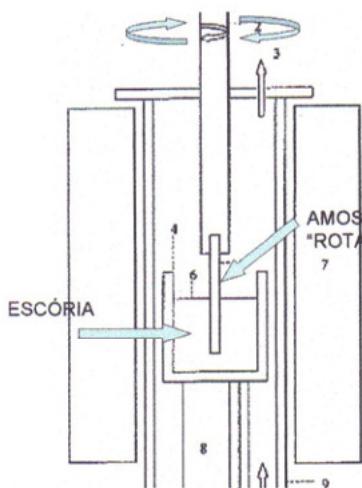


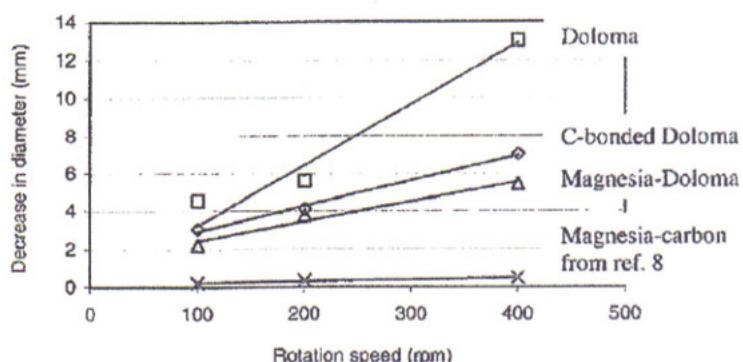
EEIMVR-UFF REFINO DOS AÇOS DEZEMBRO 2011 P2 PROVA B



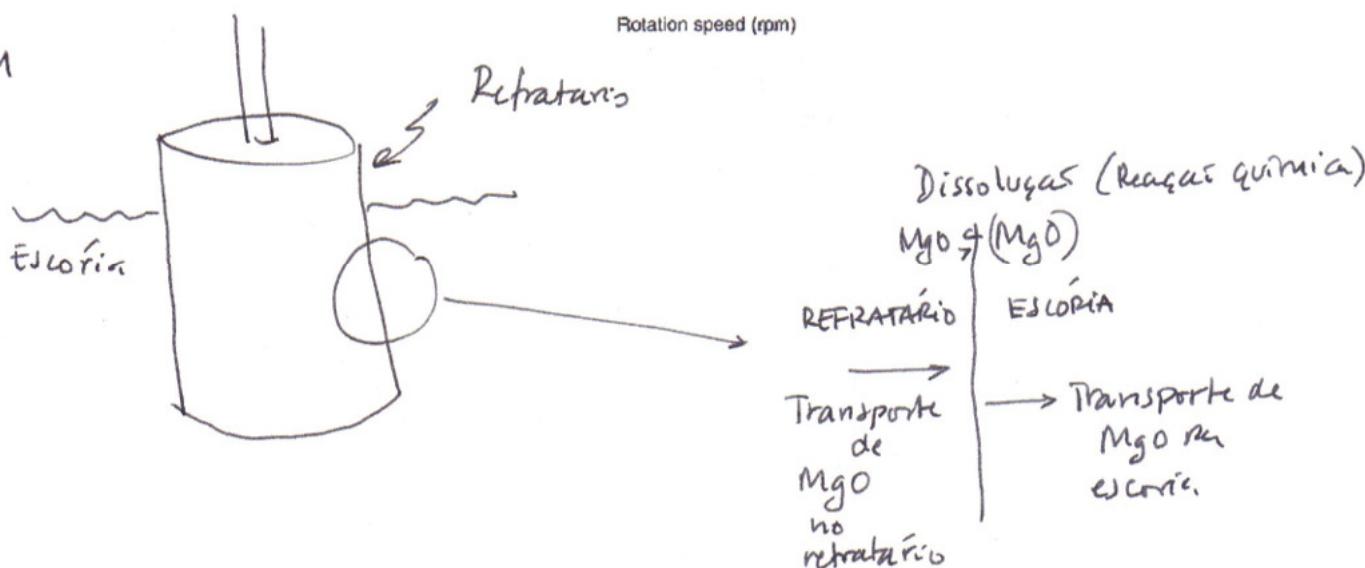
6) Brabie e colaboradores estudaram a dissolução de refratários contendo MgO em escórias contendo CaO-MgO-SiO₂-Al₂O₃. Eles usaram a técnica do cilindro rotativo, em que um cilindro do refratório gira a velocidade constante dentro da escória a ser estudada.

6.1) Quais as etapas que podem influenciar a cinética da dissolução de um refratório contendo MgO em uma escória com 0% de MgO? Faça um desenho esquemático destas etapas.

