

## Proceeding Series of the Brazilian Society of Computational and Applied Mathematics

---

# Estudo de Vibrações Mecânicas em Microtúbulos Celulares

Ruan Yvis Brito<sup>1</sup>

Discente de Engenharia Civil, UFSJ, Minas Gerais , Brazil, bolsista da CNPq

Daniela Leite Fabrino<sup>2</sup>

Departamento de Química, Biotecnologia e Engenharia de Bioprocessos, UFSJ, Minas Gerais , Brazil

Adélcio C. Oliveira<sup>3</sup>

Departamento de Física e Matemática, UFSJ, Minas Gerais , Brazil

**Resumo.** Estudamos a dinâmica do Microtúbulo Celular como uma viga de Bernoulli Euler imersa em um fluido viscoso e sujeita a um ruído branco. Na aproximação de ruído intenso, encontramos a solução para a parte temporal e espacial do modelo. Com isso, encontramos os modos de vibrar do Microtúbulo.

**Palavras-chave.** Microtúbulos, Vibrações, Vigas Esbeltas, Ruído Branco, Dinâmica intracelular

## 1 Introdução

Todas as células eucarióticas superiores possuem uma estrutura de polímeros proteicos chamada citoesqueleto responsável por funções fundamentais das mesmas, tais como a interação da célula com o meio e/ou outras células, estruturação e resistência, bem como dinamismo, interno e total [1]. O citoesqueleto é sempre constituído de três tipos de polímeros principais, actina, filamentos intermediários e microtúbulos, além das chamadas proteínas motoras, enzimas que auxiliam a estabilidade ou dinamismo destes polímeros [8].

Dentre os polímeros do citoesqueleto os microtúbulos tem grande importância, pois fazem parte de importantes processos metabólicos celulares como o transporte interno de organelas, vesículas e moléculas no citoplasma, bem como, são peças fundamentais no processo de divisão celular separando os cromossomos realizando forças de empurrar e puxar os mesmos no chamado fuso mitótico [7].

Uma das características mais intrigantes destes componentes do citoesqueleto é sua instabilidade dinâmica, fenômeno descrito por Mitchison and Kirschner, 1984; ou seja, numa mesma população, colocada nas mesmas condições ambientais alguns microtúbulos serão capazes de se polimerizar e outros de se despolimerizar até seu desaparecimento

---

<sup>1</sup>ruanyvisbrito@gmail.com

<sup>2</sup>danifabrino@ufs.br

<sup>3</sup>adelcio@ufs.br

total e isso vai depender da perda de um fosfato do grupo GTP (Guanosina trifosfato /  $GTP \rightarrow GDP$  guanosina difosfato), ligado no dímero de tubulina, a subunidade básica de formação do polímero [3].

Do ponto de vista geométrico, o microtúbulo é um cilindro, segundo Jiang e Zhang [6], os microtúbulos podem ser modelados como tubos cilíndricos, com diâmetro externo  $Do \approx 25nm$  e diâmetro interno  $Di \approx 15,4nm$ . Eles estão submetidos a uma força compressiva levando os microtúbulos a flambarem tendo um curto comprimento de onda. No referido trabalho, Jiang e Zhang modelam o ambiente que circunda o microtubulo como um fluido viscoso, considerando o citosol apenas que é consiste tipicamente de fluido viscoso. Como uma primeira aproximação, será feita um modelagem do microtúbulo como uma viga esbelta [9], e assim nós seremos capazes de obter os modos vibracionais bem como a dinâmica considerando que os microtúbulos estão imersos em fluido com ruído markoviano, dessa forma podemos inferir propriedades mecânicas do microtúbulo.

## 2 Viga Browniana

O microtúbulo será estudado como uma viga micrométrica, cilíndrica e esbelta de seção constante. Além disso, o microtúbulo está imerso em um fluido viscoso e com iterações aleatórias [6]. Considerando a base teorica das vigas elásticas lineares esbeltas, modelo estudado por Bernoulli Euler [2] e assumindo que as forças de excitação sejam não nulas é possível definir modelos algébricos para essas forças de modo que o método da separação de variáveis seja válido para a equação diferencial parcial governante do movimento para a viga, seção, densidade e momento de inércia constantes, é dada por

