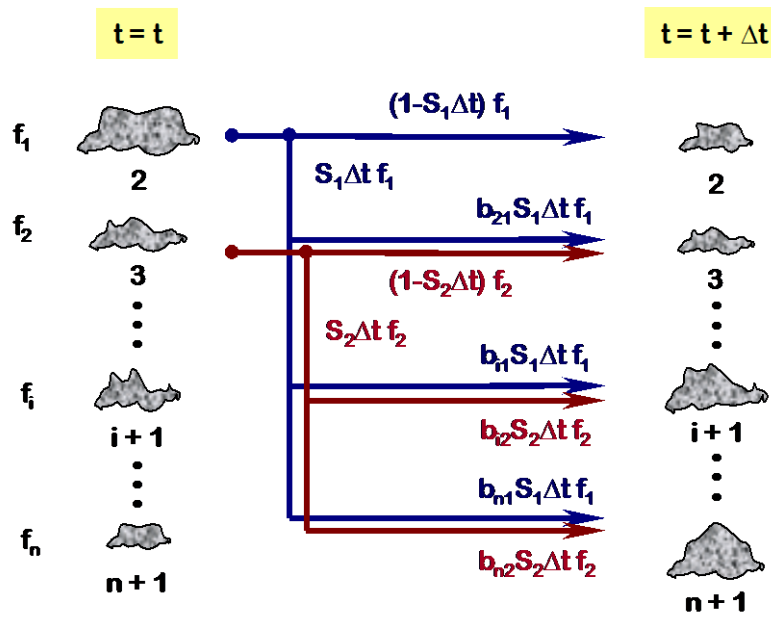


## 1. Moagem

Para a simulação do moinho de bolas o modelo baseia-se na chamada Teoria do Modelo Populacional. Esta teoria introduziu dois conjuntos de parâmetros: a Função de Seleção  $S$  e a função de quebra  $B$ . O primeiro conjunto refere-se à cinética de moagem de cada partícula independente do segundo conjunto, que caracteriza a distribuição do tamanho dos fragmentos produzidos como resultado de um evento de quebra.

A Figura abaixo ajuda a definir ambos os conceitos com maior clareza. Considere que em qualquer instante  $t$ , a distribuição de tamanho do sólido em um moinho é quantificada pelas frações  $f_i$  ( $i = 1, n$ ) retida nas  $n$  malhas diferentes representadas à esquerda dessa figura. Após um intervalo de tempo  $\Delta t$ , a distribuição de tamanho resultante é representada à direita da mesma figura. Durante este intervalo algumas partículas serão fraturadas e seus fragmentos redistribuídos para as malhas inferiores. Para as partículas retidas na malha ' $i + 1$ ' (a fração ' $i$ '), a função de seleção  $S_i$  ( $\text{min}^{-1}$ ) representa a velocidade de quebra, ou seja, a fração das partículas na faixa de tamanho  $[d_{i+1}, d_i]$  que são fraturadas, por unidade de tempo. Portanto, o produto  $(S_i \Delta t)$  representa a fração do material retido na malha ' $i + 1$ ', no tempo  $t$ , que será fraturada pela ação da carga moedora, durante o período de tempo  $\Delta t$ . A Função de Quebra  $b_{ij}$  denota a distribuição dos fragmentos decorrentes da quebra das partículas retida na malha ' $j + 1$ ' para retidas na malha inferior ' $i + 1$ '.



Com relação à figura acima, é possível estabelecer, para cada fração de tamanho  $i$ , o seguinte balanço populacional de partículas:

$$[\text{Partículas na fração } i \text{ no tempo } (t + \Delta t)] =$$

$$[\text{Partículas na fração } i \text{ no instante } t]$$

$$- [\text{Partículas na fração } i \text{ quebradas durante o intervalo de tempo } \Delta t]$$

$$+ [\text{Somatório de partículas adicionadas à fração } i \text{ como resultado da quebra de partículas nas frações mais grossas } (j = 1, i-1)]$$

então, se  $W$  representa a massa do minério no moinho:

$$f_i(t + \Delta t)W = f_i(t)W - S_i \Delta t f_i(t)W + b_{i1} S_1 \Delta t f_1(t)W + b_{i2} S_2 \Delta t f_2(t)W + \dots + b_{i,i-1} S_{i-1} \Delta t f_{i-1}(t)W$$

Considerando a condição limite quando  $\Delta t$  se aproxima de zero, a expressão acima reduz-se ao sistema de equações diferenciais de primeira ordem:

$$\frac{d(f_i)}{dt} = -S_i f_i + \sum_{j=i-1}^1 b_{ij} S_j f_j$$

A solução analítica deste complexo sistema de equações diferenciais é felizmente conhecida, sob a suposição restritiva de que os parâmetros S e B são invariantes com o tempo; dando origem a uma solução particular do sistema geral denotado 'Modelo Linear', que em sua matriz é expresso como:

$$f = (TJT^{-1})f^o$$

Onde,

$f = \{f_i   i = 1, 2, \dots, n\}$	Vetor da distribuição granulométrica do produto do moinho.
$f^o = \{f_i^o   i = 1, 2, \dots, n\}$	Vetor da a distribuição granulométrica da alimentação do moinho
$T = \{T_{ij}   i = 1, 2, \dots, n\}$	Matriz triangular inferior de valores $T_{ij}$ definida como: $T_{ij} = 0$ quando $i < j$ $T_{ij} = 1$ quando $i = j$ $T_{ij} = \sum_{k=j}^{i-1} \frac{b_{ij} S_k T_{kj}}{(S_i - S_j)}$ quando $i > j$ .

