

1 気圧の CO 中における Fe-C-Si 系熔鉄と SiO₂-CaO-Al₂O₃ 系鑛滓の平衡関係について

(昭和 26 年 10 月本會講演大會にて講演)

澤 村 宏* 澤 村 憲**

EQUILIBRIUM RELATIONS BETWEEN PIG IRON OF Fe-C-Si SYSTEM AND SLAG OF $\text{SiO}_2\text{-CaO-Al}_2\text{O}_3$ SYSTEM UNDER ONE ATMOSPHERIC PRESSURE OF CO

Hiroshi Sawamura, Dr. Eng., and Jun Sawamura

The equilibrium relations in question were studied experimentally and the following results were obtained.

(1) When equilibrium temperatures were constant, C and Si contents in the pig iron respectively increased and decreased, as the basicity of the slag became higher.

(2) When the basicity of the slag was constant, the Si content in the pig iron increased as temperature rises and the C content in the pig iron was almost independent of temperature.

The equilibrium relation between the C and the Si in the pig iron was also determined.

I. 緒 言

熔鑄爐或は電氣爐等による製銑操業において爐床内で接觸する熔鉢と鑄滓間の平衡關係は鉄の成分を決定する重要な問題である。

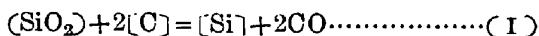
今第1圖の如く爐床内に熔銑が溜り、その上をコークスを混入した熔滓が挽い、その上にガスが存在する状態を想定する。但し

熔鉄：Fe-C-Si 系

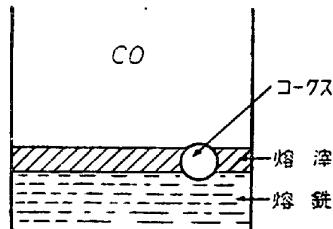
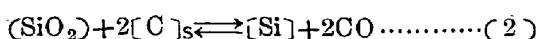
熔涙: $\text{SiO}_2\text{-CaO-Al}_2\text{O}_3$ 系 (但し Al_2O_3 濃度は一定で 10%)

ガス：CO

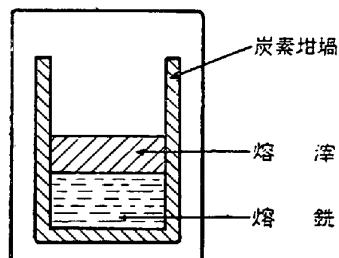
斯様な條件の下で 熔淬中の SiO_2 , 熔銑中の C, 及び Si と CO との間に (1) 式反応が起ることが知られて いる。



理想的の場合として第2圖に示す密閉反応室内に CO を封入したとき、この系内における(1)式反応の平衡関係について考察することにする。但し熔銑及び熔滓は夫々上記と同様に Fe-C-Si 系、 $\text{SiO}_2\text{-CaO-Al}_2\text{O}_3$ 系(但し Al_2O_3 濃度は 10%) であるとする。この場合熔銑は C で飽和されているから(1)式反応の平衡は次式で表わされる。



第 1 圖



第 2 圖

但し $[C]_s$ は C で飽和された熔鉄の C.

(2) 式の平衡恒数を k とすれば

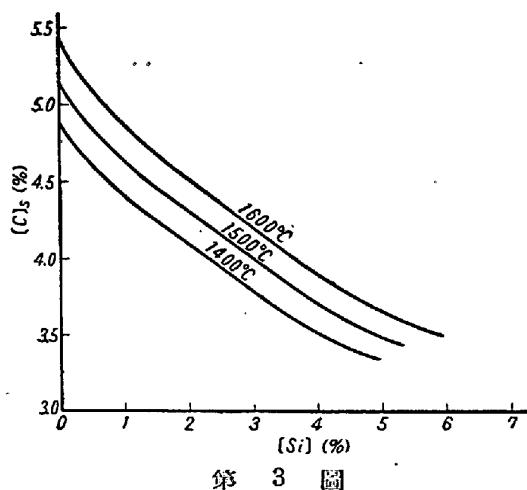
但し f_1 , f_2 , f_3 は夫々 (SiO_2) , $[C]_S$, $[Si]$ の活量係数
(3) 式より

