

(163) パウダーの Al_2O_3 吸収挙動と適正粘度保証 —連続铸造におけるパウダー技術に関する研究(第5報)—

新日本製鐵(株) 中央研究本部 ○中野武人 藤 雅雄 岸 忠男
小山邦夫 小舞忠信
君津製鐵所 内藤俊太

1. 緒言: Al キルド鋼を連続铸造するに際しては、溶鋼中の Al_2O_3 の挙動に留意し制御できる技術を保有することが重要である。本報では、連铸時の铸型内溶融パウダーの Al_2O_3 吸収挙動と Al_2O_3 吸収前後における適正粘度保証法について述べる。

2. 溶融パウダープールの Al_2O_3 バランス: 連铸時の溶融パウダープール中の Al_2O_3 マスバランスは次式で表わすことができる。¹⁾ プール中の Al_2O_3 量はパウダーの Al_2O_3 吸収能に対応して時間と共に増加していくが、Fig.1に示すように、一定時間経過後は一定になる。

$$\frac{dC}{dt} = [100\alpha + \omega(C_0 - C)] / W \quad \dots \dots \dots (1)$$

$$C - C_0 = (100\alpha/\omega)[1 - \exp(-\omega t/W)] \quad \dots \dots \dots (2)$$

ただし、C、 C_0 : プール内および原パウダーの Al_2O_3 量(%)、
 α : 溶融パウダーの Al_2O_3 吸収速度(g/s)、W: プールの重量(g)、 ω : パウダーの消費速度(=供給速度, g/s)、
t: 時間(s)。

3. 溶融パウダーの Al_2O_3 吸収能: 鋳造時の溶融パウダープールの Al_2O_3 吸収速度の実測結果をFig.2に示す。 Al_2O_3 吸収速度 α はパウダーの塩基度指標Biが大となるほど大きくなる。

4. Al_2O_3 吸収によるパウダーの粘度変化と適正粘度保証:

溶融パウダーは一般に、Fig.3に示すように、 Al_2O_3 を吸収することにより粘度が増加する。一方、铸型内に熱電対を埋込んで铸造時の抜熱状況を調査した結果、均一抜熱のためのパウダーの適正粘度 η は铸造速度 V_c と密接な関係があり、パラメータ $H(\eta, V_c)$ が一定の範囲内にあることが重要であることがわかった。これらの結果を総合して、铸造中に Al_2O_3 を吸収した後においても溶融パウダーが適正粘度を維持するための設計法をFig.4に示す。これより、铸造速度範囲に対応した Al_2O_3 吸収前後の許容粘度、 Al_2O_3 の吸収許容量等が決定でき、また逆に清浄鋼製造の立場から吸収すべき Al_2O_3 量に対応した許容铸造速度範囲が決定できる。

1) 江見ら: 鉄と鋼, 60(1974)P. 981

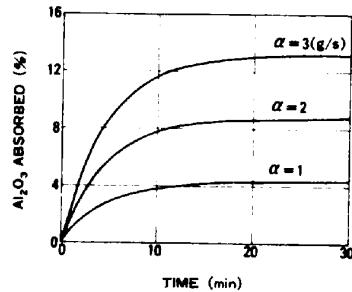


Fig. 1 Change in Al_2O_3 content in molten powder pool.

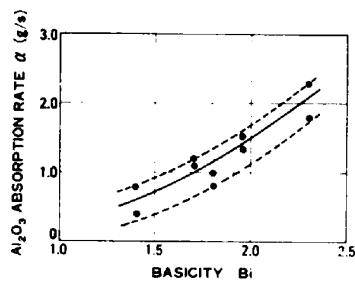


Fig. 2 Relationship between Al_2O_3 absorption rate of molten powder and basicity Bi.

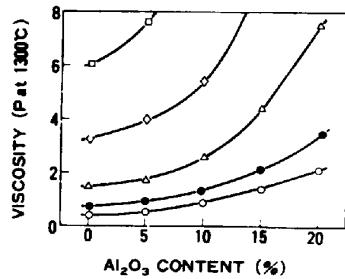


Fig. 3 Viscosity change of molten powder as function of Al_2O_3 content.

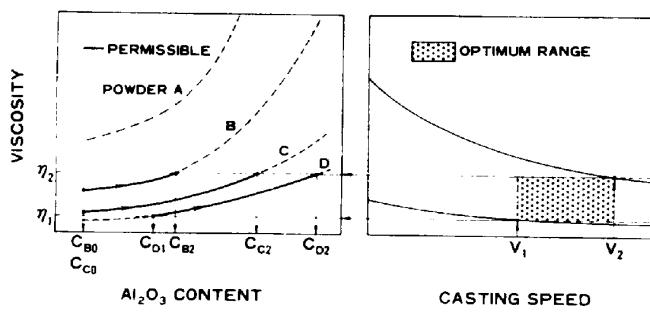


Fig. 4 Design charts for obtaining optimum range of molten powder viscosity.