E,

$J = \{J_{ij}   i = 1, 2, \dots, n\}$	Matriz diagonal definida como: $J = \left(1 + \frac{S_i \tau}{N}\right)^{-N}$ quando $i = j$ $J = 0$ quando $i \neq j$
---------------------------------------	--

onde  $\tau$  é o tempo de residência médio - e  $N$  o números de misturadores perfeitos em série. O método para determinar o valor deste parâmetro pode ser baseado na relação entre comprimento e diâmetro do moinho ou considerar ainda a viscosidade da polpa e velocidade de rotação, entretanto o valor de  $N = 3$  misturadores perfeitos é usualmente válido na maioria dos casos.

O modelo para a Função Seleção e Quebra é representado pelas seguintes relações:

- Para a função de seleção

$$S_i = [1/(1 + \alpha_{02}/\alpha_{01})] \{ \alpha_{01}(d_i^*)\alpha_{11}/[1 + d_i^*/d_{crit}]\alpha_2 + \alpha_{02}(d_i^*)\alpha_{12} \}$$

E

$$d_i^* = (d_i * d_{j+1})^{0.5}$$

$$d_{crit} = \exp(7.27 + 0.5 * d_{mu})$$

Onde,

$d_{mu}$	Diâmetro em polegada do <i>top-size</i> de reposição da carga de bolas.
$\alpha_{02}, \alpha_{01}, \alpha_{011}, \alpha_2, \alpha_{12}$	Parâmetros de ajuste da Função Seleção.

- Para a função quebra:

$$B_{ij} = \beta_{0j} \left( \frac{d_i}{d_{j+1}} \right)^{\beta_{1j}} + (1 - \beta_{0j}) \left( \frac{d_i}{d_{j+1}} \right)^{\beta_{2j}}$$

E

$$\beta_{0j} = \beta_{00} \left( \frac{d_{j+1}}{1000} \right)^{-\beta_{01}}$$

$\beta_{00}, \beta_{01}, \beta_1, \beta_2$	parâmetros da função quebra determinados a partir de teste de laboratório.
--	--

A abordagem energética da moagem é introduzida para possibilitar o cálculo da energia consumida pelo moinho em função de suas características, utilizando a fórmula empírica dada por Hogg & Fuerstenau ("Power Relations for

Tumbling Mills”, Trans. SME-AIME, Vol. 252, pp. 418-432, 1972), aqui expandida a partir de sua formulação original para considerar a contribuição de cada componente da carga do moinho (bolas e polpa) na energia total.

O escalonamento da função seleção é feito através do consumo específico de energia (kWh/tonelada) pela relação:

$$S_i \tau = S_i^E * P/W$$

Onde,

$W$ : Taxa de sólidos da descarga do moinho.

$$P = \eta P_{gross} = 0.238 D^{3.5} \left( \frac{L}{D} \right) N_c \rho_{ap} (J - 1.065 J^2) \sin(\alpha)$$

Onde,

$P_{gross}$	Energia bruta do moinho (kW) = Pnet / $\eta$ .
$\eta$	eficiência elétrica e de transmissão de energia, ° / 1.
$D$	diâmetro interno efetivo do moinho, pés.
$L$	comprimento interno efetivo do moinho, pés.
$N_c$	velocidade de rotação; expresso como fração (° / 1) da velocidade crítica
$J$	enchimento volumétrico aparente do moinho fracionário, ° / 1 (incluindo as bolas e os vazios intersticiais).
$\alpha$	ângulo de elevação de carga (define o posicionamento do centro de gravidade da carga do moinho (o 'feijão') em relação à direção vertical. Tipicamente na faixa de 30 ° a 35 °.

e

$$\rho_{ap} = \{(1 - f_v) \rho_b J_b + \rho_p J_p f_v J_b + \rho_p (J - J_b)\} / J$$

e  $\rho_{ap}$  representa a densidade aparente da carga (tonelada / m3), que pode ser determinada com base nos componentes de carga (bolas, preenchimento intersticial e polpa em suspensão ou *overflowing*).

Onde,

$f_v$	fração de volume (° / 1) de vazios intersticiais entre as bolas (tipicamente assumido como sendo 40% do volume aparentemente ocupado pelas bolas).
$J_b$	preenchimento de bolas aparentes (° / 1) (incluindo bolas, polpa e os vazios intersticiais entre as bolas).
$J_p$	enchimento de polpa intersticial (° / 1), correspondente à fração dos vazios intersticiais (entre a carga de bola) realmente ocupada pela polpa.
$\rho_p$	densidade da polpa (tonelada / m3).