

KAWASAKI STEEL GIHO

Vol.13 (1981) No.4

Minimization of Degradation of Philippine Sintered Ore

(Takashi Oshima)

(Kouichi Hayase)

(Yukio Satoo)

:	850	t	500	t/	
(3)	(1)		(2)		
	(1)		(2)		
	(3)				16.5

フィリッピン焼結鉱の粉化防止

Minimization of Degradation of Philippine Sintered Ore

大島 位至*
Takashi Oshima

早瀬 鉱一**
Kouichi Hayase

佐藤 幸男***
Yukio Satoo

設計にあたり、海外焼結工場の特殊性により特に

Table 1 Floor Surface and degradation

焼結鉱の強度、化学成分の管理体制に留意した。PSは長期的に同一配合、同一品質を目指し、高炉のスラグ成分調整等は千葉製鉄所焼結鉱（以下自家焼結鉱と称す）を用いて行うことを前提とした。使用原料は焼結性が良好なことおよびコスト的に有利な大型船の使用可能な銘柄であることを

Condition of floor surface	Degradation with steel plate as 10	Remarks
Water	0.0	Fall into water from height of 6.2 m
Sintered ore	6.7	Fall from height of 2.0m, repeated 10 times. -10mm index

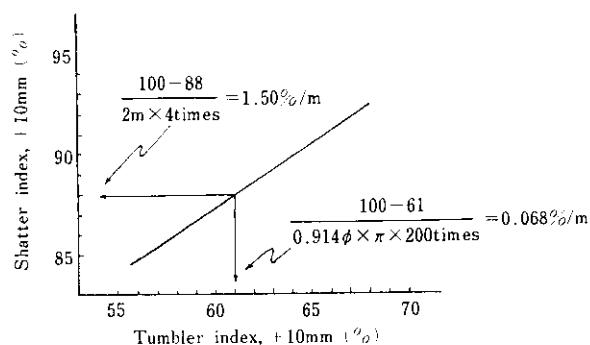


Fig. 2 Degradation due to impact and abrasion

の-10mm の発生率はシャッターテスト ($2m \times 4$ 回落下) では、 $1.5\%/m$ 、またタンブラー試験の場合、円筒内周を成品が回転移動 ($0.914m\phi \times 200$ 回転) したと仮定して、 $0.068\%/m$ となる。これから定性的には転動は落下より粉化がはるかに少ないと言える。

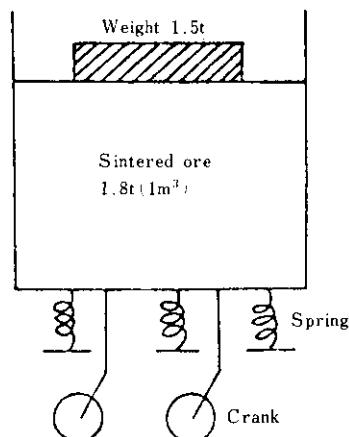
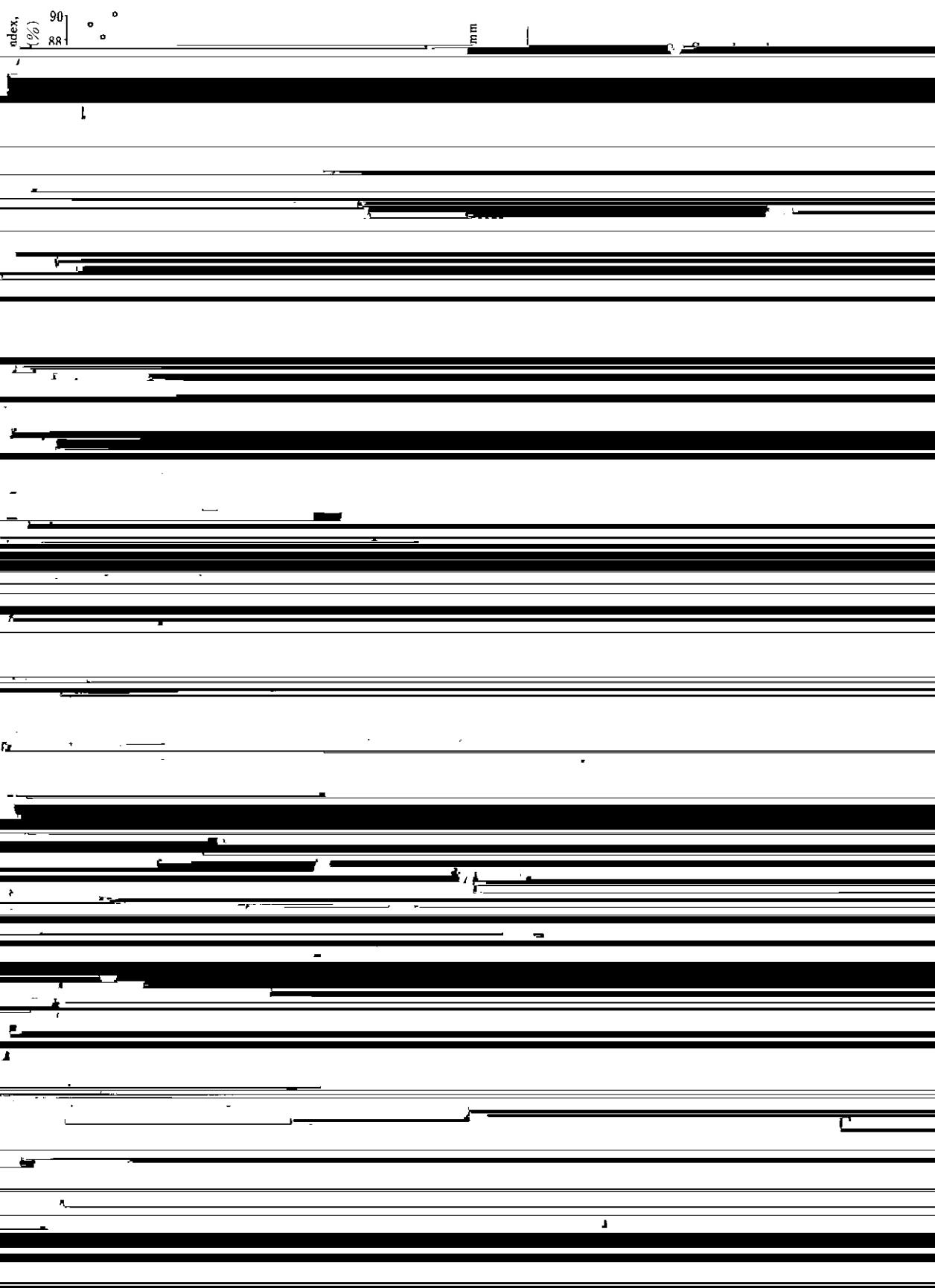


