



Rem: Revista Escola de Minas

ISSN: 0370-4467

editor@rem.com.br

Escola de Minas

Brasil

Torquato, Nilton Carlos; Medeiros da Luz, José Aurélio

Espessadores no beneficiamento de minério de ferro

Rem: Revista Escola de Minas, vol. 64, núm. 1, enero-marzo, 2011, pp. 91-96

Escola de Minas

Ouro Preto, Brasil

Disponível em: <http://www.redalyc.org/articulo.oa?id=56418762012>

- Como citar este artigo
- Número completo
- Mais artigos
- Home da revista no Redalyc

redalyc.org

Sistema de Informação Científica

Rede de Revistas Científicas da América Latina, Caribe, Espanha e Portugal

Projeto acadêmico sem fins lucrativos desenvolvido no âmbito da iniciativa Acesso Aberto

## Espressadores no beneficiamento de minério de ferro

### *Thickeners in iron ore processing*

**Nilton Carlos Torquato**

Especialista em Processo Mineral  
da Vale

[nilton.torquato@vale.com](mailto:nilton.torquato@vale.com)

**José Aurélio Medeiros da Luz**

Engenheiro de Minas – Professor Adjunto do  
DEMIN/EM/UFOP

[jaurelio@demin.ufop.br](mailto:jaurelio@demin.ufop.br)

### Resumo

Esse trabalho visa a comparar estudos de espessamento realizados em escala industrial com ensaios de sedimentação realizados em escala de bancada e propõe a utilização de fatores de correção nos métodos clássicos de dimensionamento de espessadores convencionais. A prática industrial, no âmbito do tratamento de minérios de ferro no Brasil, tem consolidado uma modificação substancial no método clássico de Kynch (com traçado de Talmage & Fitch), a qual consiste em adotar, para o traçado, a concentração mássica de sólidos na proveta após 24 horas, no lugar da concentração nominal do *underflow* no espessador industrial. Os ensaios indicam que a área unitária assim obtida ainda deve ser afetada com os fatores de correção. Esse fator multiplicativo, é de 0,64, para espessadores de lammas, e de 1,3, para espessadores de concentrado fino (*pellet feed*).

**Palavras-chave:** Espessador, dimensionamento, sedimentação.

### Abstract

*This article displays a thickness comparison between an industrial scale campaign test and some bench scale tests for sedimentation and proposes correction factors for the classical dimensioning methods for the conventional thickeners. Brazilian iron ore processing has consolidated a substantial modification of the classical Kynch's method (under the Talmage & Fitch's graphical procedure). It involves the adoption of the mass concentration value corresponding to the height of the slurry supernatant interface after 24 hours of rest in a conventional graduated cylinder test instead of that corresponding to the nominal underflow concentration in the industrial thickener. The tests indicate that the calculations for the solid-loading area need to be corrected by a multiplicative factor of 0.64 for slime thickeners and 1.3 for pellet feed thickeners.*

**Keywords:** Thickening, sizing, settling.

### 1. Introdução

A vasta utilização dos espessadores promove crescente interesse em se entenderem a operação e o dimensionamento desses equipamentos, com a finalidade de melhorar seu desempenho no atendimento às suas diferentes características operacionais. Exemplo de tentativa de metodologia alternativa de previsão do processo de sedimentação pode ser visto em Luz (2009). O espessador recebe alimentação em forma de polpa e - sob a influência da gravidade -

gera dois produtos; um transbordado, dito *overflow*, normalmente água clarificada e um espessado, dito *underflow*, produto com maior concentração de sólidos.

O presente trabalho está adstrito ao âmbito do beneficiamento de minérios de ferro e teve como objetivo precípua obter correlação entre resultados de ensaios em proveta e de operações industriais.

Para as condições reinantes em espessamento, a concentração volumétrica

de partículas é grande, o que faz com que haja regime de sedimentação por zona, com a mútua interferência das partículas na sedimentação. Assim, as equações para sedimentação discreta perdem sua

validade.

Isso pode ser apreciado nos ensaios de sedimentação em provetas para dimensionamento de espessadores. O tratamento de nuvem experimental de pontos de

$$z(t) = (z_0 - z_\infty) \times \left( 1 - \frac{t^a}{t^a + b^a} \right) + z_\infty \quad (1)$$

Onde:

$z_0(t)$  - cota da interface clarificada no instante  $t$  [m].

$z_\infty(t)$  - cota de equilíbrio da interface clarificada ( $t = \infty$ ) [m].

