



S-816 1200°C × 3hr 空冷 800°C × 10hr 空冷  
第 2 圖

900°Cまでの温度における高温機械的性質を測定した。前者の試験結果の1例を第2図に示す。No. 11に比しこれにCbを1.0%添加したNo. 12はその高温強さが低温側において高いのはCの影響ではないかと検討中である。Cbを2.0, 4.0%と添加しても高温強さはほとんど変らず、6.0%添加するとかえつて高温側において強さが低下しており、この関係はS-816類似のNo. 16, 17においてもはつきりと認められる。

#### 文 献

- 1) 鐵と鋼, 38(昭27), 95, 133.
- 2) 鐵と鋼, 38(昭27), 935.

### (72) 球状黒鉛鑄鐵に関する基礎的研究 (VI)

(黒鉛球状化に及ぼすスケール添加の影響)  
Fundamental Studies on Spheroidal Graphite Cast Iron-VI (Influences of the Addition of Mill Scale on the Formation of Spheroidal Graphites in Cast Iron)

京都大學工學部教授 工博 森田志郎  
〃 助教授 ○工尾崎良平  
〃 助手 工森脇昭吾

#### I. 緒 言

本研究の第5報においては、Tiが鑄鐵の黒鉛球状化に対して妨害作用をするが、Ti含有量が増加してもMg含有量が増加すれば黒鉛球状化が行われるという傾向が認められた。又第4報(本協会第46回講演大会に於いて発表)に於いて、熔銑をソーダによつて処理すれば、Ti含有量が比較的多い場合(ソーダ灰処理前 Ti 0.160%, 処理後 0.108%)でも黒鉛球状化を容易にする傾向があることを述べたが、この場合にTiがソーダ灰により多少酸化されて除かれることも亦無視できない現象である。

球状黒鉛鑄鐵をMg処理によつて作る場合に、原料銑の酸化程度によつてどの様に黒鉛の球状化に對して影響があるかといふ事については余り研究されていないので、先ず熔銑にスケールを種々の割合に添加した後Mg処理を行い黒鉛球状化に及ぼす影響について研究することとし、更にスケール処理をした熔銑にソーダ灰処理を施した後Mg処理を行つて、酸化された熔銑をMg処理した場合の黒鉛球状化の変化に対するソーダ灰処理の影響を調べた。

#### II. 實 驗 方 法

1) これまでの実験において、不純成分少く、且球状化し易いと認められたスエーデン銑(S銑)を用いて、これに酸化剤としてハンマー・スケールを種々の割合で添加し、スケール添加による黒鉛球状化に及ぼす影響を調べた。即ちS銑約600grをアランダムセメントを内面に塗布したNo. 3 黒鉛ルツボを用いて溶解し、約1400°Cにてスケール(42メッシュ以下に碎いて使用す)を種々の割合で添加し、約1400°Cで10分間放置反応させた後、Fe-Siを加えてSi含有量を1.5~1.8%に調整して後約1400°Cで1.2%Mgを6回に分けて、毎回0.2%宛連続的に浸漬添加(第4報に発表した如く、このMg添加条件でS銑及びソーダ灰処理を施したS銑は完全に球状化する)した後、0.4%SiをFe-Si(80% Si)で接種し、約530°Cに加熱した3cmφ×7cmの砂型及び5mmφ×10cmの金型に鑄造した。砂型鑄造試料は上部より約2.5cmにて切斷して顕微鏡組織を調べ、金型試料はMg分光分析の試料に供した。なおMg添加直前に約60gの熔銑を汲出し2cm×3cmの常温乾燥砂型に鑄造して、スケール添加により鑄造組織に及ぼす影響を調べた。なお熔銑のSi量の調整をスケール処理以前に行い、スケール処理後Mg添加を行つてFe-Siの添加時期による黒鉛球状化に及ぼす影響を調べた。

2) S銑を用いて、スケール処理をした後更にソーダ灰処理を施しMg添加を行うことにより黒鉛球状化に及ぼす影響を調べた。即ち1)の場合と同様にしてS銑にスケール処理後、Si含有量をFe-Si添加により1.8~

2.0%に調整して後、約1400°Cで第4報に発表した如きソーダ灰処理法 A 法(熔銑に熔融したソーダ灰を添加した後、多数の2mmφの小孔をあけた黒鉛板にてソーダ灰を30秒間繰返し押込む)、B 法(約1450°Cに加熱した黒鉛ルツボ中にソーダ灰を入れ、直ちに約1400°C加熱の熔銑をソーダ灰上に注入する)の両法によつてソーダ灰処理を行い、以後1)の場合と同様の操作条件にて試料を鋳造して黒鉛球状化に及ぼす影響について調べた。

