

(74) 熔鋼によるシャモット煉瓦の侵蝕に関する研究 (II)

(雰囲気及び時間の影響並に侵蝕機構の考察)

株式會社日本製鋼所室蘭製作所研究部

理博 前川秀彌

理 ○中川義隆

I. 緒 言

第1報に於ては熔鋼によるシャモット煉瓦の侵蝕に就て兩者の一般的關聯性を述べ、その結果から [Mn] 量の低い場合には熔鐵による侵蝕反応が急激に促進されることを推論した。茲には更に引續き行つた二、三の補足實驗と以上の諸實驗結果に基いて熔鋼による侵蝕機構の考察と併せて報告する。

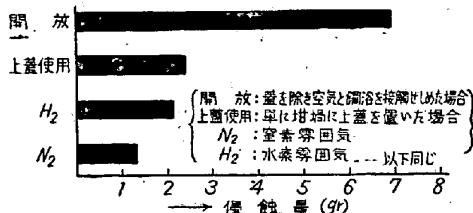
II. 實 驗 要 領

實驗要領は第1報の場合と殆ど同様に侵蝕量は總べて鋼浴及び生成鋼滓組成の變化から算出した。尙雰圍氣は熔解用坩堝にアルミナ製上蓋を耐火粘土で以て目塗し、その上蓋の子孔に石英の細管を装着してこれより洗滌装置を経た所要ガスを1分間 200 cc の割合で導入することによつて變化した。

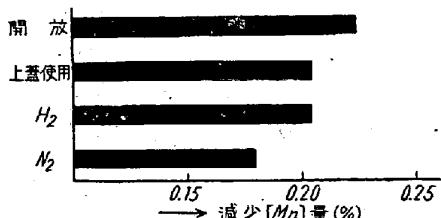
III. 實驗結果の概要

(1) 侵蝕に及ぼす雰圍氣の影響

熔鋼中の雰圍氣を種々變化した場合の結果と一括すると第1圖(a)の如く開放—上蓋使用—水素氣流中—窒素氣流中の順に侵蝕量は減少し、その差は著しいが第1圖(b)の如く實驗前後に於ける減少 [Mn] 量には顯著な差異が認められない。即ち熔解時空氣中の酸素が侵蝕に相當大なる影響を及ぼし、その供給が多い程侵蝕を著しく促進する事が推測される。



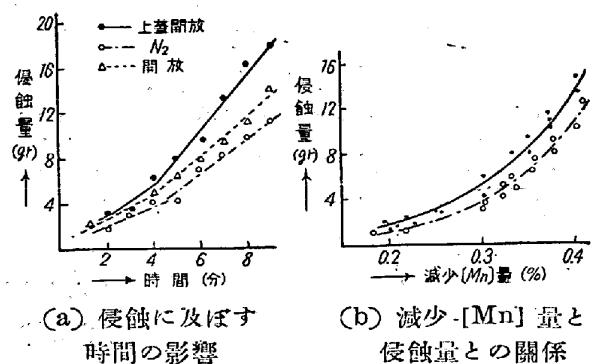
第1圖 (a) 侵蝕に及ぼす雰圍氣の影響



第1圖 (b) 各種雰圍氣における [Mn] 減少量

(2) 侵蝕の時間的變化

各種雰圍氣中で熔解保持時間と共に侵蝕量は増加するが上述の場合と同様酸化性雰圍氣の強い程その程度は著しい。又この場合の減少 [Mn] 量と侵蝕量との関係は第2圖(b)の如くである。これら侵蝕量の差異は空氣中の酸素が熔鐵を酸化して生成せる (FeO) 量の多寡によるものと考えられる。

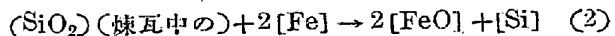
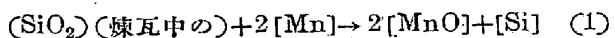


第2圖

IV. 侵蝕機構の考察

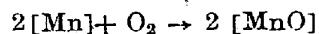
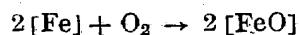
從來侵蝕機構は [Si] 及び [Mn] の共同脱酸の理論によつて定性的に證明されている。

即ちその基礎的反應として



によつて生成又は他の原因によつて生成或は既存せる [MnO] 及び [FeO] が更に煉瓦中の (SiO₂) と反応して $x(SiO_2)(\text{煉瓦中の}) + y[MnO] + z[FeO] \rightarrow (SiO_2)_x \cdot (MnO)_y \cdot (FeO)_z \rightarrow \text{鋼滓 (浮揚)}$ (3)

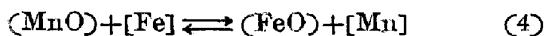
の諸式が示され煉瓦の侵蝕は熔鋼中の不安定な [MnO] によるものとされている。然し乍ら第1及び第2報の實驗結果によるとその侵蝕は鋼浴の脱酸状況或は熔解時の雰圍氣によつて可成り差異を生じているが、これは上述の(1)及び(2)式による [MnO] 及び [FeO] の生成以外に熔鋼中に既存せるか或は熔鋼の空氣による酸化等によつて生成せる [MnO] 及び [FeO] の影響が相當著しいことを示している。然し熔鋼中に既存の [MnO] 及び [FeO] は共に僅少 (試料中の [FeO] 0.05%, [MnO] 0.03% 程度) なので省略すると窒素氣流中及び上蓋使用の場合の差異は空氣中の酸素と熔鐵及び [Mn] とが