Já  $a$  e  $b$  são os parâmetros do modelo, e dependem das características das partículas e do ambiente físico-químico e químico da polpa. O parâmetro  $a$  é adimensional, enquanto  $b$  tem dimensão de

tempo e representa o intervalo temporal até que a interface atinja a cota em que tenha alcançado 50 % de seu percurso evolutivo (similar ao conceito de meia-vida, na física e química).

A equação anteriormente apresentada foi validada com inúmeros ensaios com muitos materiais, como finos de manganês, hidróxido de alumínio, lamas argilosas de hidrociclones de usinas de

beneficiamento densitário de minerais pesados e finos de minério de ferro (Luz, 2009; Luz, 2009b).

Como se vê, a equação de evolução da cota da interface é uma modificação da equação sigmoideal de Hill. A velocidade de sedimentação em zona (em ensaios de proveta) é obtida pela sua derivada em relação ao tempo de repouso, resultando a expressão a seguir:

$$v(t) = \frac{dz(t)}{dt} = z'(t) = -(z_0 - z_\infty) \times \left[ \frac{a \times b^a \times t^{a-1}}{(t^a + b^a)^2} \right] \quad (2)$$

O sinal negativo da velocidade de sedimentação é porque se trata de descensão da interface com o tempo.

Percebe-se que há frenagem devida ao aumento da concentração de sólidos nos horizontes inferiores, a qual pode ser

$$a(t) = z''(t) = - \frac{(z_0 - z_\infty) \times a \times b^a \times t^{a-2} \times [(a-1) \times b^a - (a+1) \times t^a]}{(t^a + b^a)^3} \quad (3)$$

O dimensionamento do espessador consiste, basicamente, no cálculo da área unitária. Normalmente é realizado com base em ensaios de sedimentação em escala de bancada, utilizando-se provetas graduadas de 1.000 ml ou 2.000 ml.

Seu dimensionamento também pode ser realizado em escala-piloto. No entanto, é difícil, nesse caso, regularizar o regime operacional para se garantir a constância da vazão, da concentração mássica de sólidos e de sua granulação

quantificada pela equação de aceleração da cota da interface clarificada:

na alimentação, durante todo o período do ensaio, pois, em se tratando de lamas, a mesma representa porção pequena da alimentação (3 % a 15 %) e o concentrado (*pellet feed*) geralmente é obtido em equipamentos de baixa capacidade

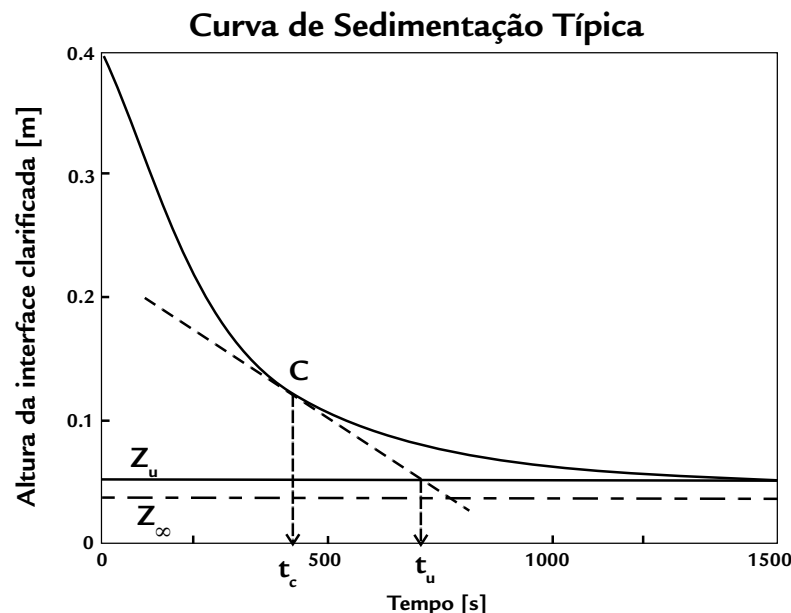


Figura 1  
Sedimentação de lama de minério de ferro, segundo o traçado de Talmage-Fitch clássico. Valores simulados para a lama de Fábrica, sob as seguintes condições: concentração mássica de sólidos na alimentação  $c_{ma} = 4,9$  %; concentração mássica de sólidos no espessador:  $c_{mu} = 30,0$  %; pH 7,2, 15 g/t de floculante Flonex 9026 e início de compressão em 420 s; parâmetros regressionais da Equação 1 iguais a:  $a = 1,591$  e  $b = 203$  s; coeficiente de correlação estatística de 99,3 % ( $z_u$  refere-se à concentração do underflow e  $z_\infty$ , àquela após 24 h).

unitária. A utilização de equipamento-piloto fica muito restrita também porque não é recomendado recircular os fluxos (*underflow* e *overflow*) na alimentação (o que poderia resultar a quebra de flocos e alteração na dosagem de reagente).