### III. 實驗結果

1) スケール添加により熔銑中の Si, Mn が減少する。例えばスケール 1% 添加では Si は 1.08% より 8.87% に減少し、5% 添加では 1.05% より 0.54% に、7% 添加では 1.04% より 0.04% に減少する。Mn は Si に比し減少量は少いが例えば 5% スケール添加で 0.43% から 0.25% に減少する。C については、例えば 2% スケール添加で 4.05% が 3.98% に、5% スケール添加で 4.11% が 3.90% の如く僅か乍ら減少することが認められた。P 及び S は変化しなかつた。

2) 熔銑にスケール添加を行い、Fe-Si 添加により Si 分を調整した場合の鋳造組織に於いてはスケール添加量 5% までは Si 量とほぼ同一のスケール添加をしないものの鋳造組織と殆んど差異が認められず、スケール量 7% では少量のセメントタイトが出現するも黒鉛組織では余り差異がなかつた。

3) 黒鉛球状化に及ぼすスケールの影響については、0.5%, 0.7% スケール添加では夫々 0.043% Mg, 0.056% Mg にて完全に球状化するも、1% スケール添加では 0.059% Mg でも球状化が悪くなり擬片状が出現する。更に 5% スケール添加では 0.054% Mg にてやゝ大きな塊状黒鉛の周りに小さな塊状黒鉛が多数に存在する様な組織を呈し、通常の球状黒鉛と少し異つたものとなつた。更に 7% スケール添加では 0.041% Mg で殆んど片状黒鉛で僅かに球状が存在することが認められた。即ち從来我々の研究に於いて S 鋼のみに Mg 処理する場合約 0.040% Mg 以上で完全に球状化することが知られていることより約 0.7% 以上のスケール添加は黒鉛球状化に対して悪い影響を及ぼすことが認められる。なお Si 量の調整をスケール添加前に行つた場合には 2% スケール添加で 0.089% Mg にて球状黒鉛と少しの擬片状黒鉛の混在した組織となり、同様に球状化には良くないことが認められた。

4) スケール処理した熔銑の黒鉛球状化に及ぼすソーダ灰処理の影響については、スケール添加量 5% の場合に於いて、ソーダ灰量 6% にて A 法処理を行つた場合には 0.037% Mg にて完全に球状化し、又スケール添加量 2% のときは同じくソーダ灰量 6% にて A 法処理で 0.033% Mg にて完全に球状化することが認められた。又スケール添加量 1% でソーダ灰量 5% にて B 法処理を行つた場合には 0.056% Mg で完全に球状化した。なおソーダ灰処理法 B 法にて黒鉛球状化に及ぼすソーダ灰添加量の影響を調べた。即ちスケール添加量 5% の場合にソーダ灰量 1% のときは 0.061% Mg にて大部分の黒鉛は擬片状で少しの球状黒鉛が存在した。ソーダ灰量 2% のときは 0.030% Mg で全部片状黒鉛となり、ソーダ灰量 3% のときは 0.058% Mg で大部分が球状黒鉛となり、4% では 0.068% Mg で完全に球状化し、5% でも 0.064% Mg で完全に球状化する事が認められ、スケール添加によつて黒鉛球状化が悪くなるという影響に対してソーダ灰量として 4% 以上を使用してソーダ灰処理を行うことによつて、黒鉛の球状化が良好となることが認められた。

なおソーダ灰処理法 A 法及 B 法において、B 法よりも A 法の方がスケール添加の場合に黒鉛球状化に対して Mg 含有量が少くて球状化し得ることが認められた。

### (73) 熔銑中の水素に関する研究 (I)

(電気製鋼過程に於ける熔銑中の水素の挙動に就いて)

Hydrogen in Molten Steel (I). (On Behavior of Hydrogen in Molten Steel in Electric Furnace Steel-Making Process)

日本特殊鋼 K.K. 研究所 工澤繁樹

#### I. 研究の範囲と方法

著者はさきに真空熔融法による熔銑中の酸素と水素の迅速定量法を研究し、1951 年以来この新装置を製鋼現場の分析室に設置して日常の作業分析に供し、熔銑中のガス成分の調整に役立ててきたのであるが、熔銑中の水素は他のガス成分と異り調整が稍困難で季節の影響を受け易く、製品の歩留と品質に及ぼす害も少くないので、熔銑中の水素を一層低減せしむべき作業方法を見出す必要があつた。本報はこの必要に基いて行つた研究の一部であつて、主として 1952 年度の熔解記録より炭素鎖静鋼及び低合金鋼に就いて熔解過程の熔銑中の水素の挙動を考察したものである。