

KAWASAKI STEEL GIHO

Vol.19 (1987) No.2

---

Development of an Operation Guide for Coke Oven Gas Refinery Process by Use of  
Absorption Droplet Model

(Masahiro Kugishima) (Susumu Nakashima) (Mikio  
Kunitake) (Yoshihisa Nagaoka)

---

# 液滴吸収モデルによるコークス炉ガス精製プロセスの 操業ガイドの開発\*

川崎製鉄技報  
19 (1987) 2, 87-92

## Development of an Operation Guide for Coke Oven Gas Refinery Process by Use of Absorption Droplet Model

### 要旨

コークス炉ガスの焼制コストと上級品の販路  
基礎工場のコスト



## 3.2 液滴吸収モデル

$$A_n = \sqrt{B_n \pi} \frac{4[\sin(B_n R) - R \cos(B_n R)]}{D_{\text{gas}} k_{\text{L}}}$$

吸收塔には、充てん塔または段塔が多く用いられているが、当社

ここで、 $B_n : \tan B_n R = \frac{B_n D R}{D_{\text{gas}} k_{\text{L}}}$  を満足する全ての解

して、液溜り部分の気液接触面積は液滴の総表面積に比べて十分小

$c_i$ : 初期液濃度  
 $c^*$ : ガスの平衡液濃度

て、液滴周囲のガス境膜に到達したガス成分が、気液界面まで移動

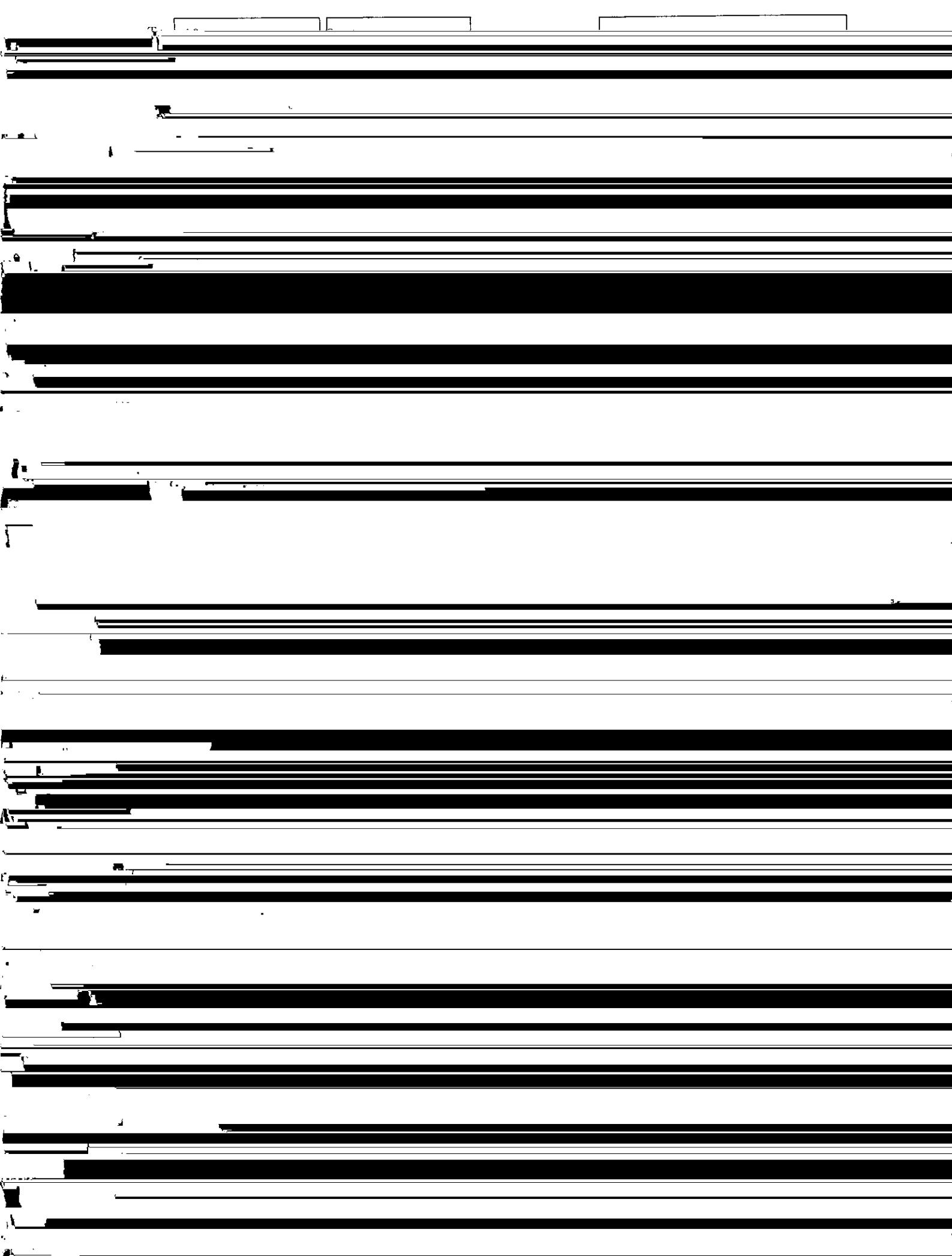
$c_{AS}$ : 界面液濃度

$$\frac{1}{\alpha} = \frac{T}{\rho g \mu} \int_{\text{下限}}^{\text{上限}} \frac{dP}{P}$$

液滴吸収モデルに含まれる物性値で、気液平衡関係のような系に

さて、液滴吸収モデルを用いるためには液滴径が必要であるが、

お、拡散係数に関しては実験式<sup>5)</sup>による値を用いた。



行っている。

### 3.5 実施効果

