

(4)

高炉の熱的振動現象について

住友金属 和歌山製鉄所 工博 中谷文忠 狩野拓夫

中央技術研究所 ○的場祥行 戸倉誠太郎 下田輝久

I. 緒言

高炉データ解析の過程において、観測値及び計算値の間に、高炉現象を理解する上で、重要なと思われる3~4Hr周期の振動の対応関係が認められた。ここでは、その熱的振動現象の概要について述べ、そのメカニズムにつき考察したので報告を行い、高炉現象を統一的に説明するための一助としたい。

II. 热的振動現象の観察

振動の観察される加工データグラフ(1Hr移動平均)の一例を図1に、その対応関係を図2に示す。これによれば、炉頂N₂%、圧損指數Pz、荷下り速度v、直接還元量DR、炉熱TSの間に相互に若干のズレはあるが、明白な3~4Hr周期の振動が認められる。

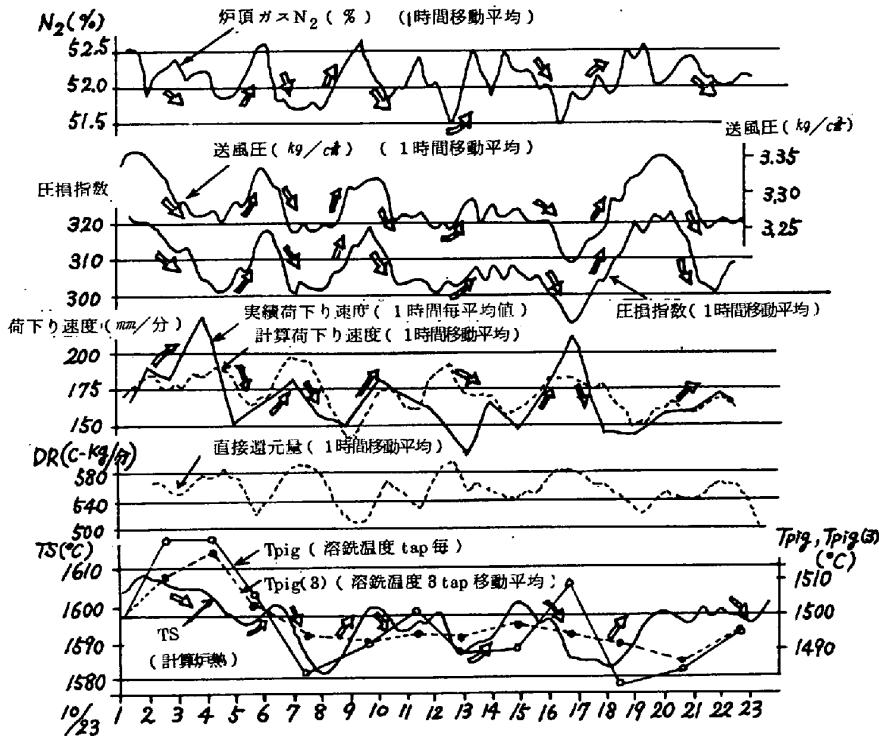


図1. 热的振動の観察される実績データの一例

III. 高炉の熱的振動の対応と因果関係

(1) 炉頂ガスN₂%と荷下り速度v、TS(炉熱)の関係(図3.)① N₂%の減少は、逆に(CO+CO₂)ガス量の増加、即ち反応量

(コークス消費、溶銑の生成)の増加に帰着される。

従って炉下部固体体積減少が増大し、荷下りが速くなる。

② このとき炉下部では、荷下り及び反応量(直接還元)増大による吸熱のため操作量一定(一定入熱)のもとではTS(炉熱)は下る。即ち炉内現象により熱の蓄積、消費の過程が生じる。

(2) 圧損指數と反応量、TS(炉熱)の関係(図4.)

① 上述の議論から、反応量の減少時荷下りが遅くTSが上昇する。

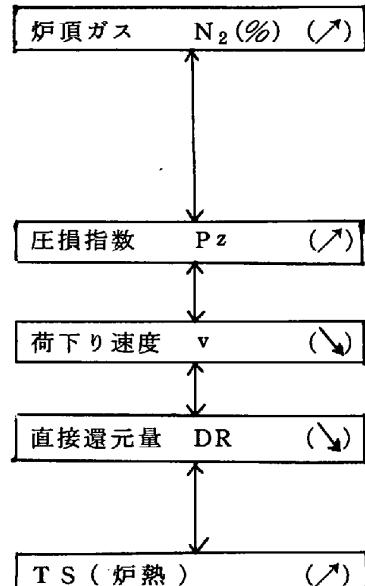


図2. 振動の対応関係

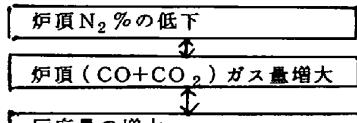
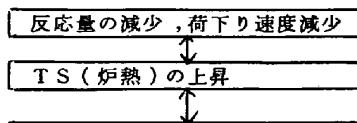
図3. N₂%、荷下り、炉熱の関係

図4. 圧損、荷下り、炉熱の関係

その結果、次のようなことが生じ、圧損が高くなると考えられる。

a. 荷下り速度の減少 → 粒子のすべりの減少 → 炉下部粒子間空間の減少

通気抵抗

b. TS の上昇 (炉下部蓄熱傾向) → 溶融帯の増大 (固液共存領域の増大)

