせしが、大正九年五月同所製鋼工場の需用に

應する爲め、鹽基性平爐銑の吹製に着手し、前記の通り珪素

一・二一%以下而も硫黃は〇・〇四以下の優良平爐銑の產出に成功し、全然同一形熔鑛爐を以て一爐は鑄物銑、他の一爐は鹽基性平爐銑の產出を續行するを得るに至つたのである。

同所主要の鑛石たる朝鮮產乃ち兼二浦、銀山面、載寧、价川等の鑛石は何れも相當量の満俺を含有し、燐硫黃等の有害物も少なく、且つ鐵鑛中最も還元し易き褐鐵鑛であつて、鹽基性銑の製造には理想的の原料で、其上注意を拂つて幾分でも満俺分多き鑛石は、鹽基性銑製造用に供し、燐分比較的多き鑛石は鑄物銑原料として使用するを以て原則として居る、併し各種鑛石の需給關係粉鑛の多寡によりても變化あり、又常に三割内外の赤鐵鑛を使用する方爐況圓滑なるの理由により、此等の狀況に支配せられ必ずしも配合は一定せるものでない、兎に角裝入物配合は前記の如く Base: $\text{SiO}_2 + \text{Al}_2\text{O}_3$ の比を、鑄物銑の五一・四九に對し五五・四五に取りて計算し、裝入後の爐況鑛滓及銑鐵の成分に應じて石灰の量を加減し、常に爐況の許す限り鹽基性となすのである、今大正十年一月中に於ける裝入物配合の一例を示せば第二表の通りである。

第二表 大正十年一月中裝入物配合割合

鑛石種別	第一高爐(鹽基銑)	第二高爐(鑄物銑)
銀 山 面	一、〇〇〇 ^莊	六〇〇 ^莊
二 道 面	五〇〇	八〇〇
一、八〇〇	一、〇〇〇	一、〇〇〇
五〇〇	五〇〇	五〇〇
一、五〇〇		

鑛石量を増加する外、通則として送風量及送風熱度を以て加

灰分は二〇一二二%であるが前例の場合に於ては、當時ジャパン、ダストを配合せる爲め、骸炭灰分は二三一一五%で、從て一回の鑛石の裝入量は比較的少なかりしも、目下は一號爐鑛石七、六〇〇莊、二號、爐七、四〇〇莊の裝入をなし、燃料使用割合も銑鐵一噸に對し一・〇五内外に減じて居るのである。前掲の裝入をなしたる、十年一月中の鑛滓の平均分析を示せば左の通りである。

第三表 鑛滓成分

爐別	碳素	硅素	硫黃	燐	滿俺	銅
第一高爐(鹽基性銑)	三〇・八九	一三・九〇			四三・七八	
第二高爐(鑄物用銑)	三一・五三	一八・八一			四三・九四	

尙ほ同期間に於ける銑鐵の分析は第四表の如し。

第四表 銑鐵分析表

爐別	碳素	硅素	硫黃	燐	滿俺	銅
第一高爐	三二二九	一・〇二三	〇・〇三五	〇・一二五	一・一〇八	〇・〇三五
第二高爐	三・五一五	三・〇九九	〇・〇一五	〇・三七九	一・〇五一	〇・〇三四

減する、兼二浦の熔鑄爐は前掲の形狀寸法にて、設計當時は一五〇噸を目的としたるも、將來最大二五〇噸迄の產出に差支なき設備であつて、ターボブロワーの最大壓力は一五封度送風量一分時二萬三千立方呎と取つて置いたので、市場の販路に應じて何時でも送風量を増加して、或る程度迄は出產物を増加し得るのである、已に市場の需用の多い際には大正七年十二月第一高爐一九五噸、大正八年一月、第二號爐一八七噸餘を產出した前例もあるのである、そこで爐の生産量を制限せざる場合に於ては、送風量を増加してトラベリングタイムを急速にし、硅素の還元を防ぐを得策となすのであるが、其後鐵の市況は不振に陥り、市場の販路意の如くならざるに依り、目下は各爐一日百二十噸内外に限定して居るのである。乃ち前掲の場合昨年一月中は、第一高爐は一ヶ月三千五百噸に生産制限をなしたる爲めに、第五表に示すが如く第一高爐の風量及風壓は、却て鑄物銑產出の第二高爐の送風量及風壓

