高充填性および低抜出力成形用クリーンミックス

Segregation-free Iron Powders Providing High Filling Property into a Die or Low Ejection Force During Compaction

1. はじめに

鉄粉を主原料とする粉末冶金において、鉄粉は副原料である黒鉛や銅粉とともに混合され、成形、焼結を経て製品となる。これら副原料は、一般にその大きさや比重が鉄粉と異なり、偏析を起こしたり、粉塵による作業環境の悪化を引き起こす。これらの問題を解決するために、偏析防止処理を施した鉄粉が開発され、JFE スチールでは「JIP クリーンミックス」の名で商品化されている¹⁾。

偏析防止処理とは、副原料をバインダで鉄粉表面に付着させることで、副原料の偏析や粉塵発生を防止する技術である。ここで用いられるバインダには、副原料を鉄粉表面に付着させると同時に、成形時の鉄粉の流動性を阻害せず、潤滑性を発現するものが選ばれる^{2,3)}。

成形時、ホッパーから排出された鉄粉は、粉箱を経て金型内のキャビティーに充填され、賦形後、金型から抜き出されて成形品となる。一般に鉄粉は、粉箱からキャビティーへ自然落下により充填されるが、この時、流動性の悪い鉄粉は充填に時間がかかったり、キャビティーを完全に満たすことができず、生産性を悪化したり不良品を発生させたりする。また、成形後、金型から成形体を抜き出す際、金型表面との摩擦が大きいと抜出力が高くなり、型かじりを生じたり、場合によっては成形体が破壊されたりする。これら成形時の問題点を防ぐのが潤滑剤である。

今回、上記成形時の課題を解決する2種類の偏析防止処理鉄粉を開発した。1つは、金型への充填性が良好な高充填性クリーンミックスであり、もう1つは成形時の抜出力を大幅に低減した低抜出力クリーンミックスである。

ここでは、これら2種類のクリーンミックスの諸特性に ついて紹介する。

2. 実験方法

2.1 供試粉の作製

Fe-2.0 mass% Cu-0.8 mass% C系に, 高充填性用および低抜出力用に開発した潤滑剤(HFX および LEX)をそれぞれ 0.8 mass%混合した鉄基混合粉末を作製した。また, 比較材としてステアリン酸亜鉛を 0.8 mass%単純混合したものを作製した。

2.2 粉体特性および圧粉特性

供試粉の見掛密度および流動度は、それぞれ JIS Z 2504, JIS Z 2502 に準拠して測定した。

今回、金型キャビティーへの充填性を評価する目的で、Fig. 1 に示す充填性評価装置を用い、長さ20 mm、深さ40 mm、幅0.5~5.0 mmの透明アクリル製のキャビティー内へ供試粉を充填した。粉箱は、図中の矢印方向に移動し、その移動速度は200 mm/sとした。また、キャビティー上での粉箱の保持時間は、0.5~2.0 sと変化させた。充填後の充填密度(充填重量/キャビティー体積)を測定し、充填前の見掛密度に対する比を算出して充填率とした。測定は供試粉の種類について10回行い、その平均値を算出した。

2.3 圧粉特性

供試粉を内径 11 mm の超硬製金型に充填し、490、588、686 MPa で成形した。この際、成形体を抜き出すときの抜出力を測定した。また、得られた成形体の密度を測定した。

2.4 焼結体特性

焼結体の寸法変化率および機械的特性を調査する目的で、成形体密度 6.85 Mg/m³の、以下の成形体を作製した。

- (1) 環強さおよび寸法変化率測定用:外径 38 mm, 内径 25 mm, 高さ 10 mm のリング
- (2) シャルピー衝撃試験用:幅 10 mm, 高さ 10 mm, 長さ 55 mm の直方体
- (3) 引張強さ試験用: JPMA M 04-1992 に準拠した平行部幅 5 mm, 高さ 5 mm の引張試験片

これらの成形体を RX ガス(標準状態 CO: 24 vol%, H_2 : 30 vol%, N_2 : balance) 雰囲気下, $1\,130^{\circ}$ C で 20 min 焼結し、各試験に供した。

