Eletromagnetismo

Orientador: Yuri Dumaresq Sobral

Ataias Pereira Reis

1 Introdução

Quando se simula a dinâmica de um fluido magnético numa cavidade, é importante definir a sequência de passos nos quais valores intermediários devem ser calculados para então se resolver a hidrodinâmica. Note que para t_0 , há condições iniciais que determinam o estado do sistema. Para t_0 , tem-se:

- 1. Obter ϕ_n a partir de \mathbf{M}_{n-1} com condições de contorno apropriadas
- 2. Calcular campo dentro da cavidade por meio de $\mathbf{H} = -\nabla \phi$
- 3. Obter \mathbf{M}_n a partir de uma relação adequada
- 4. Calcular força $\mathbf{f} = \operatorname{Cpm} \mathbf{M} \cdot \nabla \mathbf{H}$
- 5. Resolver hidrodinâmica
- 6. Avançar para t_{n+1} e repetir passos anteriores

Estas etapas serão analisadas neste documento.

1.1 Matriz de rotação

É útil ter um método de se rotacionar o campo magnético para se testar diferentes configurações do mesmo e analisar simetrias e assimetrias no nosso domínio. Como nosso problema é 2D, tem-se:

$$R(\theta) = \begin{bmatrix} \cos(\theta) & -\sin(\theta) \\ \sin(\theta) & \cos(\theta) \end{bmatrix}$$
 (1)

Esta é uma matriz de rotação, logo:

- $\det R(\theta) = 1$;
- $R^{-1}(\theta) = R^T(\theta)$.

Considere o campo magnético $\mathbf{f}(\mathbf{x})$, no qual $\mathbf{x} = (x, y)$, rotacionado de um ângulo θ . Neste caso, o ponto \mathbf{x} será dado pelo seguinte:

$$\mathbf{f}'(\mathbf{x}) = R \cdot \mathbf{f}(R' \cdot \mathbf{x}) \tag{2}$$

Dúvida: se for deslocar o centro do campo magnético, devo fazer isso antes ou depois de rotacionar? Se \mathbf{f} não é linear, fará diferença.

2 Eletromagnetismo

Esta é a hora na qual as equações do eletromagnetismo serão introduzidas neste projeto. Até a última seção, a força utilizada era nula. A partir deste momento, iniciar-se-á um estudo matemático do comportamento de um fluido magnético na presença de um campo magnético. Iniciaremos com algoritmos básicos e não tão precisos e após isso iremos melhorar nosso ferramental.

2.1 Equações Básicas

Primeiramente, temos a equação do campo magnético e de seu divergente. O fato do divergente ser 0 indica que o campo é solenoidal, isto é, todas as linhas de campo magnético que saem, tem de voltar à superfície.

$$\mathbf{B} = \mu_0(\mathbf{M} + \mathbf{H}) \tag{3}$$

$$\nabla \cdot \mathbf{B} = 0 \tag{4}$$

A consequência das equações acima é que

$$\nabla \cdot \mathbf{H} = -\nabla \cdot \mathbf{M} \tag{5}$$

No caso de nosso estudo, temos um caso magnetostático, o que implica que:

$$\nabla \times \mathbf{H} = \mathbf{0} \tag{6}$$

Lembre-se que ${\bf H}$ é o fluxo elétrico. Como este campo é irrotacional, temos que ${\bf H}$ é um campo potencial:

$$\mathbf{H} = -\nabla \phi \tag{7}$$

A partir das Equações 5 e 7, tem-se:

$$\nabla^2 \phi = \nabla \cdot \mathbf{M} \tag{8}$$

Equação do Campo Magnético

2.2 Escolha do Campo Aplicado

2.2.1 Atualmente

Campo aplicado de um fio infinito conforme [2]:

$$\overline{H}_x = \frac{\gamma}{2\pi} \frac{\overline{y} - \overline{b}}{(\overline{x} - \overline{a})^2 + (\overline{y} - \overline{b})^2}, \tag{9}$$

$$\overline{H}_y = -\frac{\gamma}{2\pi} \frac{\overline{x} - \overline{b}}{(\overline{x} - \overline{a})^2 + (\overline{y} - \overline{b})^2}.$$
 (10)

As equações que acabaram de ser apresentadas são dimensionais. Elas são tornadas adimensionais utilizando os termos: comprimento característico, L; e escala de campo magnético H_0 . Para \overline{H}_x , tem-se

$$H_x \cdot H_0 = \frac{\gamma}{2\pi} \frac{y \cdot L - b \cdot L}{(x \cdot L - a \cdot L)^2 + (y \cdot L - b \cdot L)^2}$$

$$\tag{11}$$

que resulta em

$$H_x = \frac{1}{2\pi} \frac{\gamma}{LH_0} \frac{y-b}{(x-a)^2 + (y-b)^2}$$
 (12)

2.2.2 Posteriormente

Para definir o campo aplicado \mathbf{H} , nos basearemos no trabalho de McCaig e Clegg [?]. O livro citado apresenta uma fórmula que condiz com a realidade muito bem. O campo magnético na horizontal, H_x , é apresentado na Equação

$$H_x = \frac{B_{\rm r}}{\pi \mu_{\rm m}} \left[\tan^{-1} \left(\frac{ab}{x(a^2 + b^2 + x^2)^{1/2}} \right) - \tan^{-1} \left(\frac{ab}{(x + L_0)(a^2 + b^2 + (x + L_0)^2)^{1/2}} \right) \right]$$
(13)