に比して小さき結果を示したのである、乃ち一定量の骸炭裝入量に對し、鑄石の量を大にしたので、同一若くは同一以上の送風量にては、規定の生産額を超過する故に、已を得ず風量を減じて緩速操業の形式を取つたので、其代りに同時に風熱を著しく低くして、硅素の還元を防いだ事になるのである。

第五表 送風量、風熱及壓力

第一高爐 第二高爐	平均送風量(一分時)	平均風熱	平均壓力(一平方吋)
	一一、三四五立方呎 一三、六二〇立方呎	三八六度	五、六封度 六、〇封度

操業の結果に就ては大正九年十二月より大正十年十一月迄第一高爐は鹽基性第二高爐は鑄物銑として連續操業せるを以て、比較數字を示すには最も便利である、今此期間銑鐵一噸に對する鑄石、石灰石及骸炭の使用率を示せば左の通りである。

第六表 鑄物銑對鹽基銑操業結果比較表

年 大正九年十二月 大正十年一月 二月 三月 四月 五月 六月 七月 八月	鑄石使用率		石灰使用率		骸炭使用率	
	第一高爐(鹽) 一、八九五	第二高爐(鑄) 一、八二三	第一高爐(鹽) 〇、九五八	第二高爐(鑄) 〇、八五一	第一高爐(鹽) 一、二〇六	第二高爐(鑄) 一、二三七
一、八八五	一、八一四	〇、九三四	〇、七五〇	一、一九六	一、二二五	一、二二七
一、八一三	一、七四六	〇、八八五	〇、八〇六	一、二五七	一、二〇四	一、二一七
一、八九八	一、八五二	〇、九五六	〇、七九三	一、二〇八	一、二二一	一、二一七
一、九五九	一、八八七	〇、九五六	〇、九二七	一、二一七	一、二七二	一、二一七
一、七九二	一、七六二	〇、九九八	〇、八四八	一、一四八	一、二一七	一、二一七
一、七一三	一、七一〇	〇、八五九	〇、六九二	一、〇七四	一、一四八	一、一四八
一、七二九	一、七四七	〇、九一六	〇、七五九	一、一二八	一、二二七	一、二二七
一、七三〇	一、六五二	〇、八七九	〇、七六五	一、一二七	一、二六六	一、二六六

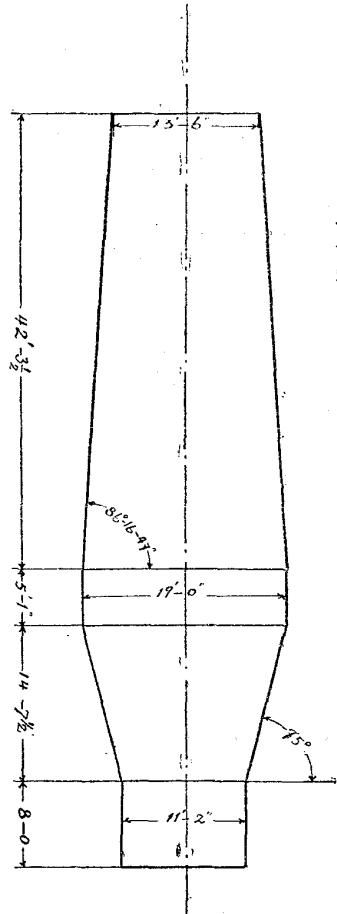
同	九月	一、八三五	一、六七九
同	十月	一、七九五	一、六四四
同	十一月	一、八一	一、七七六
平	均	一、八一三	一、七五八

○、九六一	○、七八一	一、一四五
○、八八七	○、六九四	一、一〇三
○、八九四	○、六七二	一一五二
○、九一七	○、七七八	一、一〇五
○、九一七	○、七七八	一、一六四
○、九一七	○、七七八	一、一九五