6.2) A Figura abaixo mostra o efeito da velocidade de rotação na diminuição do diâmetro do cilindro de vários refratários. Qual etapa deve controlar o processo? Porque?



6.1



6.2 A única etapa influenciada pela velocidade de rotação, entre as 3 descritas acima é o TRANSPORTE DE MgO NA ESCÓRIA para a rotação favorecerá a movimentação do líquido.

EEIMVR-UFF REFINO DOS AÇOS DEZEMBRO 2011 P2 PROVA A

- 1) Em um conversor de sopro por cima, após a formação de uma escória líquida, observa-se um desequilíbrio significativo entre a atividade do FeO da escória e o teor de carbono no banho metálico, como mostra a Figura a esquerda. Enquanto

está sendo soprado oxigênio no conversor, observa-se uma taxa de descarburação de 0,45%/min. Ao se atingir 0,4% de carbono no banho o sopro é interrompido e a taxa de descarburação cai dramaticamente (foi medido um valor de 0,015%/min).

- 1.1) Porque a taxa de descarburação cai tão dramaticamente quando o sopro para?
- 1.2) A descarburação ocorre pela reação $C + O = CO$ (g). Quais as etapas que poderiam controlar esta descarburação?
- 1.3) Qual o processo que faz surgir O no metal?
- 1.4) Quais seriam as etapas da descarburação se ela ocorresse segundo a reação direta $C + FeO = Fe + CO$ (g).

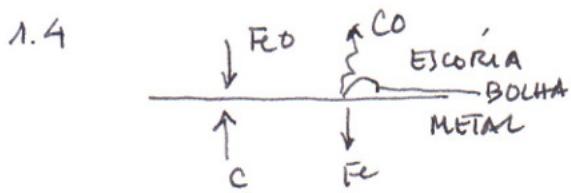
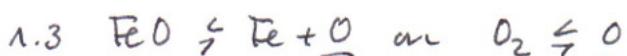
1.5) Supondo que o transporte de carbono no metal

fosse a etapa controladora da cinética de descarburação, escreva a equação de fluxo da descarburação. Neste momento (quando o banho tem 0,4%C, coloque valores numéricos na equação, para os termos que você conhecer).

1.6) Conhecido o fluxo de carbono global para fora do metal, qual seria a próxima etapa para calcular o teor de carbono em função do tempo (Nota: esta método de cálculo ignoraria o mecanismo da reação no conversor mas poderia ser útil, na prática.) Quais os parâmetros que entram na equação final que você obtém ou obteria?

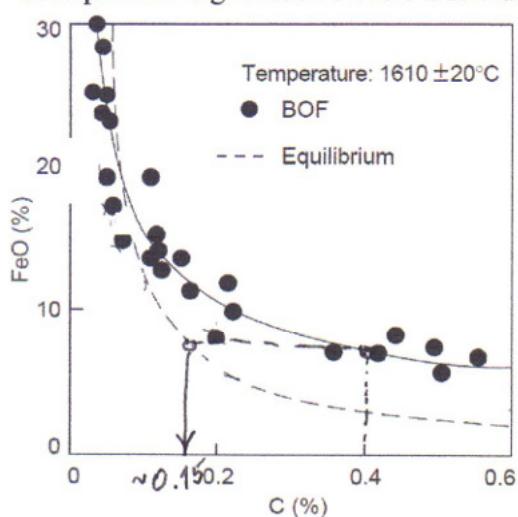
1.1 Durante o sopro há ~~emulsão~~ onde a taxa de reações é alta. Sem sopro, para a formação de ~~emulsão~~ e passarmos a depender de processos mais lentos.

1.2 Nucleação de uma bolha, transporte de O e C para a bolha, reação química, transporte de CO dentro da bolha, saída da bolha.