Em inúmeros autores (como, por exemplo: Laros e colaboradores, 2002; Osborne, 1981; Oliveira e colaboradores, 2004; Pinto e colaboradores, 2009; Simonsen e Almeida, 1991; Torquato, 2008), apresentam-se os mais utilizados métodos de dimensionamento, quais sejam: Coe e Clevenger; Kynch com traçado de Talmage e Fitch; Kynch com

traçado de Oltmann; Wihelm-Naide.

O método mais utilizado tem sido o de Kynch-Talmage-Fitch. O tempo de sedimentação,  $t_u$ , utilizado para dimensionamento da área unitária é determinado pela intersecção da tangente à curva de sedimentação no ponto de início de compressão, C, com a ordenada da linha horizontal, que representa a concentração dos sólidos no espessado, conforme apresentado no gráfico (Figura 1).

Na prática de dimensionamento adotada atualmente pela Vale, porém, o procedimento tem contrariado a des-

crição original, pois o tempo adotado é o referente à intersecção da tangente à curva de sedimentação no ponto C com a ordenada da linha horizontal,  $z_{\infty}$ , que representa a concentração após 24 h de sedimentação (método aqui referido como Kynch-Talmage-Fitch modificado).

Desvio no dimensionamento resulta em superdimensionamento ou subdimensionamento da área de espessamento.

No que tange à prática operacional da Vale, os dados de processo praticados e exitosamente estão sistematizados na Tabela 1.

Utilização dos espessadores nas instalações da Vale

Mina		Qtd	Aplicação	Alimentação		$C_{ma}$ (*)	$C_{mu}$ (**)	Área unitária m²/t/dia	Diâmetro m
				t/h	d50 (mm)	%	%		
Cauê		2	lama	143	0.0061	3.5	40	1.220	73
		2	pellet feed	55	0.0550	15	60	0.535	30
Conceição		1	lama	190	0.0064	4.2	35	1.722	100
		2	pellet feed	600	0.0520	45	65	0.049	30
Água Limpa		1	lama	42	0.0048	2.3	25	0.344	21
Brucutu		1	lama	250	0.0043	0.93	25	1.309	100
		2	pellet feed	1100	0.0670	47	65	0.034	34
Gongo Soco		1	lama	100	0.0067	6	40	0.131	20
		1	pellet feed	120	0.0610	47	65	0.027	10
Alegria		1	alim. flotação	500	0.0440	52	60	0.008	11
		2	pellet feed	370	0.0490	43	65	0.011	11
		1	lama	59	0.0045	3.2	35	0.987	42
		1	lama	57	0.0048	3.2	35	0.521	30
Fábrica Nova		1	lama	220	0.0056	5.1	45	0.553	61
		1	pellet feed	800	0.0450	48	65	0.037	30
Timbopeba		1	pellet feed	520	0.0510	45	65	0.016	16
Fábrica		2	lama	180	0.0039	4.5	48	0.654	60
		1	pellet feed	560	0.0390	40	70	0.053	30
Pico	Usinas: ITMA, B e D	1	lama	230	0.0044	3	30	0.288	45
	ITMA e B	1	pellet feed	192	0.0460	50	70	0.029	13
	ITMD	1	pellet feed	350	0.0460	50	70	0.115	35
	ITMI	1	lama	180	0.0051	3.9	40	0.455	50
		1	pellet feed	670	0.0460	38.8	70	0.060	35
Mutuca		1	lama	340	0.0047		55	0.060	25
Vargem Grande		1	alim. flotação	550	0.0430	66	60	0.029	22
		1	lama	450	0.0067	2.5	55	0.147	45
		1	pellet feed	410	0.0480	42	70	0.039	22
Carajás		2	lama	750	0.0010	18	50	0.279	80
		1	lama	450	0.0010	18	50	0.182	50
		1	lama	75	0.0010	18	40	0.504	34
		2	pellet feed	295	0.0348	3	60	0.075	26

(\*)  $C_{ma}$  - Concentração mássica de sólidos na alimentação.