の増大

但し、吹きぬけのような場合 N_2 (\nearrow) \leftrightarrow 圧損 (\searrow) となることがある。

IV. 热的振動の特性及びメカニズムの定性的検討

(1) 特性 本振動は上述のように、一定操作量のもとでは、荷下りを介した炉内現象により、热の消費、蓄積が交互に起ることにより生じた热的な振動であり、通常 3 ~ 4 Hr 周期で観察される。

(2) 热的振動のメカニズム

① 炉上部 (間接還元帯) と炉下部 (直接還元帯) の反応の特徴

炉上部

- (I) 間接還元 ($3Fe_2O_3 + CO \rightarrow 2Fe_3O_4 + CO_2$ 等、反応熱小)
- (II) 反応の効率が悪い (ガス還元で反応時間が長い)
- (III) 間接還元率、熱交換による粒子温度の上昇は、鉱石の炉上部での滞留時間に比例 (即ち荷下り速度に左右される) → 热のバッファとして炉下部へ影響

炉下部

- (I) 直接還元 ($FeO + C \rightarrow Fe + CO$ 大きな吸熱反応)
- (II) 反応の効率はよい (溶融スラグ状と固体コークスの反応、反応時間が短い)
- (III) 鉱石溶解速度、コークス消費速度による固体体積減少により荷下りが律速される。→ 炉上部へ影響
- (IV) 直接還元が増大するためには、热的余裕が必要。
- (V) 過剰熱量により、溶融帯の増大 (1000°C の位置の上昇)、コーラクリザーブ量の増大、炉熱上昇等生じる。(热のバッファ)

② 热の蓄積、消費による 2 サイクルモデル (模式図)

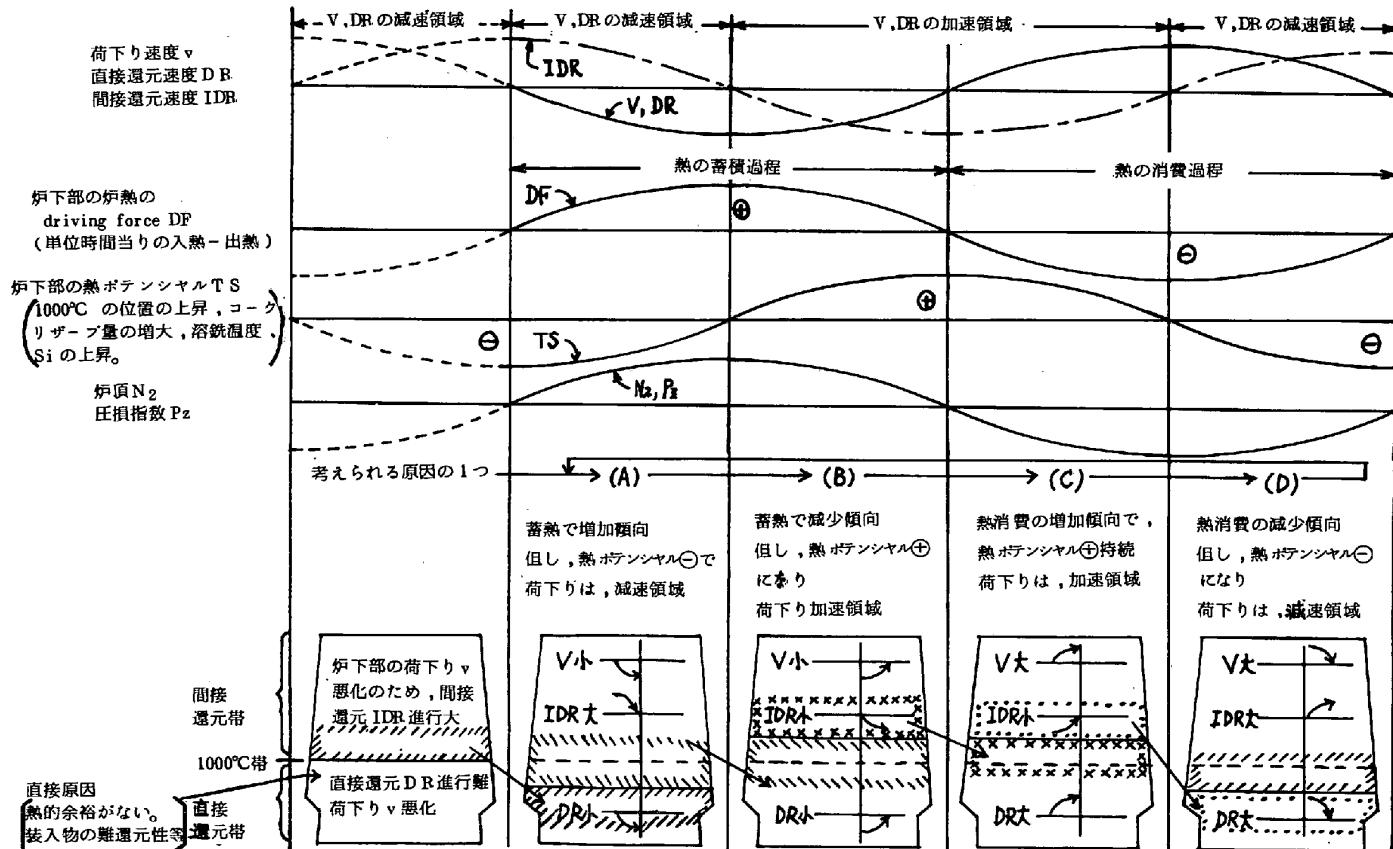


図 5. 热的振動のメカニズム模式図