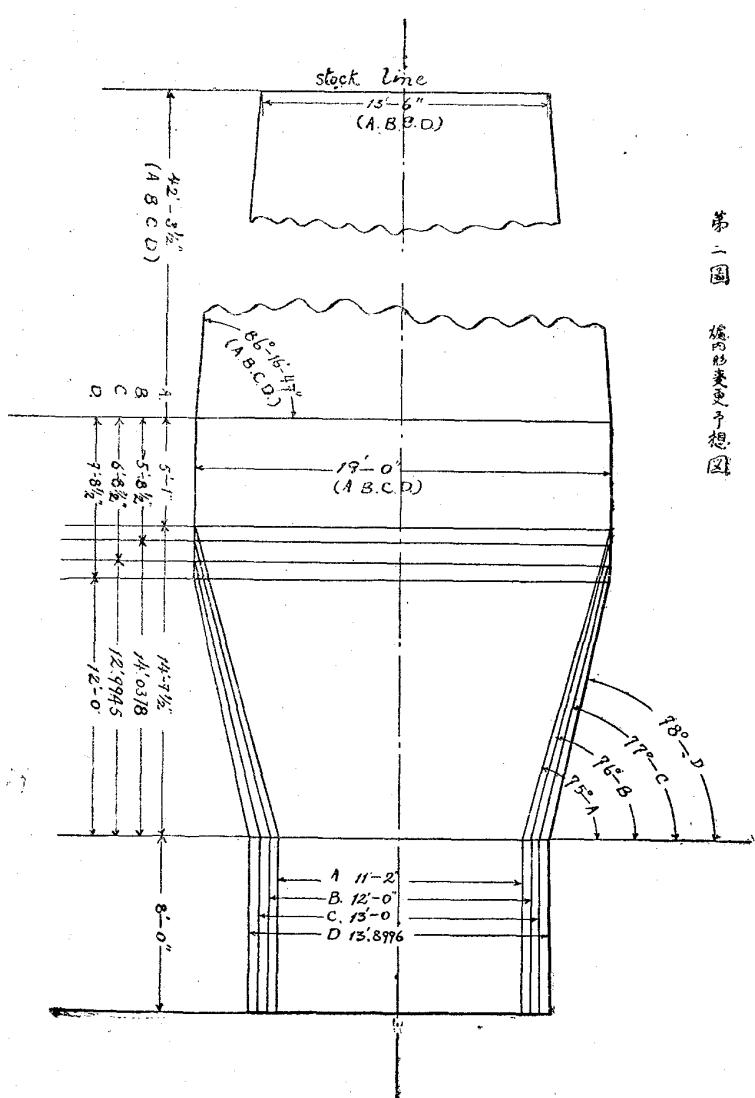
物銑の場合より多量に使用せられ、骸炭使用率は
鹽基銑の場合二月及九月の例外を除き、何時も鑄
物銑の場合に比して低率を示して居るのである。

此の如く兼二浦製鐵所では、當初鑄物用として
設計されたる熔鑄爐で、操業上の工夫により、良
好なる平爐銑を製造するに成功したのであって、良
若し前記の場合の如く生産量に制限を加へず、全
工程を發揮せしめたならば、鑄物銑を吹く場合よ
りも銑鐵噸當り経費に於ては、一層低廉となつた
に相違ないと信するのである、かく既設爐に於て
場合に應じ、骸炭や鑄石の品質の變化する事もあり、
又目的とする銑鐵の種類も、市場又は自己製
鋼工場の需用に應じ變化を要する場合もある、こ
は操業方法の變化によりて何時でも經濟的に操業
し得る様、技術者職工の熟練を要する譯で、かの
ジムメルバッハ氏其他の諸大家に依りて屢々論ぜ
られたる、鑄物銑爐並に鹽基銑爐に對する構造の
區別、就中爐床の直徑の廣狹、羽口數及其直徑、
爐の内容積並に降下時間の如きは、新設爐の設計
に當りて、一定の原料及一定の銑鐵を標準として
立論さる可きもので、我國の一般の場合の如く、

第一圖 現在の爐内形



第二圖 建造時之予想圖



原料及銑鐵市場に變化多き場合に於ては、熔鑄爐に從事する技術者は、操業上一層の困難に打勝つ可き努力を必要とするのである。

又爐のキャパシチーなる事も原料たる可き礦石、殊に骸炭の性質に重大なる關係あり、又備付送風器の容量に支配されるものなれば、爐のキャパシチーを論ずるには、夫々原料の性質及送風壓力並に送風量を考慮せねばならぬ、兼二浦の場合の如く礦石は比較的還元し易く、骸炭は開平單味又は開平本溪湖配合の堅質骸炭を使用し、送風器は一分時二三、〇〇〇立方呎、最大壓力十五封迄のものを有する工場では、已設熔鑄