の反應によつて [FeO] 及び [MnO] を生成しこれが(3)式

の反応に關與するか否かによるものと考えられる。一方生成鋼津中の (MnO) はすべて煉瓦の侵蝕と熔鋼中の $[Mn]$ が空氣の酸化によつて生じ、又 (FeO) はこの他に煉瓦組成中の酸化鐵の影響を受ける。今煉瓦中の酸化鐵を控除して、侵蝕反応によつて生成せる酸化鐵及び空氣によつて直接酸化せられた酸化鐵の和 $(dFeO)$ と略記す)と計算し室素氣流中の實驗より煉瓦との反応のみによつて生成せる (MnO) 及び (FeO) 並に熔鋼の直接酸化による (FeO) 及び (MnO) の生成程度を求める第3圖a,bに示す如く可成り酸化される事が判る。酸化によつて生成せる (MnO) 及び (FeO) は全部(3)式の反応に與るとは考えられないが、少くともこの反応を助長することは上述の諸結果からも明らかである。然し (MnO) の場合は空氣による酸化が左程著しくない様である。

次に熔鋼と生成鋼津組成との關係をそれぞれ第3圖c,eに示す。 (FeO) と $[Si]$ 並に (MnO) と (FeO) 及び $[Mn]$ の3者間にはそれぞれ密接な關聯性があつて、前者は(2)式の反応の強いことが判り、又 (MnO) は $[Mn]$ 及び (FeO) によつて決定されて



なる反応の行われることが現われ、侵蝕は $[Mn]$ に強く影響されると共に (FeO) にも左右される。更に (MnO)

は圖の如く殘留 $[Mn]$ 量と略々比例的關係にあつて殘留 $[Mn]$ 量が高い間はこれと平衡し得る鋼津中の (MnO) 濃度が大で (SiO_2) 及び (FeO) の生成が少い(2)及び(4)式の反応が活潑でない)が殘留 $[Mn]$ 量が低くなると平衡鋼津中の (MnO) は急激に減少すると共に (FeO) が増大し、侵蝕が激しくなる。この場合 Körber & Oelsenによれば (SiO_2) は大體50%で一定で(2)或は(4)式の反応が活潑に行われる。

V. 結 言

以上のことを括約すると

(イ) 熔鋼によるシャモット煉瓦の侵蝕はそのときの空氣によつて強く影響を受け酸化性の場合に侵蝕が助長される。然しこのときの $[Mn]$ 減少量は大差なく主として生成せる酸化鐵によつて侵蝕が促進されるものと考えられる。

(ロ) 侵蝕は熔鋼中の $[Si]$, $[Mn]$ 等による共同脱酸の理論によつて一應説明し得る。然し從來 $[Mn]$ 或は $[MnO]$ による侵蝕のみが強調せられているが熔鋼自體或は $[FeO]$ による影響も可成り強く、特に $[Mn]$ 量の低い場合に著しい。

従つてこれらの點より造塊時に於る耐火煉瓦侵蝕低減のためには可及的に空氣との接觸を少くすることが望ましいと考えられる。

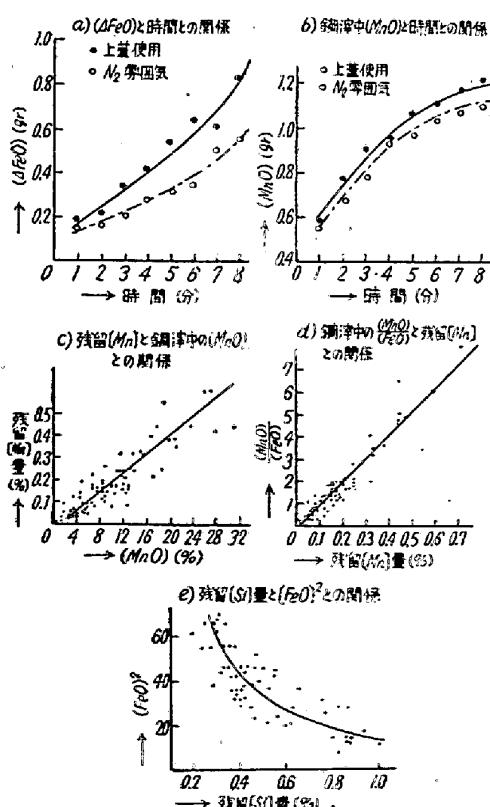
(75) 製鋼反應理論の進展と現場作業への寄與

東京大學助教授生産技術研究所

工 松 下 幸 雄

I. 緒 言

製鋼作業に密接な關係をもつと思われる化學反応の内容は大變複雜である。従つて、これまでその中味を細かく分析して、できるだけ單純な系に分離して吟味されてきた。すなわち、これ等の成果を總合して現場作業への寄與が行われている。この際、とくにスラッグの關連する諸反応では、その内部構造をあるていど正確に確んでおかないと行詰る恐れなしとしない。このため、スラッグと熔鋼の界面反応を正しく理解するには、できるだけ眞の姿に近いスラッグの構成を打ち樹ておきたいものである。そこで、今日までに提出されている澤山の考え方をなるべく公平に比較検討して、その根本の思想をできるだけ忠實に紹介し、お互に關連を保たせながら



第3圖