* 京都大學工學部冶金學教室 工博

** 京都大學工學部冶金學教室

$$f_1(\text{SiO}_2) = \frac{1}{K} \cdot \frac{f_1[\text{Si}]}{f_2^2[\text{C}]^2_s} p_{\text{CO}}^2 \quad \dots \dots \dots (4)$$

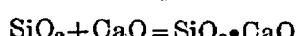
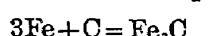
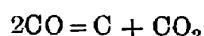
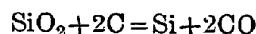
さて(2)式平衡が成立すれば同時に熔銑内において[C]_sと[Si]との平衡も成立しなければならない。これについてSchiehtel-Piwowarsky¹⁾の研究結果を示せば第3圖の如くである。



第3圖

即ち一定溫度において[C]_s或いは[Si]が與えらるれば[Si]或は[C]_sが自ら定まる。又[C]_sが減少するに従つて[Si]は漸次増加する。従つて[C]_sが減少するに従い[Si]/[O]_s²は漸次増加することが知られる。故にp_{CO}が一定であれば平衡状態にある熔銑の[C]_s或いは[Si]が與えらるれば(4)式からそれに應じて(SiO₂)が決定し、逆に(SiO₂)が與えられると熔銑の[C]_s及び[Si]が定まる。熔滓の(SiO₂)が與えらるれば熔滓内で同時にその成分間に平衡が成立しなければならず、この場合ΣAl₂O_nが一定であるから(CaO)は一定となり従つてΣCaO/(ΣSiO₂)が定まるから上記の條件の下で(2)式反応の平衡状態においては一定溫度の下で熔滓のΣCaO/(ΣSiO₂)と熔銑の成分との間には一定の關係が成立することがわかる。

上記の結果に異議を唱える學者²⁾があるので更に第2圖に示す系内における(2)式反応の平衡を相律で検討するに系内において起る反応は次の如くであるとすれば



成分數=6、相數=4であるからこの系の自由度=4。故にこの系では溫度、p_{CO}及びΣAl₂O_n濃度が一定なるとき(SiO₂)濃度に應じて平衡條件が決定する。系内に他の反応が起つても同様の結果が得られる。即ち相律によるも前と同様に溫度、p_{CO}及びΣAl₂O_n濃度

が一定であれば鐵滓のΣCaO/(ΣSiO₂)と熔銑成分との間に相關關係が存在することが知られるのである。

II. 實驗

(1) 實驗の方針：第2圖に示す如き密閉した反應室内で平衡を成立せしむるのが理想的であるが、前記の理論に従い後で詳述するよう反應室内で銑鐵と鐵滓とを炭素坩堝に入れて熔融しそのうちに約1氣壓のCOを通じ氣相を約1氣壓分壓のCOとして實驗を行うことにした。著者は先に定性的の域を脱せないが理論的に上の關係を求めた³⁾。本實驗はその結果を基にして進めることにした。

(2) 試料の製作：實驗は高炭素白銑、金屬珪素及び合成滓を用いて行つた。高炭素白銑は第1表の如き成分の兼二浦白銑を黒鉛坩堝に入れ、その表面を木炭粉で覆いタンマン爐を用い約1600°Cで熔融した後これを金型に鑄込んで製作した。その成分は第1表の如くである。

第1表

原料銑及び試料銑	C%	Si%	S%	P%	Mn%
兼二浦白銑	3.9	0.004	0.007	0.008	Tr
高炭素白銑	5.08	0.010	0.011	0.009	0.007

合成滓は第2表の如き成分の市販の珪砂、炭酸カルシウム及びアルミナをAl₂O₃=10%で鹽基度が種々異なるように配合し、黒鉛坩堝に入れ、タンマン爐を用い約1600°Cにて熔解した後金型に鑄込んで製作した。各種合成滓の成分は第3表の如くである。