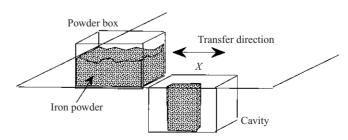


Fig. 1 Apparatus for testing of filling property

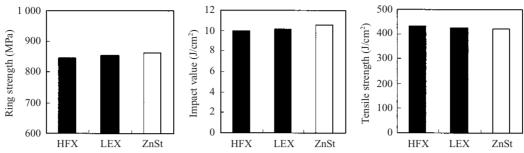


Fig. 4 Mechanical property of sintered compacts made with the developed powders

3. 新規偏析防止粉の特性

3.1 キャビティー充填性

Fig. 2 に高充填性クリーンミックスおよび比較材のキャビティー充填試験結果を示す。幅(a)1.0 mm, (b)0.5 mm のキャビティーを用い, キャビティー上での粉箱の保持時間を0.5~1sの範囲で変化させた場合の充填率の変化を示した。いずれの鉄粉においても, キャビティー幅が狭くなるほど、また保持時間が短くなるほど充填率は低下する。1.0 mm 幅の場合, 充填率が100%を超える点が存在するが、これは見掛け密度以上にキャビティー内に供試粉が充填されたことを意味する。また, 0.5 mm 幅のキャビティーでは、開発材は比較材より充填率が10~15%高くなっている。以上の結果は、新規潤滑剤HFXを添加した偏析防止鉄粉の薄肉キャビティーへの優れた充填性を示すものである。

3.2 成形体抜出力

Fig. 3 に今回開発した低抜出力用の潤滑剤 LEX を用いた偏析防止処理粉と比較材について、成形圧力と成形体密度および抜出力の関係を示す。両試料とも成形圧力が高くなるにしたがい、圧粉密度、抜出力ともに高くなる。圧粉密度においては、ほとんど差は見られないが、抜出力については顕著な差異が見られ、比較材に対して、新規潤滑剤 LEX を添加した開発材は、成形圧力増大にともなう抜出力の上昇が抑制されている。このことは、成形体の型抜きを容易にし、型かじりや成形体破損が少なくなることを示すものである。

3.3 焼結体特性

Fig. 4 に今回開発した 2 種類の偏析防止処理鉄粉, および比較材の圧環強度, 引張強さ, 衝撃値を示した。これら焼結体特性は, 比較材と比較して大きな違いはない。今回, 開発した潤滑剤は, いずれも焼結体特性に悪影響を及ぼさないことが確認できた。

4. おわりに

今回、金型への充填性あるいは金型からの抜出性に優れ

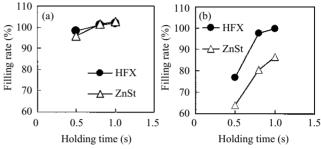


Fig. 2 Effect of the holding time on the filling rate ((a) Cavity width: 1.0 mm, (b) Cavity width: 0.5 mm)

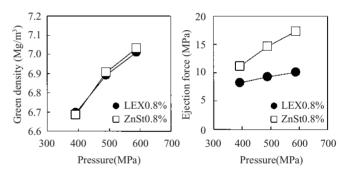


Fig. 3 Effect of compacting pressure on green density and ejection force

た2種の偏析防止処理鉄粉を開発した。これらは、従来の 偏析防止鉄粉に比較して、成形時に発生する型かじりや充 填変動などのトラブルを防止し、お客様における省力化や 生産性の向上に貢献できるものと考えられる。

これらの偏析防止処理粉は、新規クリーンミックスとして、2004年4月より販売を開始した。

参考文献

- 1) 上ノ薗聡, 高城重彰, 小倉邦明. 鉄粉研究 10 年の歩み. 川崎製鉄技報. vol. 31, no. 1, 1999. p. 64-67.
- 2) 上ノ薗聡, 尾崎由紀子, 杉原裕. 高流動性ワックス系偏析防止鉄粉の 開発. 粉体および粉末冶金, vol. 48, 2001, p. 305.
- 3) 上ノ薗聡, 尾崎由紀子, 杉原裕. ワックス系潤滑剤を用いた偏析防止 粉の流動性支配因子. 粉体および粉末冶金. vol. 45, 1998, p. 849.

<問い合わせ先>

JFE スチール 鉄粉営業部鉄粉室 TEL: 03-3597-4062~4