第七表 爐內形變更豫想表

工 程		爐床の徑		ボツシユ アングル		ボツシユ の高さ		高爐 腹の 爐 徑腹		シヤフト アングル		シヤフト アングル		容積の内		銑鐵一噸に對する内容積	
D	C	B	A	頭	呎	呎	度	呎	呎	呎	度	呎	度	立方米	立方米	立方米	立方米
一五〇	一六〇	一七〇	一八〇	一九〇	二〇〇	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
三五〇	三六〇	三七〇	三八〇	三九〇	三四〇	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇	三九〇	三四〇	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇	三九〇	三四〇
三三〇	三四〇	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇	三九〇	三四〇	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇	三九〇	三四〇	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇
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	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇	三九〇	三一〇	三二〇	三三〇
二九〇	三〇〇	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	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇	三九〇	三四〇
二七〇	二八〇	二九〇	三〇〇	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	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇
二五〇	二六〇	二七〇	二八〇	二九〇	三〇〇	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	三一〇	三二〇	三三〇
二三〇	二四〇	二五〇	二六〇	二七〇	二八〇	二九〇	三〇〇	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	三一〇
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	三〇〇	三一〇	三二〇	三三〇	三四〇	三五〇	三六〇	三七〇	三八〇
一九〇	二〇〇	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	三〇〇	三一〇	三二〇	三三〇	三四〇	三五〇	三六〇
一七〇	一八〇	一九〇	二〇〇	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	三〇〇	三一〇	三二〇	三三〇	三四〇
一五〇	一六〇	一七〇	一八〇	一九〇	二〇〇	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	三〇〇	三一〇	三二〇
一三〇	一四〇	一五〇	一六〇	一七〇	一八〇	一九〇	二〇〇	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	三〇〇
一一〇	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	二一〇	二二〇	二三〇	二四〇	二五〇	二六〇	二七〇	二八〇
九〇	一〇〇	一一〇	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	二一〇	二二〇	二三〇	二四〇	二五〇	二六〇
七〇	八〇	九〇	一〇〇	一一〇	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	二一〇	二二〇	二三〇	二四〇
五〇	六〇	七〇	八〇	九〇	一〇〇	一一〇	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	二一〇	二二〇
三〇	四〇	五〇	六〇	七〇	八〇	九〇	一〇〇	一一〇	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
一〇	二〇	三〇	四〇	五〇	六〇	七〇	八〇	九〇	一〇〇	一一〇	一二〇	一三〇	一四〇	一五〇	一六〇	一七〇	一八〇
五	一〇	一五	二〇	二五	三〇	三五	四〇	四五	五〇	五五	六〇	六五	七〇	七五	八〇	八五	九〇
一	二	三	四	五	六	七	八	九	一〇	一一	一二	一三	一四	一五	一六	一七	一八

第七表に示すAの場合は乃ち兼二浦目下の爐形に基き、各種の事項を計算せるものにて、目下の爐床徑十一呎二吋、ボツシユ・アングル七十五度を以て、爐内の裝入物降下に不規則を

來さしめざる様作業の圓滑を考慮し、燃料使用率の經濟上最も穩當なる出銑量は風壓六一七封度、風量は出銑量に應じて増減するものとし、一五〇噸乃至一八〇噸にして、一五〇噸

の場合銑一噸に對する内容積は二・五九六立方米突、一八〇噸の出銑に對しては二・一六三立方米突に當る、Bは爐床の徑を十二呎、ボツシユ・アンダル七十六度の場合に於けるボツシユの高さを定め、之より爐の内容積を算出せるものにて、送風量並に風壓の增加により、一八〇噸乃至二二〇噸の銑鐵を產出し得可く、一八〇噸の場合銑一噸に對する爐の内容積は二・一四立方米突、一二〇噸の場合は一・八一一立方米突となり、以下次第に急速操業の形を取り、Cの場合は爐床の徑を一三呎、ボツシユ・アンダルを七十七度とし、出銑量二二〇噸乃至二五〇噸、之に對する銑一噸對爐の内容積一・八六一乃至一・六三八立方米突、Dの場合はボツシユ・アンダルを七十八度、ボツシユの高さを十二呎と假定し、爐床の徑十三呎八九九を算出せるものにて、羽口二本を増加して十本となし、現在の送風機を變更して送風量を増大し、風壓の增進によりて二五〇噸乃至三〇〇噸を出し得る場合を豫想せしものにて、此際に於ける出銑一噸對爐の内容積は一・六七九一一。三九九立方米突であるが、現在の送風器では風量も不足し且

