

] 10 5r •

KAWASAKI STEEL GIHO

Vol.12 (1980) No.2

%ó2A È%Ë « Ü ø0 4 0 ð b6ä\$î

Development of Slag Sand Manufacturing Plant

ä p & ½(Hideyuki Tanaka) 7 ÷ Ø ð(Makio Aoki) ' %o Ø ë(Seikichi Takebeyashi), "1Â Ÿ µ(Fukuo Aratani) % ¼ N (Hajime Ishihara), , < È (Iwao Hanamizu) 9? < (Toshiharu Baba) £#ä Ø7•(Takao Yamada)

0[" :

q3Æ>* ¥ å i Ü i %Y(y9µ ! \ K Z Q#Y I € Z 8 • 3!% Á c ä i x+ñ! -1¤ b S u _ j)%
Y2Š + A S K Z > ~*9x!T « Ü ø @ w 2(; \ K Z Q#Y [A • *f < } € Z 8 • Q b S
u>* È å0 5r d _ > 8 Z 1977 ° ? }>* ¥ å i Ü i %Y(y9µ ! \ K Z b « Ü ø% Á b0 4 %o 2
†%È'2 K Z A S NK ' P/% « Ü ø i 7 µ [P/% « Ü ø + 6 • M Ø r [7F K>*' ¶ %o
' b È%Ë i/æ*([È%Ë « Ü ø \ M • Á - ß µ ° È Ü å ° _ | W Z « Ü ø% Á +0 4 M • G \
_ B Ø K S G b È Ü å ° c « Ü ø } _ %\$) K Z > ~* " } € S « Ü ø% Á b 2A c ¥ å i
Ü i %Y(y9µ ! \ K Z b M m Z b 2A + 62Š K Z 8 • 1979 ° È å" 2 9x!T _ G b © « ,
Ø b µ +0 ð*(K>*8p1* _ ' . K Z 8 •

Synopsis :

With natural sand getting short and the drive for presevation of nature turning active in recent years, blast furnace slag has been expanding its status as a possible effective resource for concrete aggregate. After some two years 'R & D effort for developing a sufficient concrete aggregate from blast furnace slag, Mizushima Works of Kawasaki Steel Corp. succeeded in a pilot plant operation where molten slan is cooled to a preset temperature with KN-type slag cooler, and then granulated using the conventional granulation process. In March 1979, the plant was placed in an industrial scale operation, directly connected to the molten slag runner of No.2 blast furnace, making a smooth production of slag sand ever since.

(c)JFE Steel Corporation, 2003

硬質水砕スラグ製造設備の開発

Hideyuki Tanaka

Mikio Aoki

Seikichi Takebayashi

Fukuo Aratani

石原甫*****花水巖*****

Hajime Ishihara

Iwao Hanamizu

■ 日 月 14*****11. 11. 14*****

本設備はその後順調に稼動しており、まずは当初の水碎スラグの性質を Table 1 に示す。Table 1 上

の目標を達成している。以下にこの間の開発経過、

より、高炉スラグは水碎化温度が高くなるほど當比

率(4 A.S./C)も高くなる傾向がある。一方、ハートマニガラ

2. 硬質水碎スラグ製造設備の開発経過

2.1 開発の考え方

以下では水碎化温度の影響はほとんどない。

Photo. 1 はこれら水碎スラグの顕微鏡組織であるが、高炉スラグでは水碎化温度が高くなるにつ

セメントセメントで表面処理の実験研究

であるが、また鋸板に付着するフラグは約5mmである。

の厚みであって、水冷により容易に剝離しやすい

の平均温度を Fig. 4 に示した。Fig. 5 には、鋼板、

川崎製鉄技術開発部 第二研究室
課題研究
D80) 鋼板の表面温度測定法と連続運転

平均温度は下る。また、鋼板の温度は全體平均で約100~300°Cのくり返し、表面最高で500°C前後

連続運転の可能性、製品品質の確認などを目的としてテストを行った。

で示される。

- (2) このハイロットプラントは、スラグ流量 1.8 t/min 以下の場合、仕様どおり JIS 原案¹⁾の規格を満足する硬質水砕スラグを製造できた。
- (3) このバイロットプラントで製造した硬質水砕スラグは、モルタル、コンクリート試験の結果、コンクリート用細骨材として十分使用できる。