(\*\*)  $C_{mu}$  - Concentração mássica de sólidos no *underflow*.

## 2. Material e métodos

### Dimensionamento dos espessadores

Primeiramente, para determinação da área específica ou unitária, empreenderam-se ensaios convencionais em

bancada de sedimentação em provetas, monitorando-se a evolução temporal da interface clarificada até o intervalo

usual de 24 horas. A determinação do ponto de início de compressão foi feita usando-se o gráfico de Roberts, confor-

me metodologia convencional.

Para permitir o escalonamento,

realizou-se estudo, em escala industrial, durante 30 dias, utilizando espessador

de 30 m (706,86 m<sup>2</sup> de área).

### Determinação do custo de implantação de um espessador

Para determinação desse custo, em função do diâmetro, seguiu-se o modelo regressional preconizado por Parkinson e Mular (1972), atualizado posteriormente por Mular (2002), o qual consiste na

adoção de equação de potência (custo =  $aX^b$ ), onde X é uma característica típica do equipamento e onde a variação temporal do parâmetro a expressa um componente inflacionário e a variação do

parâmetro exponencial b está ligada ao desenvolvimento tecnológico. Ressalte-se que os dados reais de aquisição da Vale nos últimos anos constituíram a nuvem de pontos experimentais.

### 3. Resultados e discussão

Incluem-se, aqui, os estudos em escala industrial e em laboratório (proveta) com lamas e polpas de pellet feed de diver-

sas instalações de tratamento de minério de ferro, oriundo das seguintes minas da Vale: Capanema (a 18 km de Itabirito,

MG); Timbopeba e Fábrica Nova (a 30 km de Mariana, MG); e Brucutu (a 9 km da Barão de Cocais, MG).

### Estudos com lamas das Minas de Capanema e Timbopeba

As condições reinantes no ensaio industrial encontram-se sumarizadas na

Tabela 2.

Área unitária ou específica real,

$$A_{ur} = \frac{A}{Q_s} = \frac{706,86 \text{ m}^2}{(14,278 \text{ kg/s})} = \frac{706,86 \text{ m}^2}{(51,4 \text{ t/h} \times 24 \text{ h})} = 49,51 \text{ m}^2/(\text{kg/s}) = 0,573 \text{ m}^2/(\text{t/dia})$$

Durante o estudo em escala industrial, apresentado na Tabela 2, foram realizados vários ensaios em proveta, mostrados na Tabela 3. O resultado da

área unitária de espessamento (ensaio 3, da Tabela 3), obtida em escala de bancada, pelo método Kynch (0,898), foi dividido pelo resultado da área

nesse caso:

unitária obtida em escala industrial (0,573), resultando em um fator de correção de 0,64.

Principais itens	Medidas	Comentários
Duração do ensaio	482 h	30 dias - horário administrativo
Utilização de floculante (Cyanamid-1202, equivalente ao atual Flonex 9073)	188 h	Durante 39 % do tempo foram dosados 40 g/t para manter a interface de clarificação abaixo de 0,6 metro da superfície
Taxa de alimentação	57,8 t/h	Variação de 51,4 t/h a 64,2 t/h. Para determinação da área unitária foram utilizadas 51,4 t/h (pior condição)
Concentração mássica de sólidos no <i>underflow</i>	38.50%	Variação de 35 % a 42 %
Turbidez do <i>overflow</i>	20 ppm*	Variação de 10 ppm a 30 ppm

\* ppm = partes por milhão.

Tabela 2

Resumo do estudo em escala industrial.

### Resumo dos ensaios de sedimentação - lama de Capanema

Ensaio	Floculante	% de sólidos		Vel. sed.	Área unitária	Alim. Esp.	Ø
	[g/t]	inicial	final	[m/h]	[m <sup>2</sup> /t/dia]	[t/h]	[m]
1	-	3.53	44.02	1.34	1.040	157	71
2	20	3.60	42.00	1.77	0.901	157	66
3	20	4.16	42.97	1.63	0.898	157	66
4	28	3.43	40.54	1.98	0.765	157	61
5	40	4.03	38.03	2.23	0.654	157	56
6	-	3.87	43.80	1.22	0.968	157	68
7	27	3.11	41.70	1.68	0.880	157	65
Média da área unitária máxima					0.872	157	65

Obs.: O ensaio 3 representa bem a condição operacional (concentração de sólidos e dosagem de floculante).

Tabela 3

Resultados de ensaios de sedimentação em bancada.

