

A Figura mostra um corte esquemático de um desgaseificador RH.

Uma dos processos mais importantes conduzidos no RH, em usinas de aços planos, é a descarburação sob vácuo, especialmente para a produção de aços IF.

A reação que ocorre dentro do "vaso" do RH é, evidentemente, C+O=CO

Um RH bem operado deve ter, como limitação cinética, o transporte de carbono no metal dentro do vaso, pois este é o limite "incontrolável" no processo.

Assumindo que:

- a) consigamos manter o teor de <u>O</u> no aço, aproximadamente constante em cerca de 700ppm e que o transporte de oxigênio, assim, não influencie a cinética do processo
- b) Que o transporte de CO no gás seja muito rápido
- c) Que a reação na interface seja muito rápida

É possível estabelecer uma equação para o fluxo de carbono na interface aço-vácuo, no vaso, em função de $\%\underline{C}_{vaso}$, $\%\underline{C}_{i} = \%\underline{C}_{eq}$, e k. supondo-se que a pressão no interior do vaso seja de 1mmHg e o gás seja CO puro.

Sabendo que a taxa de circulação do RH é dada por Q[kg/s] que saem da panela para o vaso e voltam do vaso para a panela, uma estratégia para calcular a evolução de \mathcal{C}_{panela} e \mathcal{C}_{vaso} é realizar DOIS balanços de massa do carbono: o primeiro, para o vaso e o segundo para a panela,

No balanço do vaso tem-se a entrada de aço que vem da panela com $\%\underline{C}_{panela}$ e dois termos de saída de carbono: o carbono do aço que volta para a panela com $\%\underline{C}_{vaso}$ e o carbono que sai do aço, através da área A interfacial, pelo fluxo discutido acima. No balanço da panela, há apenas saída e entrada por circulação. Como o $\underline{C}_{vaso} < \%\underline{C}_{panela}$ a circulação reduz o teor de carbono da panela.

O resultado são duas equações diferenciais.

Resolva este sistema de equações, numericamente, em EXCEL, adotando os seguintes parâmetros iniciais:

Wv	40000
Wp	160000
Α	25
k	0.1
Q	5000
delta T	1

Avalie o efeito de variar Q e Ak na cinética de descarburação.

O Balanço de carbono na Panela

$$\begin{bmatrix} Carbono \\ na & panela \\ em & t \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} Carbono \\ que \ sai \ da \ panela \\ em \ dt \\ (circulação) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} Carbono \\ que \ entra \ na \ panela \\ em \ dt \\ (circulação) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Carbono \\ na \ panela \\ em \ t + dt \end{bmatrix}$$

$$\frac{W_P C_P(t)}{100} - \frac{QC_P(t)}{100} dt + \frac{QC_V(t)}{100} dt = \frac{W_P C_P(t+dt)}{100}$$

usando Δt

$$\frac{W_{P}}{100} [C_{P}(t + \Delta t) - C_{P}(t)] = \frac{Q}{100} [C_{V}(t) - C_{P}(t)] \Delta t$$

assim

$$C_{P}(t + \Delta t) = C_{P}(t) + \frac{Q}{W_{P}} [C_{V}(t) - C_{P}(t)] \Delta t$$

O balanço de carbono no Vaso

$$\begin{bmatrix} Carbono \\ no & vaso \\ em & t \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} Carbono \\ que \ sai \ do \ vaso \\ em & dt \\ (circulação \\ + \ fluxo) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} Carbono \\ que \ entra \ no \ vaso \\ em \ dt \\ (circulação) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Carbono \\ no \ vaso \\ em \ t + dt \end{bmatrix}$$

$$\frac{W_{_{V}}C_{_{V}}(t)}{100} - \frac{QC_{_{V}}(t)}{100}dt - jAdt + \frac{QC_{_{P}}(t)}{100}dt = \frac{W_{_{V}}C_{_{V}}(t+dt)}{100}$$

usando Δi

$$\frac{W_{V}}{100} \left[C_{V}(t + \Delta t) - C_{V}(t) \right] = \frac{Q}{100} \left[C_{P}(t) - C_{V}(t) \right] \Delta t - Ak \left(C_{V}(t) - C_{eq} \right) \Delta t$$
assim

$$C_{V}(t + \Delta t) = C_{V}(t) + \frac{Q}{W_{V}} \left[C_{P}(t) - C_{V}(t) \right] \Delta t - \frac{100Ak}{W_{V}} \left(C_{V}(t) - C_{eq} \right) \Delta t$$