

(15) コークスのガス化反応速度式の比較検討

東北大学 選鉱製錬研究所 ○小林三郎 大森康男

I 目的 炭材のCO₂によるガス化反応速度式に関しては、それぞれ独自の反応機構に基づきいくつかの式が導かれているが、式中のパラメータの値および式の精度は一般に式により異なる。コークスの反応速度に関するいくつかのデータを用いて各式のパラメータおよび精度について吟味した。

II 方法 速度式はパラメータX_i(i=1...n)に関して非線形であるから、速度式R' = f(X₁, ..., X_n)をR' = f(X₁⁰, ..., X_n⁰) + Σ(θ_if/∂X_i)(X_i-X_i⁰)のように線形化する。この式を用いて最小2乗法によりX_iを決定する。検討した式は、(1)k₁(P_{CO₂}-P_{CO₂,e})/(1+P_{CO}/k₂); Turkdogan¹⁾, (2)k₁/(1+(P_{CO}/P_{CO₂})/k₂); Ergun²⁾, (3)k₁·(P_{CO₂}/P_{CO})/(1+k₂(P_{CO₂}/P_{CO})); Grabke³⁾, (4)k₁(P_{CO₂}/P_{CO}-P_{CO}/K_B)+k₂(P_{CO₂}-P_{CO}²/K_B); Beyer⁴⁾, (5)k₁P_{CO₂}/(1+k₂P_{CO}+k₃P_{CO₂}); Gadsby⁵⁾, (6)k₁P_{CO₂}/(1+k₂√P_{CO}+k₃P_{CO₂}); Heden⁶⁾, (7)k₁(P_{CO₂}-P_{CO₂,e})/(1+k₂P_{CO}+k₃P_{CO₂})である。ただし k_i=exp(X_{2,i-1}-X_{2i}/RgT), 用いたデータはすべての実測値と実験条件が明らかな Turkdogan¹⁾(DT), Beyer⁴⁾(DB), 著者らの高炉用コークス(DM), 成型コークス(DF)である。

III 結果 得られたパラメータのうち、反

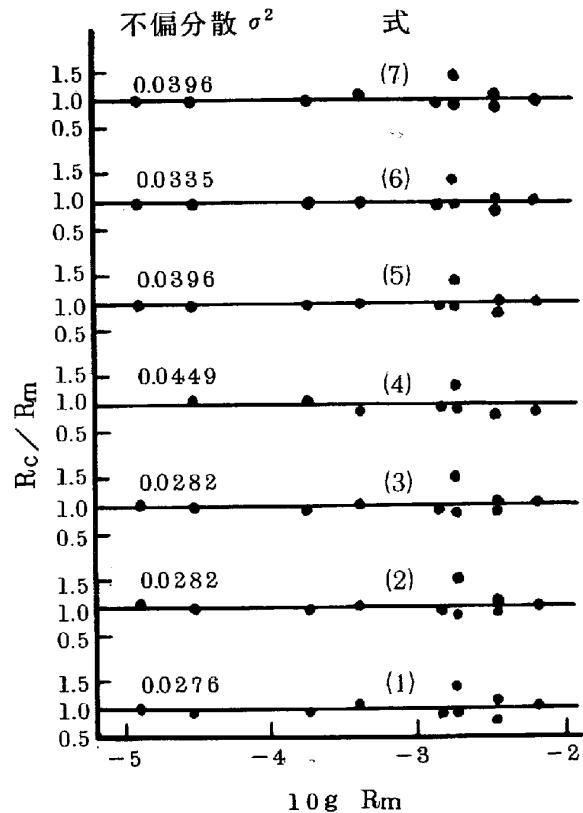
応の見かけの活性化エネルギー△Eに対応するものを表1に、データDMの場合の反応速度の実測値R_mと計算値R_cとの相関関係を図1に示した。パラメータ6個を含む式(5)~(7)の場合、同一のデータについてはX₂はほぼ一定であるが、データDTでは約10,

DB, DM, DFでは50~70 kcal/moleと、データ間の差が著しい。式(4)の場合、X₂, X₄とくに後者はデータ間でかなり異なる。式(1)~(2)の場合と式(3)の場合、いづれのデータについてもX₂はそれぞれ60±5, 80±5 kcal/moleでデータ間の差異は小さく、X₂は化学反応の特性を比較的よく表わし、△Eに相当すると考えられる。しかし式(3)の場合、式(1)~(2)の場合より大きくなる傾向をもつことに留意すべきであろう。他方式(4)~(7)の場合、X₂は単なるパラメータ的因素が強く必ずしも化学反応の特性を表わしているとは云い難い。したがってこれらのデータによればコークスの反応の見かけの活性化エネルギーは式(1)~(2)によれば60±5, (3)によれば80±5 kcal/moleと評価し得る。

(記号) K_B: Boudouard平衡値, P_{CO₂,e}: CO₂の平衡分圧(atm), P_i: ガス成分iの分圧(atm), R: 反応速度(mole·c/g·coke/min), Rg: 気体定数, T: 温度(⁰K) [文献] 1) Carbon, 8(1970), P39, 2) J.Phys.Chem., 60(1956), P480, 3) Ber.Bunsenges.Phys.Chem., 70(1966), P664, 4) Arch.Eisenhüttenwes., 43(1972), P597, 5) Proc.Roy.Soc., A193(1948), P357, 6) Carbon, 5(1967), P389

表1 k₁の温度依存性に関するパラメータ X₂(kcal/mole)

式	1	2	3	(X ₂) 4 (X ₄)	5	6	7
DT	55.0	58.3	75.0	66.6	80.2	10.4	
DB	58.3	61.8	76.3	64.3	124.5	52.4	52.5
DM	60.2	61.0	82.9	79.1	69.0	67.1	59.0
DF	63.5	64.4	84.9	89.5	71.5	69.0	70.8

図1 R_mとR_cの相関関係(σ²; R̄=1/R)