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \left[ EI \frac{\partial^2}{\partial x^2} \right] \Psi + \rho A \frac{\partial^2 \Psi}{\partial t^2} = \Psi f(x, t) \quad (1)$$

sendo que em  $0 \leq x \leq L$ , e  $\Psi$  é deformação em relação à linha neutra,  $L$  é o comprimento da viga,  $x$  é a coordenada na direção  $x$ ,  $E$  é o módulo de Young do material,  $I$  representa o momento de inércia da seção transversal da viga em torno do eixo  $y$  que passa pelo centróide,  $\rho$  é a densidade do material,  $A$  é a área da seção transversal e  $f(x, t)$  representa um carregamento externo por comprimento unitário. Fazendo-se a separação de variáveis  $\Psi = Y(x)U(t)$  determina-se a seguinte relação:

$$\frac{1}{Y(x)} \frac{\partial^4 Y(x)}{\partial x^4} + \frac{\alpha^2}{U(t)} \frac{\partial^2 U(t)}{\partial t^2} = f(x, t); \text{ sendo } : \alpha^2 = \left( \frac{\rho A}{EI} \right) \quad (2)$$

Assim para o casos em que  $f(x, t) = g(x)$  usa-se a separação de variáveis, nesse caso fazemos  $\lambda = \omega^2$ . Admitindo-se um modelo de viga browliana sujeita à forças aleatórias [4] no tempo e uma força viscosa proporcional a  $\frac{\partial \Psi}{\partial t}$  (lei de Stokes), sendo  $f(x, t)$  de modo que a separação de variáveis ainda seja válida, tem-se as seguintes equações diferenciais:

$$f(x, t) = F a(t) - b \frac{1}{\Psi} \frac{\partial \Psi}{\partial t}, \quad (3)$$

$$\frac{d^4}{dx^4}Y(x) - Y(x)Fa(x) - \omega^2Y(x) = 0, \tag{4}$$

$$\frac{d^2}{dt^2}U(t) + \frac{b}{\rho A} \frac{d}{dt}U(t) + \frac{\lambda}{\rho A}U(t) - \frac{1}{\rho A}U(t)Fa(t) = 0. \tag{5}$$

### 3 Solução da parte temporal

No limite de ruído browniano forte [5, 4], podemos definir a seguinte relação entre a força aleatória e a função do tempo,  $\frac{1}{\rho A}U(t)Fa(t) = \zeta(t)$ , como o ruído do sistema, uma variável aleatória estocástica que apresenta as propriedades:

$$\langle \zeta(t) \rangle = 0 \text{ e } \langle \zeta(t)\zeta(s) \rangle = \Gamma\delta(t - s).$$

A equação diferencial estocástica obtida desenvolvendo-se a parte temporal é representada pela equação 6.

$$\frac{d^2}{dt^2}U(t) = -\frac{b}{\rho A} \frac{d}{dt}U(t) - \frac{\omega^2}{\rho A}U(t) + \zeta(t) = 0. \tag{6}$$

Essa equação pode ser descrita como um sistema de equações de Langevin, dessa forma seguimos procedimento análogo ao de Gitterman [5]. As equações são dadas por:

$$\frac{d}{dt}u_i = \sum_{j=1}^N B_{ij}u_j + \zeta(t), \tag{7}$$

e na forma matricial são escritas como:

$$\frac{d}{dt}u = Bu + \zeta(t). \tag{8}$$

Assim sendo, desenvolvendo a parte temporal a partir da forma matricial, obtendo os autovalores ( $\gamma$ ) e autovetores ( $\nu$ ) associadas a matriz de coeficientes

$$B = \begin{bmatrix} \frac{-b}{\alpha^2} & \frac{-\lambda}{\alpha^2} \\ 1 & 0 \end{bmatrix}; \tag{9}$$

tem-se que:

$$R(t) = PD_k(t)P^{-1}, \tag{10}$$

onde  $P$  é a matriz que diagonaliza a matriz  $B$  e  $D_k(t)$  é a matriz diagonal cujos elementos são  $D_k(t) = e^{\gamma t}$ . Os autovalores podem ser encontrados resolvendo a equação característica:

$$\gamma^2 + \frac{b}{\rho A}\gamma + \frac{\omega^2}{\rho A} = 0 \tag{11}$$

$$\gamma = \frac{-\frac{b}{\rho A} + \sqrt{\left(\frac{b}{\rho A}\right)^2 - 4\frac{\omega^2}{\rho A}}}{2} \quad (12)$$

