

(14) 鉄鉱石の高压還元運動について

北海道工業開発試験所 西川泰則 ○ 鈴木良知
青佐山惣吾 植田芳信 北大工醫近藤真一

前報¹⁾に引き続きテンボ木鉄鉱石(60~100mesh)を試料とし、マイクロリアクターを用いた高压ガス還元を行った。実験条件として流動層による操業を想定してH₂流量(NL/min)は一定とした。すなわち高压にはほどH₂流量(NL/min)は大きさあり。なおH₂流量は限界流量以下である。(U₀を8.2cm(算定換算)として35atmまでの還元実験)

試料量を2gとして700°Cまで5~35atmの範囲の圧力を還元した場合の還元曲線を図1に示した。この場合、高压にはほど当然H₂供給量(NTP)が多い。この結果より空塔速度が一定の場合には高压操業を行うと漸進的還元率までの到達時間は短くなる。McKewanの化学反応律速の式 $r_{odo} \{1 - (1-f)^k\} = kt$

を用いて図1の測定点をプロットしての内配よりKを求め、圧力をatmで表わしたもののが図2に示した。これより反応速度定数Kはほぼ一次で圧力に比例して大きくなっている。

つきにKを化学反応速度定数kr(cm/min)に換算を行った。

$K = \frac{1}{3} \cdot kr (1 + K_{eq}) (C - C^*)$ にだして K_{eq} は平衡定数、Cの単位は $(mol H_2/cm^3)$ によりkrを求める値を図3に示した。この結果よりkrは6atm以上の圧力ではほとんど変化しないことやわかる。すなわちMcKewanの式の速度定数Kは $(C - C^*)$ すなわちH₂圧力に比例して大きくなると言えよう。

比較のために述べると、試料を0.5gとり700°Cで限界ガス量20NL/min流し16atmまで還元してのMcKewanプロットを図4に示した。5%以内の還元率の測定は技術的に困難でありためできなかったにせよ、図2に示した16atmのとき(限界ガス流量以下における還元)と較べるとその値は約10倍に大きくになっている。

(所定の還元率に到達するまでのH₂供給量(NTP))

図1に示された各圧力における還元曲線より单位試料当たりのH₂供給量(NL)を求めそれを図5に示した。この結果よりH₂圧力が低い場合と高い場合を比較してみるとその差は大きい。すなわち本実験条件下の高压還元においてかく利用効率に大差はみられないと言える。同様な結果は、同一試料を用いて内径60mmの回分式高压流動装置による実験からも得られており²⁾。このことより限界H₂流量以下のガス流量を操業されば粉鉄鉱石の流動還元実験では、ペレットの高压還元の場合には異り高压における還元速度の頭打ち現象はみられず、高压における還元鉄の生産性はよりすぐることがわかる。

文献 1) 西川、佐山、植田、鈴木: 鉄と鋼 64(1978) 582.

2) 佐藤、西川、植田、鈴木、佐山、佐藤: 53年全国地下資源関係学術会
秋季大会資料(1978) R4

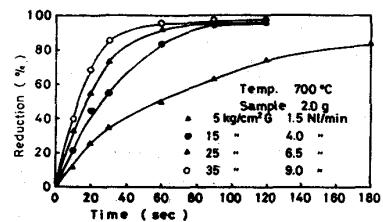


図1. U₀一定の場合の還元曲線

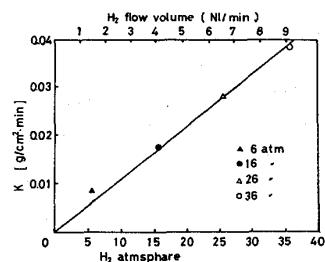


図2. 反応律速としての速度定数K

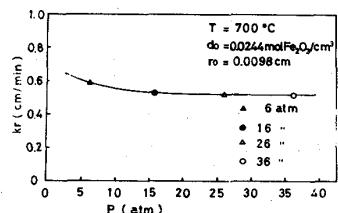


図3. 化学反応速度定数kr

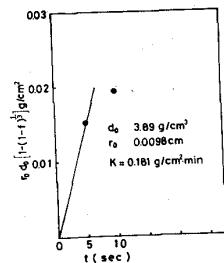


図4. 限界H₂流量下のK

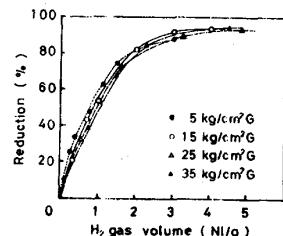


図5. H₂ガス利用の効率