1.5 $j = k (\% C(t) - \% C(int)) \Rightarrow j = k (0.4\% - 0.15\%)$

1.6 Fazer um balanço de massa. k, A, W (ou V)



EEIMVR-UFF REFINO DOS AÇOS DEZEMBRO 2011 P2 PROVA A

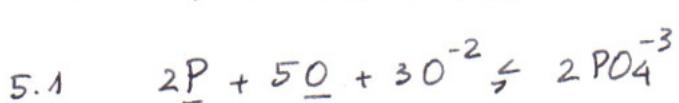
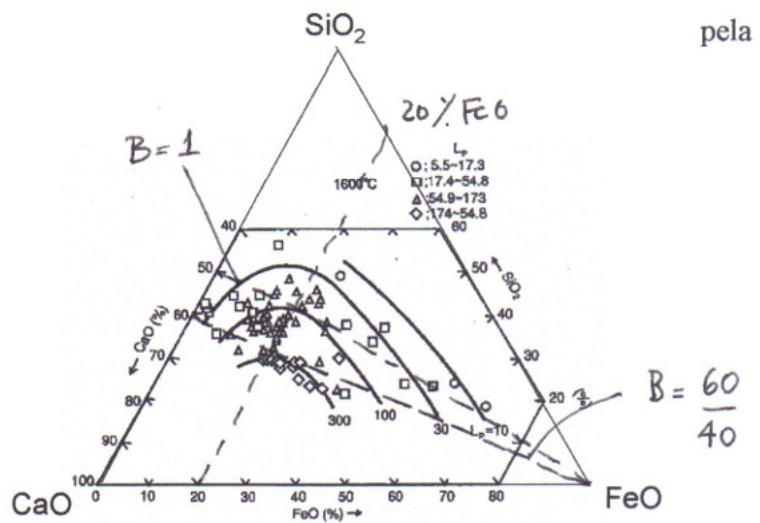
5) A Figura apresenta as razões de distribuição de fósforo em escórias "aproximadas" no sistema CaO-SiO₂-FeO. A razão de distribuição de fósforo é a relação entre $L_p = \frac{\%P \text{ na escória}}{\%P \text{ no aço}}$

5.1) Escreva a equação de desfosforação em meio oxidante. Escreva qual seria a "constante de equilíbrio" da reação de desfosforação em meio oxidante, termodinâmica.

5.2) Explique quais termos deveriam permanecer constante para que L_p dependesse SOMENTE de características da escória.

5.3) Para uma escória de basicidade constante, e supondo todas as demais condições constantes, aumentar o teor de FeO da escória além de cerca de 20% favorece a desfosforação? Explique.

5.4) Qual o efeito aparente, da figura, da basicidade sobre L_p ? Mostre, no gráfico, para duas basicidades diferentes, com 20%FeO na escória.



$$K = \frac{\alpha_{PO_4}^{-3}}{\%P^2 \%O^5 \alpha_{O^-2}^3}$$

5.2 Para que L_p seja uma constante, num mesmo

$$K = \frac{\alpha_{PO_4}^{-3} \times \alpha_{O^-2}^{-3}}{\%P^2 \%O^5 \alpha_{O^-2}^3}$$

$$\frac{\alpha_{PO_4}^{-3}}{\%P^2}$$

depende de K , $\alpha_{PO_4}^{-3}$, $\%O$ e $\alpha_{O^-2}^{-2}$

a $\%O$ NÃO é característica da escória. Logo L_p só tem sentido p/ um mesmo NÍVEL DE OXIDAÇÃO DO AÇO.

5.3 Pelo gráfico, para $B=1,5$, o aumento do %FeO REDUZ L_p

5.4 Comparando $B=1 < B=1,5$ vê se que B aumenta L_p .

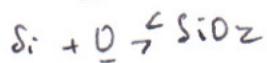
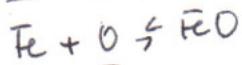
EEIMVR-UFF REFINO DOS AÇOS DEZEMBRO 2011 P2 PROVA A



6) A Figura mostra a evolução do consumo de eletricidade em uma aciaria do vale do Paraíba. Sabendo que $\Delta H_{Fe}^{25-1600C} = 387 \text{ kWh/t}$ (valor da propriedade termodinâmica) comente estes resultados sob o ponto de vista de eficiência e balanço energético.

Se o consumo de energia elétrica é INFERIOR ao consumo térmico (ΔH) deve haver OUTRAS FONTES de energia.

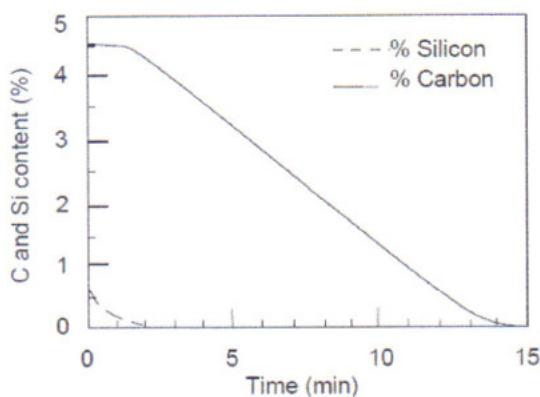
No caso, os modernos FEA utilizam a queima de:



e o uso de maquinários como apótes adicionais de energia.