Devemos avaliar os três casos possíveis para os autovalores, uma vez que a solução geral do problema depende obrigatoriamente destes. Definindo as seguintes relações, a fim de facilitar os cálculos, temos:

$$\frac{b}{2\rho A} = \mu \quad (13)$$

$$\frac{1}{2}\sqrt{\left(\frac{b}{\rho A}\right)^2 - 4\frac{\omega^2}{\rho A}} = a \quad (14)$$

$$\text{Condição inicial: } U(0) = 1 \text{ e } \frac{d}{dt}U(0) = 0 \quad (15)$$

### 3.1 Primeiro caso: Autovalores complexos

Chamaremos esse regime de subcrítico de vibração (os autovalores são complexos), quando

$$\frac{1}{2}\sqrt{\left(\frac{b}{\rho A}\right)^2 - 4\frac{\omega^2}{\rho A}} < 0 \text{ e } \omega^2 > \frac{b^2}{4\rho A} \quad (16)$$

A solução geral para esse regime é :

$$U(t) = e^{-\mu t} \cos(at) - \frac{a}{\mu} e^{-\mu t} \text{sen}(at) + \int_0^t e^{-\mu(t-s)} \text{sen}(at - as) \zeta(s) ds \quad (17)$$

e para os valores médios temos:

$$\langle U(t) \rangle = e^{-\mu t} \cos(at) - \frac{a}{\mu} e^{-\mu t} \text{sen}(at) \quad (18)$$

$$\langle U(t)^2 \rangle - \langle U(t) \rangle^2 = \frac{\Gamma}{4} \left\{ \frac{1}{\mu} (1 - e^{-2\mu t}) - \frac{1}{(a^2 + \mu^2)} \left[ \begin{array}{l} \mu - \mu e^{-2\mu t} \cos(2at) + \\ + a e^{-2\mu t} \text{sen}(2at) \end{array} \right] \right\} \quad (19)$$

### 3.2 Segundo caso: Autovalor único

O regime de vibração onde,  $\frac{1}{2}\sqrt{\left(\frac{b}{\rho A}\right)^2 - 4\frac{\omega^2}{\rho A}} = 0$  e  $\omega^2 = \frac{b^2}{4\rho A}$ , é denominado crítico (autovalor único) e sua solução pode ser escrita como:

$$U(t) = e^{-\mu t} - \mu t e^{-\mu t} + \int_0^t e^{-\mu(t-s)}(t-s)\zeta(s)ds \quad (20)$$

e para os valores médios temos:

$$\langle U(t) \rangle = e^{-\mu t} - \mu t e^{-\mu t} \quad (21)$$

$$\langle U(t)^2 \rangle - \langle U(t) \rangle^2 = \Gamma \left[ \frac{1}{4\mu^3} - \frac{e^{-2\mu t}}{2\mu^3} (2 + t\mu + t^2\mu^2) \right] \quad (22)$$

### 3.3 Terceiro caso: Autovalores distintos e reais

Analogamente aos casos anteriores, quando  $\frac{1}{2}\sqrt{\left(\frac{b}{\rho A}\right)^2 - 4\frac{\omega^2}{\rho A}} > 0$  e  $\omega^2 < \frac{b^2}{4\rho A}$  o regime de vibração é denominado supercrítico (os autovalores são distintos) e sua solução é:

$$U(t) = \left(1 - \frac{(-\mu + a)}{2a}\right) e^{(-\mu+a)t} + \frac{(-\mu + a)}{2a} e^{(-\mu-a)t} + \quad (23)$$

$$+ \frac{1}{2a} \int_0^t e^{-\mu(t-s)} \left[ e^{a(t-s)} - e^{a(s-t)} \right] \zeta(s) ds \quad (24)$$

e para os valores médios temos:

$$\langle U(t) \rangle = \left(1 - \frac{(-\mu + a)}{2a}\right) e^{(-\mu+a)t} + \frac{(-\mu + a)}{2a} e^{(-\mu-a)t} \quad (25)$$

$$\langle U(t)^2 \rangle - \langle U(t) \rangle^2 = \frac{\Gamma}{4a^2} \left[ \frac{1}{2(\mu-a)} (1 - e^{2(a-\mu)t}) + \frac{1}{2} (e^{-2\mu t} - 1) + \frac{1}{2(\mu+a)} (1 - e^{-2(a+\mu)t}) \right] \quad (26)$$