第八表 外國急速操業爐の實例

工場名	箇所	工程	爐床の徑	爐底の徑	ストックラインの徑	爐高	羽口の數	羽口の徑	風壓	風熱	一分時量
(一) ペンシルバニア、スチール、コムパニー	トン	スチール	二〇〇	九六	一五	九六	六〇	六	五半	一〇	一、〇〇〇
(二) ホキーリング、スチール、エンド、アイオン、コムパニー	ホキーリング	ホキーリ	三〇〇	一一、九	一八	一八	八〇	八	六	一〇	一、一〇〇
(三) ナショナル、チープ、コムパニー	ホキーリ	二五〇	一一、六	一七一三、〇	一〇	一〇	一〇	一〇	五八	一〇	一、一〇〇
(四) コリガン、マキニー、コムパニー	クリープ	ランド	三五〇	一三、〇	二〇	一四、〇	八三	一號一〇	五八	一〇	一、一〇〇
(五) 龍煙製鐵所	郊石景山	北京、西	二五〇	一三、〇	一八	一	八五	八六	最大五分	一〇	一、一〇〇
											送風器最大

つ送風器の最大風壓は此場合二〇封度乃至三〇封度に取らざれば安全でない、更にDの場合以上に出銑量を増加するには爐腹の徑も亦更に増大し、全然爐の改築を要する事となる、乃ち目下の送風設備で容易に變更し得る爐の内形の極限は、Cの場合であつて乃ち一爐最大二五〇噸、一ヶ年全工程を發揮し二爐年產十八萬噸の工程を得るに至るのである。

A、B、C、D、各場合に於ける出銑の最大最小量は、爐浦の鑛石並に骸灰の品質を考慮に入れて、各行に於ける數字には依らぬのであるが、小數字は鑄物銑と見做し大數字は鹽基銑產出の場合と見做すも、敢て差支なしと思ふ、若し兼二浦の鑛石並に骸灰の品質を考慮に入れて、各行に於ける數字と對照し、更に第八表に示す米國の諸例と比較され時は、必ずや相當安全を見込たる穩當の計算なる事を首肯せらるゝ事と信ずるのである、尙ほボツシユ・アンダル七七度、ボツシユの高さ十三呎以下の場合には強いて非常羽口を設くるの必要な事は余全の縷述する迄もなく、歐米の諸例は此の事實を示して居るのである。

(一)より(四)に至る米國の工場は同國では頗る小形のもので、近頃新設熔鑄爐の多くは四〇〇噸乃至六〇〇噸の大型のものが多いため、餘り我邦の参考としては大き過ぎる嫌ある

爲め、數年前渡米の際、態々小なるものを選んで取調べた結果によるので、(五)の支那龍煙公司石景山製鐵所のものは、

米國紐育コンサルチング、エンジニアース、パーリンマーシャルの設計で、品位鐵分五〇%内外のウーリチックヘマタイトを吹く爲めに出來たもので、全部米國最新式の構造を採用した例である。

五、兼二浦平爐銑を同所製鋼工場に使用せし實例

以下少しく兼二浦鹽基性平爐銑を、同所製鋼工場で使用した實例に就て附加へ、以て本稿を終らうと思ふ。

兼二浦製鐵所の平爐工場は、初め鹽基性五十噸平爐二臺を建設し、内一基は大正八年三月、第二基は同年四月に操業に着手したもので、目下は五〇噸平爐三臺を備へて居る。

平爐に鹽基性銑鐵を使用して有利な點を再記すれば、原料の配合割合乃ち銑鐵と屑鐵との比及爐の状況が同一であるならば、鑄物銑を使用した場合に比して製鋼時間を短縮し、且つ銑鐵の酸性を減ずるに依り、爐底の浸蝕も減じ、苦灰石、石灰石並に燃料石炭の量も減する譯である。

兼二浦製鐵所では前記の通り、大正九年五月から鹽基銑の製造に着手したので、其以前は鑄物銑を用ひ、平爐銑の產出と共に漸次其使用量も増加して大正九年の下半期には銑鐵中の四四%は平爐銑の裝入となつたのである、今比較の爲めに大正八年下半期(I)と大正九年上半期(II)と大正九年下半期

