

## (17) 成型コーカス強度におよぼす乾留ガス雰囲気の影響

関西熱化学(株)研究所 天本和馬 上村信夫 阿部利雄 西田清二

1 緒言 強粘結炭を主原料とする従来型の室圧式コーカス製造法に代って、①原料ソースの拡大、②連続操業による環境対策の容易さ、③作業能率の向上、等をねらいとするガス直接加熱方式による成型コーカス製造研究がナショナルプロジェクトとして進行している。<sup>1)</sup>しかし、従来法と異なる条件を採用するためには解決すべき問題点も多い。筆者らは室圧法とガス直接加熱方式の違いの一つである乾留時のガス雰囲気に着目してコーカス強度に与える影響について検討した。加熱ガスは大別して、燃焼ガスによるものと、発生ガスを燃焼せずに加熱する方法とがあるが、従来、コーカス強度に及ぼす影響は高溫における $H_2O$ ,  $CO_2$ によるコーカスのガス化反応に由来するものを除いてあまり明確にされてはいない。

2 実験 2-1 試料 Table 1 に示した配合による成型炭、  
Table 1 Blending ratio of coals and properties  
of blended coals

	PDH	Gunnii	Daido	Wit-B	Cen.	OS	VM	Roga-I
HV	25	15	25	35			27.2	39
LV	35			10	15	40	18.2	46

HV, LV の二種を用いた。バインダーとしてポリビニルアル

コール(PVA)の12.5%水溶液を石炭に対し8%添加した。

成型は1.5mm以下100%の石炭にバインダーを添加し常温で混練後ダブルロール型成型機で成型した。成型炭容積は約90ccである。 2-2 乾留 Fig.1 に示したSUS製レトルト中に成型炭20個を装入して乾留した。昇温パターンは500°Cに加熱した電気炉中にレトルトを装入し、一時間保持した後700°Cまで2°C/min., 950°Cまで4°C/min.とした。このときレトルト下部より非酸化性ガス( $COG$ ,  $N_2$ ,  $H_2$ )を導入した。すなわち、外部より加熱する間接加熱方式であるが乾留中の雰囲気を変えることが出来るものである。

3 結果および考察 レトルト中の平均空塔流速と得られたコーカスの $DI_{15}^{150}$ の関係を Fig.2 に示す。いずれの成型炭を用いてもガス流速の増大とともに $DI_{15}^{150}$ は低下したが、

低下の程度は成型炭およびガスの種類により大きく異なる。HV成型炭においては $N_2$ 流速下では生成コーカスの $DI_{15}^{150}$ はほとんど低下しないのに対し、 $COG$ および $H_2$ 流通下では流速の増大とともに $DI_{15}^{150}$ が急速に低下した。従って、 $COG$ と $N_2$ の違いは主に $H_2$ と $N_2$ の違いと換算できよう。一方、LV成型炭においては、いづれのガスを用いても流速とともに $DI_{15}^{150}$ は徐々に低下した。ガス流速の増大は成型炭より発生するタール分の濃度を低下させることにならっているが、Fig.3 に示すように外部よりタールを導入して、レトルト内のタール分圧を上昇せしめても効果はなかった。つまり石炭粒子内部における重質炭化水素(タール)の粘結作用が $N_2$ よりも $H_2$ によって、より以上に阻害されていることを示唆している。

機構的には熱分解時に内部に発生したタールが外部より導入されたガスにより逸散し、粘結作用が阻害されるものと考えられる。このような前提に立脚すれば、 $N_2$ と $H_2$ のタール逸散能の違いは分子サイズ、あるいは拡散速度の違いに帰せられようが、両ガスの分子サイズには大きな差はないので拡散速度の違いによるものと推測される。