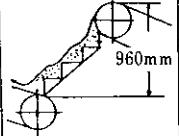
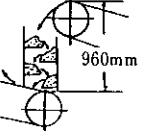
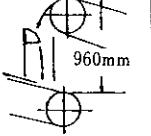
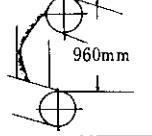
Fig. 3 Rolling test equipment

の性状劣化は高塩基度 ($\text{CaO}/\text{SiO}_2 = 1.93$) と高

焼結鉱を海上輸送する際の粉化を推定するため、模型による揺動実験を行った。Fig. 3 に示す装

PS の原料、操業、品質の設定に当っては上記状況を十分考慮し、ウェザリングによる性状劣化



Chute	Slide	Ladder	Stone-box	Ordinary type
Sectional view				
(%) -5 mm/time	0.060	0.186	0.310	0.404

1 000t/h 規模の閉回路プラントを設置して実験を行った。この結果、自由落差を 1m まで小さくする事ができ、粉化は従来の $1/3 \sim 1/4$ に低下した。
Fig. 7 にマグネットプーリの概念図を示す。

mm までは長期の使用が可能となった。

3-7-2 船積み時の粉化防止

船積み時の粉化防止対策として、当初、構造の

（以下本文）

シャッター強度、低粉率（-5 mm %）を達成維持しており、優れた焼結鉱性状が得られている。

また粉率については、操業当初 26~27 %で推進したところ、高炉下部の練目を、高炉炉況と

まれているので、返鉱中より +5 mm サイズの回収をはかった。

回収フローを Fig. 12 に示す。返鉱をヤード篩で再度篩分けた +5 mm サイズを回収し、槽下篩

川崎製鉄技術研究会 第1回 年次大会 1981年6月1日

主 嘉賞品の贈呈式

講演会の開催報告

す。

焼結鉱粉化の実態を調査するとともに、設備および操業上の粉化防止対策を実施した。また、焼結工場稼動後もバースの増強、返鉱中の+5 mm の回収をはかり、粉率は当初の粉率目標（20%以下）

またフィリッピン焼結鉱は常温強度および被還元性等が優れており、千葉第6高炉の主要原料として高炉の安定操業および低燃料比に大きく寄与している。

参考文献

- 1) 川崎製鉄㈱：海外焼結工場の計画建設操業について、日本鉄鋼協会第54回製錬部会、(1979), 8-20講
- 2) ~~... 8-20講~~