EEIMVR-UFF REFINO DOS AÇOS DEZEMBRO 2011 P2 PROVA A

7. A Figura mostra a oxidação do silício e do carbono em um conversor LD de sopro combinado.



Segundo Turkdogan, a oxidação do silício ocorre antes do carbono se oxidar e é importante para a formação da escória. Ainda segundo o autor, o teor de silício de equilíbrio é aproximadamente zero e o processo de oxidação do silício é controlado pelo transporte do silício no metal líquido.

5.1) Escreva a equação de fluxo do silício dentro das premissas apresentadas acima.

5.2) Deduza uma equação para o teor de silício em função do tempo, no conversor. 5.3) Compare com a forma aproximada do gráfico da figura a esquerda.

5.1

$$\frac{\% \text{Si}_\text{eq}}{\% \text{Si}_\text{c}} = 0$$

$$\uparrow j_{\text{Si}}$$

$$j_{\text{Si}} = k (\% \text{Si}(t) - \% \text{Si}_\text{c})$$

$$j_{\text{Si}} = k \% \text{Si}(t)$$

5.2

Balango de Massa

$$\frac{\% \text{Si}(t) \cdot W}{100} - j_s A dt = \frac{\% \text{Si}(t+dt) \cdot W}{100}$$

$$d \% \text{Si}(t) = - \frac{A k}{100 W} dt$$

integando

$$\ln \frac{\% \text{Si}(t)}{\% \text{Si}(0)} = - \frac{Ak}{100W} t$$

5.3 A equação indica uma queda assintótica a $\% \text{Si} = 0$ desde $\% \text{Si}(0)$ como mostra a figura

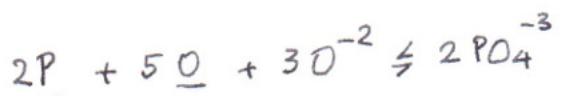
EEIMVR-UFF REFINO DOS AÇOS DEZEMBRO 2011 P2 PROVA A

9. Qual a reação que descreve a dessulfuração do aço em condições redutoras. Como é possível saber o efeito da basicidade da escória sobre a desulfuração, nestas condições? 9.1) Em uma aciaria, ao se iniciar a dessulfuração, observou-se um aumento do teor de fósforo no aço. Explique porque. Quais medidas podem ser tomadas para evitar este fenômeno?



b) A basicidade representa uma medida indireta da atividade do íon O^{-2} que é um reagente na reação acima.

9.1 A escória contendo P não deve ter sido completamente removida ocorrendo reversão do P devido a desoxidação (necessária p/ a de-S) e o aumento da T usual

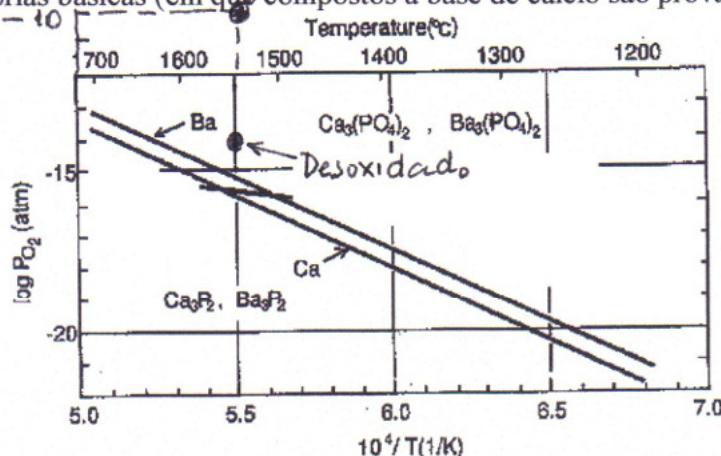


Quando $\underline{O} \downarrow$ a reação se desloca para a esquerda.

EEIMVR-UFF REFINO DOS AÇOS DEZEMBRO 2011 P2 PROVA B

OXIDADO

4) O diagrama apresenta as regiões de estabilidade dos compostos de fósforo com cálcio e com bário. Ignorando a informação sobre o bário, e supondo que desejamos desfosforar o aço em escórias básicas (em que compostos a base de cálcio são prováveis, se descrevermos a escória de forma "molecular") marque no gráfico um ponto correspondente a um aço bem desoxidado (4ppm de oxigênio em solução e de um aço oxidado (500ppm em solução), ambos a 1550 °C e comente quais as condições mais adequadas para a desfosforação do aço.



formas "molecular" marque no gráfico um ponto correspondente a um aço bem desoxidado (4ppm de oxigênio em solução e de um aço oxidado (500ppm em solução), ambos a 1550 °C e comente quais as condições mais adequadas para a desfosforação do aço.