## 4 Solução da parte espacial

Considerando a ausência de força dependente da variável espacial  $x$ , as soluções da equação 4 podem ser encontradas em [2], estas por sua vez são descritas abaixo segundo a condição contorno a qual o microtúbulo está submetido. Para facilitar a comparação com as referências supracitadas, reescrevemos 4 em termos de quantidades adimensionais :

$$\frac{d^4}{d\eta^4} Y(\eta) - \Omega_\eta^4 Y(\eta) = 0$$

em que :

$$\eta = \frac{x}{L}; \quad \Omega_\eta^4 = \frac{\rho A \omega^2 L^4}{EI}, \quad (27)$$

dessa forma a solução geral de 4 é dada em termo das funções

$$S(\Omega) = \frac{1}{2} [\cosh(\Omega_\eta) - \cos(\Omega_\eta)]; \quad (28)$$

$$T(\Omega) = \frac{1}{2} [\sinh(\Omega_\eta) - \sin(\Omega_\eta)]; \quad (29)$$

$$Q(\Omega) = \frac{1}{2} [\cosh(\Omega_\eta) + \cos(\Omega_\eta)]. \quad (30)$$

E as soluções estão descritas na tabela 1.

Tabela 1: Soluções para modos de vibrar dos Microtúbulos.

Caso	Condição de contorno	Equação característica e modos de vibrar
Engastada e Engastada	$Y(0) = Y(1) = 0$	$\cos \Omega_\eta - 1 = 0$ $Y(\eta) = -\frac{S(\Omega_\eta)}{T(\Omega_\eta)}T(\Omega_\eta) + S(\Omega_\eta)$
Engastada e Livre	$Y(0) = 0$ $\frac{d^2 Y(\eta)}{d\eta^2} \Big _{\eta=1} = 0$	$\cos \Omega_\eta \cosh(\Omega_\eta) + 1 = 0$ $Y(\eta) = -\frac{T(\Omega_\eta)}{Q(\Omega_\eta)}T(\Omega_\eta) + S(\Omega_\eta)$

O microtúbulo existe na forma bi-engastado e engastado livre. No primeiro caso,  $\Omega_\eta = \{(2n + 1)\pi, n \in \mathbb{N}\}$ , O caso de maior interesse é a bi-engastadas, então  $\tilde{\rho}^{1/2}\omega \approx n^2\pi^2(5,87 \times 10^{12})rad/s$ , onde  $\tilde{\rho} = \rho/d$  e  $d$  é a densidade da água, onde usamos os valores dados em [6].

## Agradecimentos

A.C.O. Agradece à FAPEMIG pelo apoio financeiro. RYB agradece ao CNPq pelo apoio financeiro.

## 5 Conclusão

Nossos resultados preliminares indicam que o considerando o Microtúbulo Celular como uma viga de Bernoulli Euler imersa em um fluido viscoso. É possível encontrar soluções para a dinâmica e para os estados estacionários dessa estrutura sujeita a um ruído branco. Na aproximação de ruído intenso, encontramos a solução para a parte temporal e espacial do modelo. Com isso, encontramos os modos de vibrar do Microtúbulo.

## Referências

- [1] B. Alberts, J. Lewis, M. Raff, K. Roberts e P. Walter, *Biologia molecular da célula*. Artmed. 5a Ed. (2009).
- [2] B. Balachandran e E.B. Magrab, *Vibrações Mecânicas*, Cengage Learning ( 2011).
- [3] G. J. Brouhard, *Dynamic instability 30 years later: complexities in microtubule growth and catastrophe*, *Molecular Biology of the Cell*, Volume 26 , 1207 ( 2015).
- [4] C.W.Gardiner, *Handbook of Stochastic Methods*, Springer-Verlag, (1990).
- [5] M. Gitterman, *Classical harmonic oscillator with multiplicative noise*, *Physica A*. Vol 352, 309-334 (2005).
- [6] H. Jiang and J. Zhang, *Mechanics of Microtubule Buckling Supported by Cytoplasm*, *Journal of Applied Mechanics*, Vol. 75, 061019 (2008).
- [7] N. Pavin and I. Tolic-Nørrelykke, *Swinging a sword: how microtubules search for their targets*, *Syst Synth Biol*, 8:179–186 (2014).
- [8] T.D. Pollard e W.C. Earnshaw. *Biologia celular*. Elsevier. 1a Ed. (2000).
- [9] S.P. Timoshenko and J.E. Gere, *Theory of Elastic Stability*, 2nd ed., McGraw-Hill, New York, (1988).