

(22)

造粒物強度評価法の検討

(原料処理・焼結における造粒物の挙動解析-1)

新日本製鐵(株) 君津技術研究部 荒井 耕一 ○水間 正彦

君津製鐵所 山口 一良 斎藤 元治 下沢 栄一

電磁鋼研究センター 長島 武雄

1. 緒言

焼結鉱の品質向上、原料微粉化への対応などを目的として、一部原料を別系統で造粒したあとドラムミキサーで主原料と混合する事前処理法が、最近、検討されている。この造粒物は、ドラムミキサーで混合されたあとも原形を保持していることが必要であるが、そのための条件は分かっていない。そこで、セメントを添加して造粒物（ここではペレット）の強度を調整し、実機ドラムミキサー内で崩壊しないための必要強度について検討した。

2. 実験方法

- 原料にペレットフィードを用い、セメントを1, 2, 3, 6及び8%添加した。核には、崩壊状況の判定が容易な石灰石（2~2.83mm）を用い、核/粉=30/70の比率で粒度2.83~4.76mmのペレットをバンベルタイマーにより造粒した。
- ペレットは、養生後、強度評価法（Table. 1）により測定し（Fig. 1）、実ラインミキサー入側の主原料中に約100kgを添加した後、ミキサー出側のベルトコンベヤ上でサンプリングした。ペレットの崩壊状況は、サンプルを粒度別に樹脂に埋込み、研磨・検鏡して、核粒子周りの粉の付着量により調べた。

3. 結果と考察

- セメント3%添加の場合、平均25%崩壊したペレットが約10%存在したが、これは全粉量の約2.5%に過ぎない（Fig. 2）。したがって、ミキサーで主原料と混合時に原形を保持できる強度は、セメントを3%以上添加したペレット相当の強度といえる。
- セメント添加ペレットの実ラインにおける全崩壊量（残存ペレット数×崩壊量/残存1ペレット）と各種強度評価法の間には、ハマスレー粗粒添加・回転強度を除いて良い対応関係にある（Fig. 3）。
- セメントを含まないペレットA及びBは、圧潰強度とナット添加・回転強度がセメント添加ペレットの相関関係に良く乗っており（Fig. 3）、ミキサー内の崩壊をよく表わす強度評価法としては、この2法が適する。

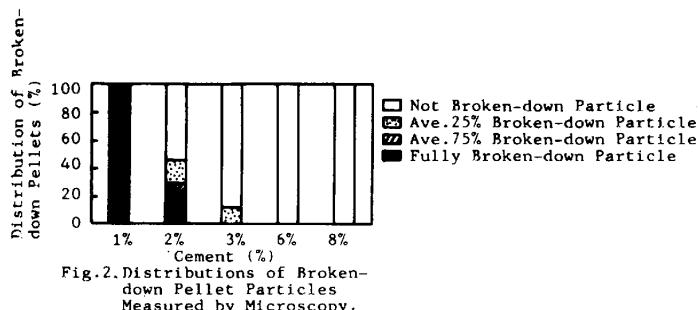


Table 1. Evaluation Methods of Green Pellet Strength.

Method	Testing Condition
Drop Strength Index; Ratio of Powder (-2mm Particles) (%)	Sample; 500g Height of Drop; 2m Number of Drops; 4Times Screened(-2mm) after Dropping
Tumbler Strength Index; Ratio of Powder (-2mm Particles) (%)	Sample; 500g Apparatus; 130mmφx200mmL with 20mmRib×2 Mixing Material (500g) 1 Hamersley Ore 4.76-5.66mm 2 Nuts JIS M5x0.8 Rotating; 30rpmx10min Screened(-2mm) after Mixing
Compression Strength Index; Ave. of Load Values (g/p)	Sample; 30Pellets Apparatus; Compression Testing Machine (Max Load; 10kg)

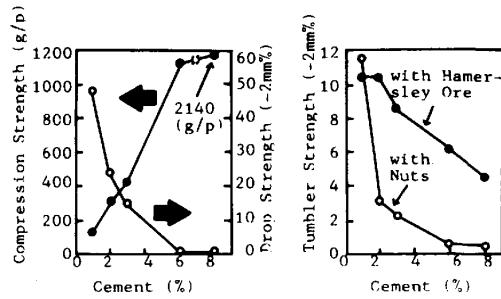


Fig. 1. Strengths of Pellets with Cement.

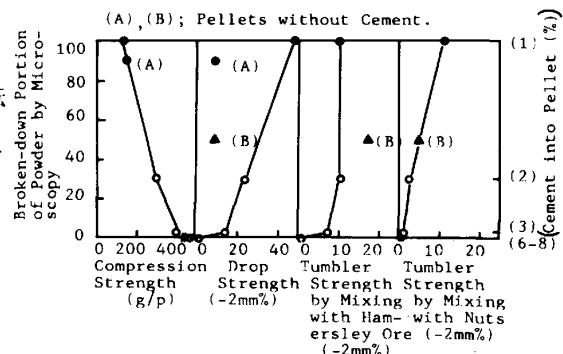


Fig. 3. Relations between Evaluation Methods and Broken-down Portions of Powder when Rotating in Actual Mixer.