4.1) Apresente a reação iônica da desfosforação do aço em condições oxidantes.

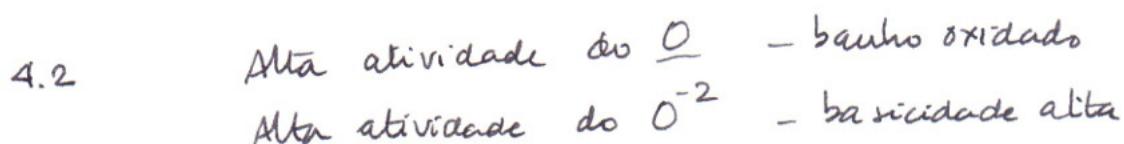
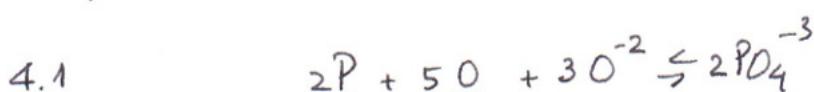
4.2) Apresente e explique três fatores importantes (termodinâmicos) para a desfosforação do aço em meio oxidante.

Nota: Use a Lei de Sievert para o oxigênio no aço a 1550 °C como $\%O = 2620 \sqrt{P_{O_2}}$

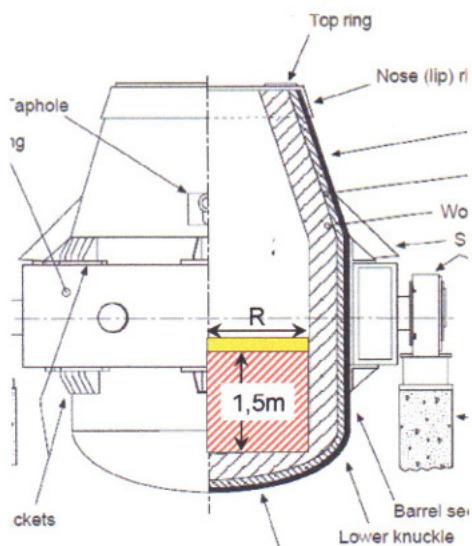
$$4 \text{ ppm} = 0,0004\% = 2620 \sqrt{P_{O_2}} \quad P_{O_2} = 2,3 \times 10^{-14}$$

$$500 \text{ ppm} = 0,05\% = 2620 \sqrt{P_{O_2}} \quad P_{O_2} = 3,64 \times 10^{-10}$$

O aço é mais facilmente desoxidado em condições básicas que levam a formação de PO_4^{3-} (FOSFATO). Os dois pontos (mesmo o aço desoxidado) caem na formação de PO_4^{3-} na figura.



EEIMVR-UFF REFINO DOS AÇOS DEZEMBRO 2011 P2 PROVA B



3) A Figura mostra um conversor típico de 200t. O aço tem densidade de $7,1 \text{ t/m}^3$ a temperatura do processo. Considerando que o coeficiente de transporte de massa da reação que controla a descarburação seja o mesmo em qualquer processo dentro do conversor, e que o transporte no metal seja controlador, como você compararia a descarburação de uma gota de metal dentro da emulsão com 10mm de diâmetro com a descarburação na interface metal-escória do banho, empregando o que aprendeu de cinética.

Se o coeficiente de transporte de massa for o mesmo para todos os processos, o fluxo seria o mesmo desde que os teores de %C no metal e nas interfaces forem, também, os mesmos.

Assim, fazendo o balanço de massa, a principal diferença sobre o efeito do fluxo seria dada pela relação $\frac{A}{w}$ ou $\frac{A}{V}$

$$\text{No banho metálico} \quad A = 4\pi R^2 \quad V = 4\pi R^2 h$$

$$\frac{A}{V} = \frac{4\pi R^2}{4\pi R^2 \cdot 1,5} = \frac{1}{1,5} \text{ m}^{-1} = 0,6 \text{ m}^{-1}$$

$$\text{Na gota estérica} \quad A = \frac{4}{3}\pi r^3 \quad A = 4\pi r^2$$

$$\frac{A}{V} = \frac{4\pi r^2}{\frac{4}{3}\pi r^3} = \frac{3}{r} = \frac{3}{0,01} = 300 \text{ m}^{-1}$$

Assim, as relações $\frac{A}{V}$ são 300 m^{-1} e $0,6 \text{ m}^{-1}$. Uma diferença de $500\times$ que deve ter um impacto muito grande sobre a variação da %C(t), se o k for o mesmo.