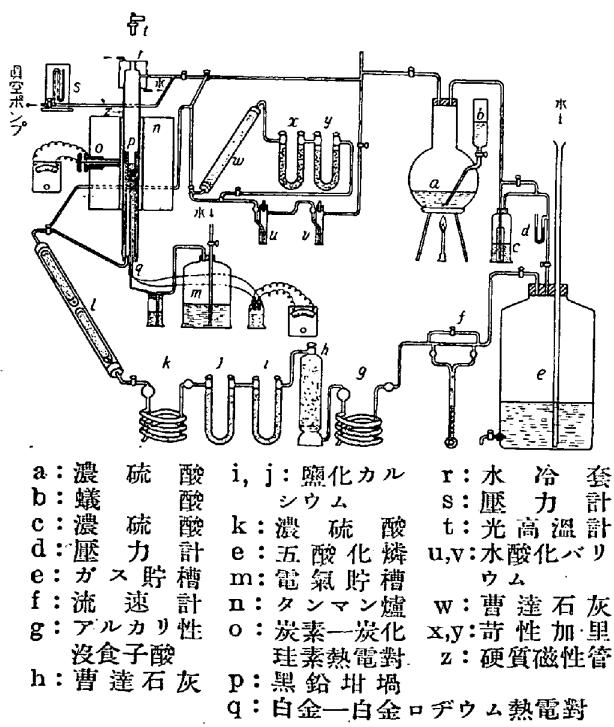
第2表

	SiO ₂ %	CaO%	Al ₂ O ₃ %
珪砂 炭酸カルシウム アルミナ	95.55 0.21 —	— 56.3 —	— 約100

第3表

SiO ₂ %	CaO%	Al ₂ O ₃ %	鹽基度
68.2	21.6	9.8	0.32
57.9	30.0	9.3	0.50
56.2	32.1	10.6	0.57
53.7	37.4	9.8	0.70
45.7	41.1	9.7	0.90
46.5	44.9	8.3	0.96
40.9	46.9	10.2	1.14
39.2	50.9	9.1	1.30
36.9	51.9	9.3	1.40

(3) 實驗裝置及び實驗方法：實驗裝置は第4圖に示す如きもので CO を加熱した濃硫酸 a に蟻酸 b を滴下して發生せしめ、これを濃硫酸 c にて脱水した後これを流動パラフィンを浮かしたガス貯槽 e に溜める。ガス貯槽の上部より水を流してガスを押出し、反應管に送る前に流速計 f、アルカリ性沒食子酸溶液 g、曹達石灰 h、鹽化カルシウム i, j、濃硫酸 k、五酸化磷 l 等の中を通して CO₂, O₂, H₂O 等を除去する。熔解爐にはタンマン爐 n を、反應管には獨逸の Staatliche Porzellan-Manufaktur Berlin で “K-Masse.” と云う名で販賣されている硬質磁性管 z を用いた。試料熔解用の黒鉛坩堝は外徑 25mm, 内徑 19mm, 長さ 70mm の大きさのものでその灰分は 0.25%, 硫黃は 0.18% である。試料の溫度測定には特に意を用い、反應管の下部より白金一白金ロデウム熱電對 q を入れて黒鉛坩堝の下部に保護管の先端がふれるようにし、爐の溫度を上昇せしむる時反應管中に錫を熔解した黒鉛坩堝を入れ、そのなかに白金一白金ロデウム熱電對を入れ坩堝底部の溫度と坩堝内部の溫度を比較し、兩者が一致するように反應管の位置を定めた。又爐の發熱體の溫度を一定にするために炭素一炭化珪素熱電對 o を使用し、同時に第4圖に示す如く反應管の蓋上部を閉じた硝子板を通して光高溫計 t で鐵滓の溫度を測定した。その結果溫度の變化は 1500°C で平均 ±7°C, 1600°C で平均 ±10°C であつた。m は熱電對 q を入れた保護管内空氣を常に酸化性に保ち熱電對の損傷を防ぐ目的で用いた空氣貯槽である。