## Estudos com lamas das Minas de Fábrica Nova e Brucutu

O fator de correção (0,64) multiplicativo para o valor da área unitária, determinada pelo método de Kynch, Talmage e Fitch (modificado), foi utilizado para o dimensionamento dos espessadores de lamas dos circuitos de tratamento das minas de Fábrica Nova e de Brucutu (Figura 2). Note-se que o desempenho industrial

desses equipamentos está compatível com o dos ensaios de sedimentação realizados em escala de bancada (proveta), portanto, validando, assim, a aplicação da metodologia aqui preconizada.

A Figura 2 apresenta um gráfico comparativo dos métodos de dimensionamento, referentes aos ensaios de

sedimentação com lama da mina de Brucutu (durante seu estágio inicial de desenvolvimento de processo), para os vários métodos de sedimentação. Nesse gráfico, pode ser observado que, à exceção dos métodos Kynch e de Talmage e Fitch, todos os demais “flutuam” em relação à curva “Kynch corrigido”.

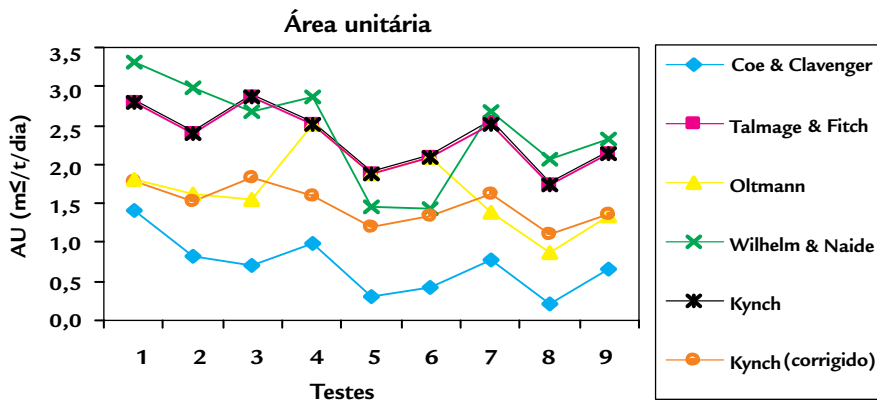


Figura 2  
Gráfico comparativo dos métodos de dimensionamento, referentes aos ensaios iniciais de sedimentação com lama da mina Brucutu.

## Dimensionamento de espessador de concentrado (Pellet Feed)

O método foi o mesmo do estudo do espessamento de lamas. A granulação mais grossa e o maior teor de ferro resultaram em melhor visualização da interface. Como a flotação reversa de minério de ferro se dá em pH básico, a dispersão das lamas (cujos pontos isoeletrônicos caem na faixa ácida) ocasionou aumento da turbidez do clarificado.

A turbidez, normalmente, não causa

dano e, nesse caso, a dosagem de floculante não deve ultrapassar a 7 g/t, para se evitar torque elevado no sistema de raspadores, bem como não se prejudicar a filtragem subsequente por colmatação do meio filtrante.

Em alguns circuitos (Timbopeba, Alegria e Fábrica Nova), os espessadores de pellet feed operaram, durante certo período, na capacidade máxima e os ensaios em proveta mostraram compatibilidade

com o dimensionamento. No entanto, foi aplicado o fator de correção, multiplicativo de 1,3. Esse fator, também, foi defendido por Simonsen e colaboradores (1991), principalmente para os concentrados de flotação, pois, a espuma remanescente perturba o processo de sedimentação, requerendo maior área unitária. Os resultados de Pinto e colaboradores (2009) também apontam nessa direção.

## Custo de implantação de espessadores

O custo de implantação de espessadores convencionais de lama e de concentrado de minério de ferro na

prática brasileira está ilustrado na Figura 3. No caso utilizou-se o diâmetro como característica de escalonamento ( $\phi$ ) do

custo (C).

