

松下洋介 <sup>東北大学大学院</sup> 工学研究科化学工学専攻 Yohsuke Matsushita <sup>准</sup>教授

し はじめに

本論文「Effect of Iron Ore Reduction on Ferro-coke Strength with Hyper-coal Addition」<sup>1)</sup> は平成21~24年度、NEDO委託 事業「資源対応力強化のための革新的製銑プロセス技術開発」 において実施した神戸製鋼所(株)と東北大学の共同研究の 成果<sup>14)</sup>のうちの一報であり、関係者各位に謝意を示すととも に日本鉄鋼協会の澤村論文賞という名誉ある賞をいただいた ことに共著者一同深く感謝し、今後も日本鉄鋼協会ひいては 鉄鋼産業に貢献する研究を進めていかなければならないと身 の引き締まる思いでおります。また、ふぇらむの「私の論文」 の記事を執筆させていただく機会をいただいたことに感謝す るとともに、我々の研究について超介させていただきます。

## 2 コークスの構造と強度の評価

我々の研究グループでは、コークスは気孔を含む多孔質体 と捉え、その強度はコークスの基質自体の強度ではなく、気 孔を含むコークスの構造が粘結炭由来のコークスの強度を 決定することを示してきた<sup>5)</sup>。そのため、マイクロX線CT (Computer Tomography)を用いてコークス撮像し、コーク スの構造を評価する技術を確立してきた<sup>6)</sup>。具体的には、撮 像したコークスの断面像に二値化処理を施すことで基質と気 孔に分類し、これを積み重ねることで実際のコークスの構造 を再現し、コークスモデルを構築する。なお、現在のマイク ロX線CTの解像度は数百 nm から µm 程度であるため、この 大きさが再現する構造の最小単位となる。

再現したコークスを対象にBurn法<sup>70</sup>を適用し、気孔壁厚 さを数値化することでコークスの構造を定量的に評価する。 また、円形度が低い気孔が存在する場合にコークスの強度が 低下することが報告されているため、気孔の円形度を求める ことでコークスの強度を類推する。さらに、ボクセル有限要 素法 (voxel-based finite element method) による応力解析を 実施し、応力集中部位やその大きさを定量的に評価すること で、コークスの強度を検討する<sup>60</sup>。その際、METIS<sup>80</sup>を用いて 解析領域を分割し、MPI (Message Passing Interface)<sup>90</sup>を用 いて並列計算を実施するいわゆる領域分割に基づく並列化を 実施している。この手法では、分割した各領域を各プロセッ サが担当するため、理論的にはN個のプロセッサを用いるこ とで計算時間が1/Nとなることが期待できる。

さらに、実際に作製したフェロコークスを対象に割裂引張 試験を実施し、強度を統計的に検討可能なワイブルプロット を用いてデータを整理することでフェロコークスの破壊応力 を定量的に評価している。なお、落下衝撃により発生する粉 を対象とするドラム指数が主に表面破壊を評価する手法であ るのに対し、割裂引張試験は体積破壊を評価する手法である と認識している。



本論文では石炭に鉄鉱石(本論文では鉄鉱石のモデル物質 としてヘマタイトを用いている)を混ぜ、乾留することで得

\* [今回の対象論文]

内田中,山崎義昭,松尾翔平,齋藤泰洋,松下洋介,青木秀之,濱口眞基:「Effect of Iron Ore Reduction on Ferrocoke Strength with Hypercoal Addition」, ISIJ International, Vol.56 (2016), No.12, pp.2132-2139 (第28回 澤村論文賞受賞)

られるフェロコークスを対象としているため、これまで述べ た手法の一部に改良を加える必要があった。具体的には、石 炭とヘマタイトを混ぜ、乾留する際にヘマタイトがマグネタ イト、ウスタイト、鉄と還元されるため、フェロコークスの 構造を再現する際、基質と気孔に加えて鉄粒子に分類する必 要があった。幸い、鉄粒子は基質と気孔の輝度値が大きく異 なることから、二値化処理を二回繰り返す三値化処理を施す ことで、図1に示すとおり、基質、気孔と鉄粒子を分類するこ とができた。上述のBurn法を用いることで、図2に示すとお り、鉄粒子問りに気孔が生成していることからヘマタイト、 マグネタイトあるいはウスタイト周囲の基質が酸化されるこ とで消失することを示した。また、この酸化により石炭の溶 融性が低下することでフェロコークスの強度が低下するこ とが懸念されるため、この溶融性の低下を緩和することを目 的に石炭にバインダーとしてHyper-coalを添加したフェロ コークスを作製した。割裂引張試験の結果、Hyper-coalを適 量添加することでこの溶融性の低下を緩和し、コークスの強 度を向上することができた。実際、ボクセル有限要素法によ る応力解析によりHyper-coalの添加により応力が緩和する ことを示した。また、Hyper-coalを適量添加することで、円 形度の低い気孔の割合が小さくなることを確認した。