第4圖

上述の如く反應管中に先ず錫を入れた黒鉛坩堝を入れて坩堝の内と底の溫度を比較しながら加熱して行き、その溫度が約 800°C 位となりたるとき坩堝を取出し次に反應管中に金屬珪素、高炭素白銑、合成滓の順に裝入した黒鉛坩堝 p を入れ真空ポンプで内部を 1mm 水銀壓程度迄真空にした後、CO を 100cc/min の流量で流しつゝ爐温を 10°C/min の速さで上昇せしめた。

試料の溫度を一定時間、一定溫度に保持した後黒鉛坩堝を可及的速に爐外に取出し坩堝諸共水中で急冷した。銑鐵試料は外部を約 2mm 研磨機で削り取り、出来るだけ均一な分析試料を探るように注意を拂つた。一回實驗の熔解量は高炭素白銑 15gr, 合成滓 6gr であつて金屬珪素は必要に應じその量を加減した。反應管中のガス壓力は實驗中約 1 気壓の一定壓力に保持した。

(4) 熔銑及び鐵滓が平衡に達する迄の時間の決定

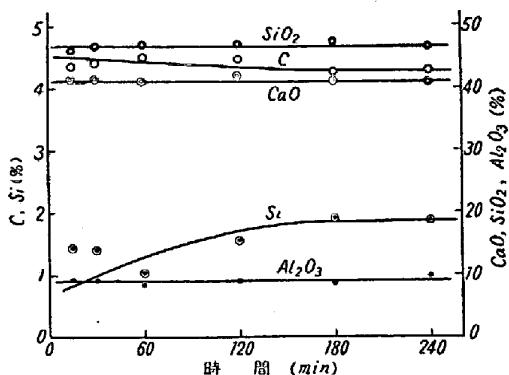
(i) 1400°C の場合：熔銑と鐵滓が 1400°C 平衡に達する迄の時間を決定する爲に次の實驗を行つた。先に求めた理論的考察⁴⁾の結果を参考として、高炭素白銑 15gr 鹽基度 0.9 の合成滓 6gr, 金屬珪素 0.51gr を配合熔解し 1400°C において 15min~240min の間の種々時間保持した。その結果は第5圖の如くである。この結果によると 1400°C においては約 2hr 30min の後に熔銑と鐵滓は殆ど平衡状態に達することがわかる。

(ii) 1500°C の場合：1400°C における類似の方法で鹽基度 0.57 及び 1.14 の 2種類の合成滓を用いて實驗を行つた。鹽基度=1.14 の合成滓を用いた場合の結果は第6圖、鹽基度=0.57 の合成滓を用いた場合の結果は第7圖の如くである。この結果によると 1500°C においては約 2hr 後には熔銑と熔滓とが平衡状態に達することができる。

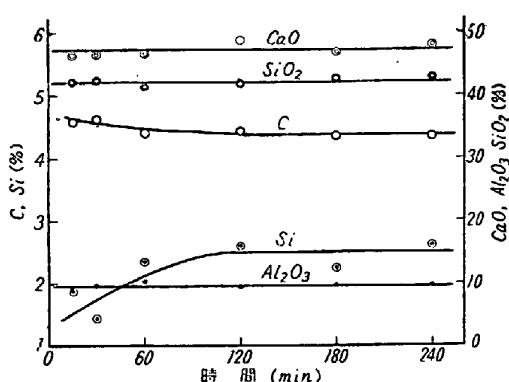
(iii) 1600°C の場合：この場合も前と同様の方法で鹽基度 0.96 の合成滓を使用して實驗を行つた。その結果は第8圖の如くである。この結果によれば 1600°C の場合も約 2hr 後には熔銑の C, Si 共ほぼ一定成分となり、熔銑と熔滓とが平衡状態に達することが知られる。尚平衡状態に達したと考えられる銑鐵試料中の S は約 0.01% で第1表に示した高炭素白銑試料の S% と殆ど變化無く、Mn, P の含有量も變化が無いと考えられるから、これ等の不純物が平衡値に及ぼす影響は全く無視することができる。