月から本格的に硬質水砕スラグの製造を開始した。

3・1 硬質水砕スラグの製造工程

Fig. 6 に硬質水砕スラグの製造工程を示す。スキッパーで溶銑と分離された溶融スラグは、KN 式冷却機で降温された後、高压水で吹製、粒化されて攪拌槽に入る。攪拌槽からは水砕ポンプによ

範囲が存在する。

原碎石としてストックヤードに運ばれる。原碎石

3. 第 2 高炉硬質水砕スラグ製造設備と操業

基礎実験、バイロット試験の結果に基づき、KN 式冷却機を实用機規模の実験機として、昭和 54 年 5 月 22 日に完成した。高炉硬質水砕スラグ製造

水砕スラグ製品として出荷される。このインパクトクラッシャーは破碎粒に丸味をおびさせる特殊な仕様になっている。

3・2 KN 式冷却機

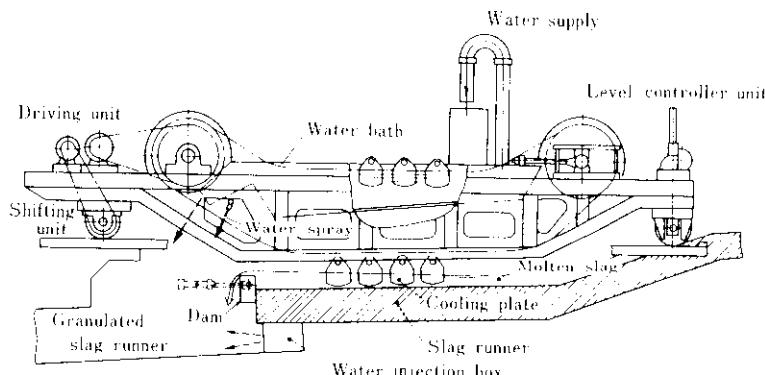


Fig. 7 KN type molten slag cooler for No. 2 BF

式冷却機の全体組立図を、Table 4 に仕様を示す。

KN 式冷却機は、冷却板移動機構、付着スラグ剥離機構、冷却板降温機構および冷却板昇降機構を有する。また、溶さい棒の先端には溶融スラグを

Table 4 Specification of the plant (No. 2 BF)

Plant	Item	Specification
	Inner volume	2 857m ³
Blast	Iron product	6 000t/d
	Slag product	1 680t/d (S.R. = 0.28)

KN 式冷却機の能力は 5t/min であるが、高効率に直結しているため、が況によつては、能力以上のスラグ流量になることがある。このため粒調前に原碎石の軽装単位容積重量を測定して基準値以上のものを粒調し、硬質水砕スラグ製品としている。最終的には、成品ベルトコンベヤー上よりサンプリングし、全品質項目を測定、確認し品質管理には万全を期している。

4. 硬質水砕スラグの品質

Table 5 に KN 式冷却機を用いて製造した硬質水砕スラグの原碎石と粒調品（製品）および天然砂の品質と JIS 原案¹⁾を示す。粒調を行つた硬質

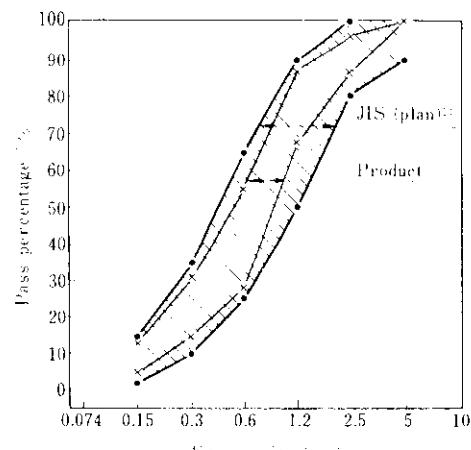


Fig. 8 Size distribution of slag sand

度以下に冷却する必要があることを実験により確認した。

溶融チラグの冷却による強度特性

の品質を有しており、施工性、強度面ともコンクリート用細骨材として問題なく使用できるもので

ある。

て第2高炉に 5t/min の能力をもつ設備を建設、現

在高炉より溶融チラグを供給

まで処理できる KN 式冷却機を計画中である。