図1 フェロコークスを再現するモデル



図2 Burn法による気孔壁厚さの評価

## 4 まとめと今後の展望

本論文「Effect of Iron Ore Reduction on Ferro-coke Strength with Hyper-coal Addition」<sup>1)</sup>について概説した。具体的には、 これまでのコークスの構造と強度の評価方法をフェロコーク スにも用いることができるように改良し、適用することで、 フェロコークスの構造と強度を定量的に評価し、フェロコー クスの強度を向上することができた。

近年、Maximal Ball法<sup>10)</sup>を用いて気孔のつながりを数値 化することでコークスの構造を定量化しようと試みている。 さらに、ボクセル有限要素法により定式化した連立方程式 の解法に代数マルチグリッドである代数的マルチグリッド 法 (AMG法)<sup>11)</sup> やAGgregation-based algebraic MultiGrid (AGMG)<sup>1214)</sup>を用いることでロバストかつ速やかに数値解 を求める。著者らの知る限り、スカラー演算機を用いる場 合、この手法が最も確実かつ短時間に応力解析を実施するこ とができる。現在、不均一反応C-CO2で示されるいわゆるソ リューションロス反応によりコークスの基質の一部が消失し た際のコークスの構造を評価するため、マイクロX線CT像 から構築した1億超のボクセルからなるコークスモデルを対 象にソリューションロス反応を伴う物質移動解析<sup>15)</sup>を実施 している。これにより、種々の温度やガス化剤濃度の条件に おいてソリューションロス反応に伴い変化するコークスの構 造を定量的に評価することが可能となる。

また、粘結炭に劣質炭を配合したコークスでは、溶融した 粘結炭由来の基質と溶融が不十分な劣質炭の界面が配合炭由 来のコークスの強度を決定することを示唆している。この接 着不良となり得る界面を考慮し、破壊挙動を検討するため、 剛体-バネモデル (rigid-body spring model, RBSM)<sup>16)</sup>を用 いた破壊解析を実施することで、破壊挙動はもちろん破壊に 至るまでのコークス内に発現する応力分布の変化について調 査することができる。このように、我々の研究グループでは 一見、極めて複雑な構造を有するコークスの構造を再現する とともにコークスの強度を定量的に評価するべく研究を進め ている。また、多様化するコークスの原料や製造方法に適し た評価方法を開発しており、これらが求められるコークスの 強度を担保するコークス製造の技術開発の一助となれば望外 の喜びである。

## 参考文献

- A. Uchida, Y. Yamazaki, S. Matsuo, Y. Saito, Y. Matsushita, H. Aoki and M. Hamaguchi : ISIJ Int., 56 (2016), 2132.
- 2) A. Uchida, T. Kanai, Y. Yamazaki, K. Hiraki, Y. Saito, H. Aoki, N. Komatsu, N. Okuyama and M. Hamaguchi : ISIJ Int., 53 (2013), 403.
- 3) A.Uchida, Y.Yamazaki, K.Hiraki, T.Kanai, Y.Saito, H.Aoki, T.Inoue, N.Kikuchi, N.Okuyama and M.Hamaguchi : ISIJ Int., 53 (2013), 1165.
- 4) A. Uchida, Y. Yamazaki, S. Matsuo, Y. Saito, Y. Matsushita, H. Aoki and M. Hamaguchi : ISIJ Int., 57 (2017), 1524.
- 5) 三橋雅彦, 副島宗高, 朝熊裕介, 山本剛, 青木秀之, 三浦 隆利, 加藤健次, 板垣省三: 鉄と鋼, 88 (2002), 188.
- 6) K.Hiraki, Y.Yamazaki, T.Kanai, A.Uchida, Y.Saito,
  Y.Matsushita, H.Aoki, T.Miura, S.Nomura and H.Hayashizaki
  : ISIJ Int., 52 (2012), 1966.
- 7) W.B. Lindquist, S.-M. Lee, D.A. Coker, K.W. Jones and P. Spanne : J. Geophys. Res. Solid Earth., 101 (1996), 8297.
- G.Karypis and V.Kumar : SIAM J. Sci. Comput., 20 (1999), 359.
- 9) D.Silin and T.Patzek : Phys. A Stat. Mech. Its Appl., 371 (2006), 336.
- MPI Forum : MPI Forum, https://www.mpi-forum.org/, (accessed 2018-08-3)
- H.P.C.Laboratory : AMGS, http://hpcl.info.kogakuin. ac.jp/lab/software/amgs, (accessed 2018-08-3)
- 12) Y. Notay : SIAM J. Sci. Comput., 34 (2012), A2288.
- Y. Notay and A. Napov: SIAM J. Sci. Comput., 34 (2012), A1079.
- 14) Y. Notay : Electron. Trans. Numer. Anal., 37 (2010), 123.
- 15) Y.Numazawa, Y.Saito, Y.Matsushita and H.Aoki : ICFD2018 (2019), OS18-14.
- 16) T. Kawai : J. Soc. Naval Arch. Japan, 141 (1977), 187.

(2018年8月8日受付)