(5) 各種鹽基度の鐵滓と熔銑との平衡

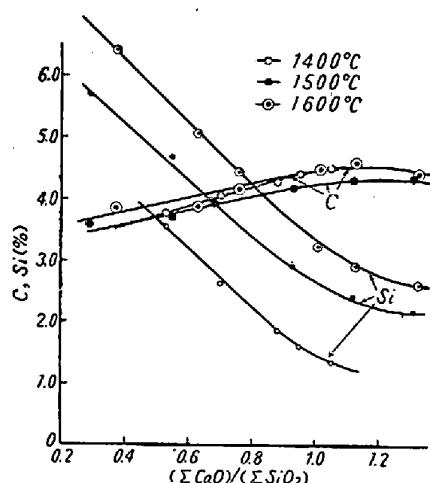
(4) の實驗結果により熔銑と鐵滓が 1400°C においては約 2hr 30min, 1500°C, 1600°C においては約 2hr 後に平衡状態に達することを確めたので第3表に示した



第5圖



第6圖



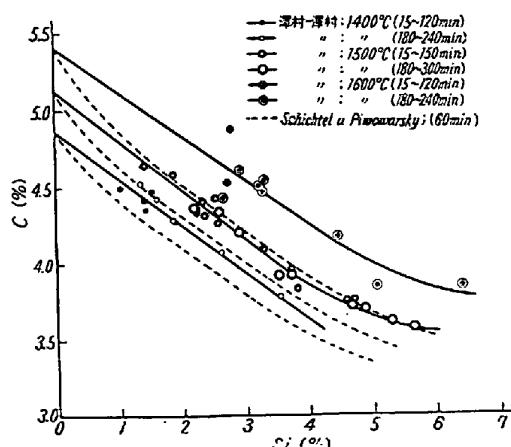
第9圖

各種鹽基度の合成滓を用い、熔解時間を3hrとして1400°C, 1500°C及び1600°Cにおける鐵滓の鹽基度と熔銑の成分との平衡關係について實驗を行つた。その結果は第9圖の如くである。

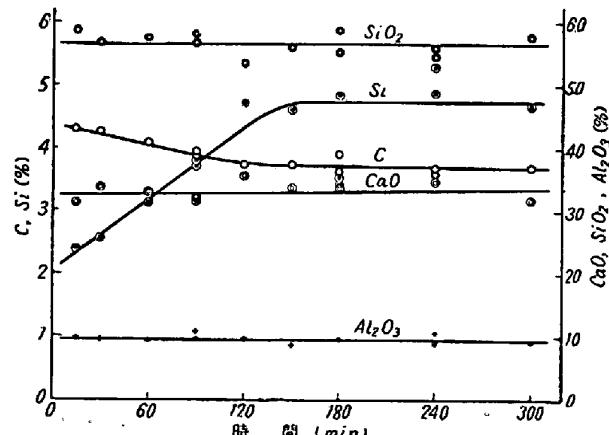
この實驗結果から鐵滓の鹽基度が増すにつれて熔銑中のCは増加しSiは減少する。鐵滓の鹽基度が一定である場合は溫度が上るにつれてこれと平衡する熔銑中のSiは増加し、Cは本實驗の溫度範囲では殆ど變らないことが知られる。

尚以上の實驗において一定溫度に保持して後1hr後反應管から出るガス中のCO₂微量分析を第4圖u, v, w, x, yの装置により行つた結果CO₂平均値は0.00-14%であることを知つた。