(III)とに分ち成績の平均を算出し、第九表に掲載する、但し比較的平爐銑裝入量の少なかりしは常にモルトン、メタルを二爐から取つた爲めである。

第九表 兼二浦平爐成績比較表

装入原料	熔銑	冷銑	鋼屑	屑鐵	工場屑	満俺鐵	一ル屑	合計	八年度下半期(I)		九年度上半期(II)		九年度下半期(III)	
									装入全量	使用噸數	装入全量	使用噸數	装入全量	使用噸數
良鋼塊	一六三六六	二四八七	一〇三七九〇	四三〇	一一五〇	一三五九〇	一六三六六	一六三六六	一〇三七九〇	四三〇	一一五〇	一三五九〇	一九、七四	
鋼塊屑	一三五八〇	一六三七	一六六〇〇	七六一	一一五〇	一三五九〇	一三五九〇	一三五九〇	一六六〇〇	七六一	一一五〇	一三五九〇	一九、七四	
製鋼屑	二六〇三〇	四三八	一〇〇一〇	三〇四	一一五〇	一三五九〇	一三五九〇	一三五九〇	一〇〇一〇	三〇四	一一五〇	一三五九〇	一九、七四	
製出全量	五八三〇〇	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	
装入材料														
鐵鑄	三三〇,〇〇〇	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	
石灰石	一〇〇,〇〇〇	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	
苦灰石	九九、五三〇	一七〇	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	
滿俺鐵	一七〇,〇〇〇	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	
骸炭	一七〇	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	
加炭材	一七〇	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	
無水タル	六七〇	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	一一一	

石炭
製鋼時間
三、九六九七
五、三
八〇三、七八
二、二
二二五、三三
四六、三四
鐵
第九年
第一號

第九表より計算すれば、大正八年の下半期は銑鐵と屑鐵との割合四五・五五、九年度上半期に於ては五一・四九であるが、九年下半期には貯藏の屑鐵減少し、銑鐵屑鐵の比は六三・三七となり、著しく銑鐵使用の割合を増加せるに拘らず、苦灰石の使用量は漸次減少し、石灰の消費は(II)は(I)よりも著しく減少し、(III)は原料割合の變化によりて(II)よりは稍々増加せるも、(I)に比すれば遙に減少を示して居る、骸炭は苦灰石や石灰の焙燒に使用せるものなるゆへ、その使用量の減少に伴ひ漸次消費割合の減少を來したのである。

燃料石炭の使用量は(II)は(I)に比し著敷減少し、(III)も(I)より使用量少きも、屑鐵の量を減じ銑鐵の割合を増加せらる爲めに、製鋼時間延長し、(II)に比すれば增量を來したのは蓋し已を得ない次第で、若し平爐銑を少しも使用せず鑄物銑のみを使用したならば、更に一層時間の延長を來した事と考へらるゝのである、尙ほ九年下半期は爐の蓄熱室が古るくなつた事も、時間延長の一原因ではないかと思ふ。

印度の製鐵業は本邦の製鐵業に取つて多大の脅威であつて、官民當路者は大に覺醒して、之に對抗する手段と努力を盡さねばならぬ、印度の鹽基銑に對抗する優良平爐銑製造の成功は、惜に其一部であると信じたので、急に思ひ立つて本篇を草したのである、不備の點は後日訂正する事にする。

終りに臨んで兼ニ捕平爐銑の產出に就ては、製銑主住松本工學士、又同平爐銑の使用に就ては、井上工學士の努力の多大なりしを茲に深謝する。(終)

印度に於ける製鐵事業

松尾爲文

目次

参考書

一、印度に於ける鐵鋼會社

1、タタ鐵鋼株式會社

2、ベンガル鐵鋼株式會社

3、印度鐵鋼株式會社

二、建設計畫中に屬する製鐵會社

1、印度製鐵會社

2、ベンキブルに於ける製鐵所

3、ゲイリアース製鐵會社

三、印度に於ける製鐵原料

1、鐵礦

2、石炭

3、其他

四、印度鐵鋼生產並に輸出入額

記事の内容に關しては主として専ら左記の雑誌、其他より