Na Figura 3,  $C_1$  e  $C_2$  são custos para espessador de concentrado e de

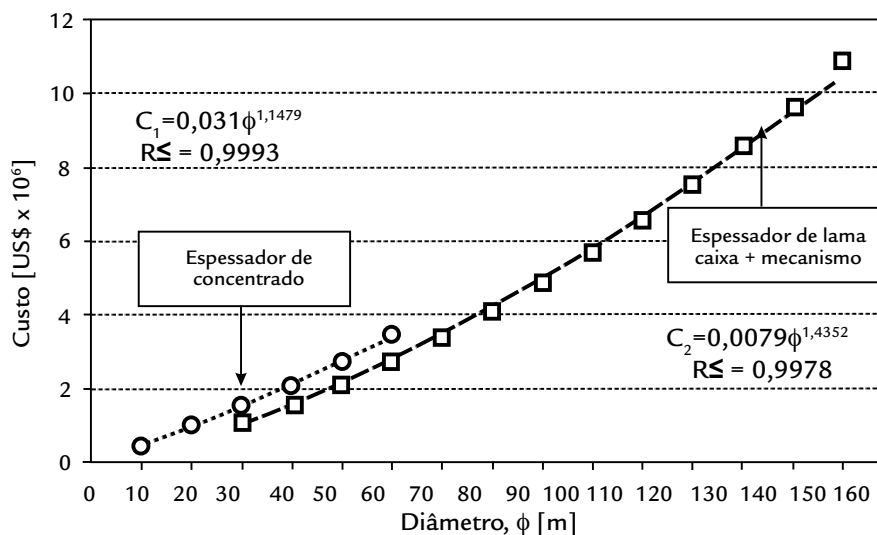


Figura 3  
Investimento de espessadores convencionais.

lama, respectivamente, a partir de banco de dados da Vale (Torquato, 2008).O

expoente obtido por Parkinson e Mular (1972), para o conjunto bacia (caixa) e

mecanismo de raspagem, foi  $b = 1,38$ .

#### 4. Conclusão

Para se evitar o superdimensionamento dos espessadores, aplicados no espessamento de lammas de minério de ferro, utilizando-se a metodologia da Vale, a área unitária de espessamento calculada deve ser multiplicada por 0,64. Para não acarretar subdimensionamento dos espessadores de

pellet feed, multiplica-se por 1,3 o resultado da área unitária de espessamento, obtida através do método de Kynch-Talmage-Fitch modificado (Vale). A metodologia aqui preconizada mostrou respaldo em escala industrial, nos circuitos de tratamento das minas de Capanema, Fábrica Nova

e Brucutu, e vem sendo aplicada nos demais projetos da Vale. A extrapolação das conclusões aqui exaradas para o beneficiamento de minérios não similares àqueles estudados (ou em caso de grande divergência de rotas de processo), entretanto, deve ser feita com extrema cautela.

#### 5. Referências bibliográficas

- LAROS, T. et alii. Testing, sizing, and specifying sedimentation equipment. In: MULAR, A. L. et alii. *Mineral processing plant design, practice, and control: proceedings*. Littleton: SME, 2002. v. 2, p.1295-1311.
- LUZ, J. A. M. da. *Fracionamento granulométrico de sistemas particulados*. Ouro Preto: Departamento de Engenharia de Minas. Universidade Federal de Ouro Preto. 2009. p. 16-46.
- LUZ, J. A. M. da. Aspectos reológicos de polpas em sedimentação. In: CONGRESSO DA ABM, 64. Belo Horizonte: ABM, 2009b.
- MULAR, A. L. Major processing equipment costs and preliminary cost estimations. In: MULAR, A. L. et alii. *Mineral processing plant design, practice, and control: proceedings*. Littleton: SME, 2002. v. 2, p. 310-325.
- OLIVEIRA, L.M., LUZ, J. A. M., LACERDA, C. M. M. *Apostila de espessamento e filtração*. Ouro Preto: Departamento de Engenharia de Minas. Universidade Federal de Ouro Preto. 2004. p. 16-46.
- OSBORNE, D. G. Gravity Thickening. In: SVAROVSKY, L. (ed.). *Solid-liquid separation*. (2.ed.). 1981. p. 121-155.
- PARKINSON, E. A., MULAR, A. L. *Mineral processing equipment costs and preliminary capital cost estimations*. Montreal: Canadian Institute of Mining and Metallurgy, 1972.141 p.
- PINTO, T. C. de S. et alii. Dimensionamento de espessadores: validação experimental de três técnicas convencionais. *Revista Escola de Minas*, Ouro Preto, v. 62, n. 2, p. 243-249, April/June 2009.
- SIMONSEN, R. M., ALMEIDA, C. H. *Análise comparativa de métodos de dimensionamento de espessadores e computarização do método Wilhelm & Naide*. In: Fundação Christiano Ottoni. 1991. p. 654-666. (Curso de Sedimentação).
- TORQUATO, N. C. *Dimensionamento de espessadores convencionais aplicados a polpas de minérios de ferro*. Ouro Preto: UFOP, 2008. 125 p. (Dissertação de Mestrado).