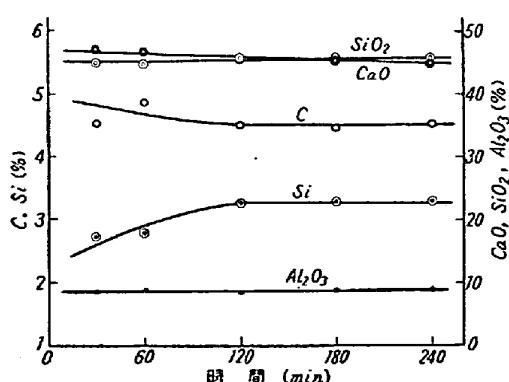
次に以上の實驗結果から熔銑中におけるCとSiの平衡關係を求めると第10圖の如くである。



第10圖



第7圖



第8圖

Ruer u. Biren⁵⁾及びSchichtel u. Piwowarsky⁶⁾の實驗結果によるSi=0%のときの鐵中えのCの熔解度は1400°Cで約4.8%, 1500°Cで約5.2%, 1600°Cでは約5.4%である。この實驗の結果は正確で信頼す

るに足ると考えられるから、これと著者の実験結果とを結合して平衡関係を第10圖中の實線の如く決定したのである。

第10圖にはSchichtel u. Piwowarskyの実験結果も示してあるが、著者の結果はこれ等の結果と相當異つてゐる。その原因については將來究明する必要がある。

III. 総括

(1) CO分壓1気圧の下でSiO₂-CaO-Al₂O₃(但しAl₂O₃=10%)系鑄滓の鹽基度とFe-C-Si系熔銑の成分との間の平衡関係を1400°C, 1500°C及び1600°Cにおいて測定した。

(2) 上記の鑄滓と熔銑とが1400°Cにおいては約2hr 30min, 1500°C及び1600°Cにおいては2hrにして平衡状態に達することを知つた。

(3) 上記の平衡状態において温度一定のとき鑄滓の鹽基度が大なる程熔銑のC含有量は大となりSi含有量

は小となる。温度が上昇するに従い、鑄滓の鹽基度が一定なるときSi含有量は大となりC含有量は殆ど変化しない。

(4) 熔銑のC含有量とSi含有量との平衡関係を決定した。(昭和26年12月寄稿)

文獻

- 1) Schichtel-Piwowarsky: Arch. Eisenhüttenw., 3 (1929) 139
- 2) 的場一三本木: 東北大選鑄製錬研究所彙報, 6 (1950) 113
- 3) 澤村一澤村: 八幡製鐵所技術研究所自發研究, 20號 (1948)
- 4) 澤村一澤村; 同上
- 5) Ruer-Biren: Z. anorg. u. allg. Chem., 113 (1920) 98
- 6) Schichtel-Piwowarsky: 前出(1)

FeO-SiO₂系, FeO-MnO-SiO₂系溶融スラグの電氣傳導度

(昭和26年4月日本會講演大會にて講演)

森 一美* 松 下 幸 雄**

THE ELECTRICAL CONDUCTIVITY OF MOLTEN FeO-SiO₂ AND FeO-MnO-SiO₂ SLAGS

Kazumi Mori and Yukio Matsushita

Synopsis

The specific electrical conductivity (κ) of the systems FeO-SiO₂ and FeO-MnO-SiO₂ was measured over the temperature range 100°~1420°C. In the conductivity-temperature curves generally appeared two kinds of anomalous points, of which the one was faint and the other more appreciable. The former corresponded to the temperature of the precipitating primary phases and the latter to that of solidifying.

The conduction was ionic over the measured range of concentrations in molten state, but in the solidified state electrons also took part in the conduction.

The conductivity decreased with increasing SiO₂ mol%. In the system FeO-SiO₂ log κ changed linearly with SiO₂ mol% in molten state. The same relation was obeyed by some of the other binary systems.

The curve log $\kappa - 1/T$ (T: absolute temperature) consisted of the two straight lines, and the energy of activation at higher temperatures was 1.5~2 times as large as that of at lower temperatures.

* 茨城大學講師, 工學部金屬工學教室 ** 東京大學助教授, 生產技術研究所第4部