

(52)

焼結鉱充てん層の熱交換特性の検討

(焼結鉱顕熱の回収利用について—その 1)

住友金属工業中央技術研究所 理博 吉永真弓, 高島啓行, ○播木道春

緒 言

焼結鉱クラから回収できる顯熱量の計算式を作成することを目的として、
気との熱交換実験を行い、得られた測温値の伝熱シミュレーションにより、
充てん層伝熱計算式の適用方法について検討を実施したので報告する。

容內二

内 容 焼結鉱を充てんした内径 400 mm の円筒容器に上部から燃焼排ガスを流し、目標温度まで加熱、均熱した後、下部より冷却空気を送風し、充てん焼結鉱と冷却空気の温度推移を CA シース熱電対を用いて測定した。充てん焼結鉱と冷却空気間の伝熱量を、比表面積算出式として藤田¹⁾の式を参考にし、伝熱係数算出式に Thodos ら²⁾の整理式を用いることにより①式で与え、焼結鉱の形状特性を示す定数 C_k を測温値の伝熱シミュレーションから求めた。

$$q = C_k \cdot (\frac{h_p}{D_p}) \triangle t_m V \quad \dots \dots \dots \quad ①$$

q : 伝熱量 C_k : 定数 h_p : 伝熱係数 D_p : 粒径

$\triangle t_m$: 温度差 V : 充てん容積

実験条件のうち 2 例について表 1 に示すが、参考として実機クリークのデータ例も示した。また、焼結鉱の比熱については、断熱熱量計にて測定した。その結果を図 1 に示す。

III 結 果

結 果 整粒した焼結鉱を用いて測温値の伝熱シミュレーションを実施した結果、図2に1例を示すように、定数 $C_A = 5.1$ で実測値とよい対応が得られた。次に $C_A = 5.1$ として、粒度分布を有する焼結鉱について粒径の影響を検討した結果、図3に1例を示すように算術平均粒径より調和平均粒径の方が実測された。

図2. 測温値(実験1)の伝熱シミュレーション結果

図3. 粒径の影響(実験2)

参考文献

- 1) 藤田重文：化学工学講義第1輯，47（1949）

- 2) Acetis, J., G. Thodos: Indust. Eng. Chem., 52, 1003 (1960).