O valor x é a distância perpendicular do centro de um pólo do ímã até um ponto. É desejado que se saiba o vetor campo aplicado - um campo não horizontal - quando o ímã estiver com inclinação θ em relação ao horizonte e seu centro estiver numa posição (x_0, y_0) em relação à origem. Considerando isto, chegamos na seguinte formulação:

$$d = (x - x_0)\cos\theta + (y - y_0)\sin\theta \tag{14}$$

$$\mathbf{H} \cdot \mathbf{i} = H_d \cos \theta \tag{15}$$

$$\mathbf{H} \cdot \mathbf{j} = H_d \sin \theta \tag{16}$$

(17)

2.3 Evolução do campo magnético

Masao [1] cita Shliomis (cheguei a achar o artigo, mas era muito esquisito...) e mostra uma equação constitutiva para a evolução do campo magnético

$$\frac{\partial \mathbf{M}^*}{\partial t^*} = -\frac{1}{\tau} [\mathbf{M}^* - \mathbf{M}_0^*] + \frac{1}{\zeta} [(\mathbf{M}^* \times \mathbf{H}^*) \times \mathbf{M}^*] + \mathbf{\Omega}^* \times \mathbf{M}^*, \tag{18}$$

na qual $\Omega^* = \frac{1}{2}\nabla \times \mathbf{v}^*$ (qual a referência para isso? acho que Yuri não me mostrou). Nesta equação: Ω^* é a velocidade angular macroscópica do fluido; τ é o tempo de relaxação rotacional de movimento Browniano; Todos os termos tem astericos indicando que são unidades dimensionais.

2.3.1 Adimensionalizar

$$\frac{\partial \mathbf{M} H_0}{\partial t(L/U)} = -\frac{H_0}{\tau} [\mathbf{M} - \mathbf{M}_0] + \frac{H_0^3}{\zeta} [(\mathbf{M} \times \mathbf{H}) \times \mathbf{M}] + \frac{H_0 U}{2L} (\nabla \times \mathbf{v}) \times \mathbf{M}$$
(19)

$$\frac{\partial \mathbf{M}}{\partial t} = \frac{L}{UH_0} \left(-\frac{H_0}{\tau} [\mathbf{M} - \mathbf{M}_0] + \frac{H_0^3}{\zeta} [(\mathbf{M} \times \mathbf{H}) \times \mathbf{M}] + \frac{H_0 U}{2L} (\nabla \times \mathbf{v}) \times \mathbf{M} \right)$$
(20)

$$= -\frac{L}{\tau U}[\mathbf{M} - \mathbf{M}_0] + \frac{LH_0^2}{U\zeta}[(\mathbf{M} \times \mathbf{H}) \times \mathbf{M}] + \frac{1}{2}(\nabla \times \mathbf{v}) \times \mathbf{M}$$
 (21)

2.3.2 Expansão

Primeiro, note que

$$\mathbf{u} \times \mathbf{v} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ u_1 & u_2 & u_3 \\ v_1 & v_2 & v_3 \end{vmatrix}. \tag{22}$$

No caso $\mathbf{M} = (M_x, M_y, 0)$ e $\mathbf{H} = (H_x, H_y, 0)$, daí:

$$\mathbf{M} \times \mathbf{H} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ M_x & M_y & 0 \\ H_x & H_y & 0 \end{vmatrix} = (M_x H_y - M_y H_x) \mathbf{k}$$
 (23)

assim

$$(\mathbf{M} \times \mathbf{H}) \times \mathbf{M} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ 0 & 0 & (M_x H_y - M_y H_x) \\ M_x & M_y & 0 \end{vmatrix}$$

$$= -M_y (M_x H_y - M_y H_x) \mathbf{i} + M_x (M_x H_y - M_y H_x) \mathbf{j}$$
(25)

O rotacional de $\mathbf{v} = (u, v, 0)$ é dado por

$$\nabla \times \mathbf{v} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ u & v & 0 \end{vmatrix} = \left(\frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y}\right) \mathbf{k}$$
 (26)

e daí

$$(\nabla \times \mathbf{v}) \times \mathbf{M} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ 0 & 0 & \left(\frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y}\right) \\ M_x & M_y & 0 \end{vmatrix}$$
(27)

$$= -M_y \left(\frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) \mathbf{i} + M_x \left(\frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) \mathbf{j}$$
 (28)

Pode-se definir as constantes

$$c_1 = \frac{L}{\tau U} \tag{29}$$

$$c_2 = \frac{LH_0^2}{U\zeta} \tag{30}$$

Desta maneira:

$$\frac{\partial M_x}{\partial t} = -c_1[M_x - M_{x_0}] - c_2 M_y (M_x H_y - M_y H_x) - \frac{1}{2} M_y \left(\frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y}\right)$$
(31)

$$\frac{\partial M_y}{\partial t} = -c_1[M_y - M_{y_0}] + c_2 M_x (M_x H_y - M_y H_x) + \frac{1}{2} M_x \left(\frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y}\right)$$
(32)

2.3.3 Discretização em x

A discretização temporal é simples:

$$\frac{\partial M_{x,ij}}{\partial t} = \frac{M_{x,ij}^{n+1} - M_{x,ij}^n}{\Delta t} \tag{33}$$

M e H estão dispostos na malha escalonada de maneira similar à velocidade. Assim, é importante tomar cuidado para que o resultado esteja no ponto correto. No ponto ij para direção x, tem-se

$$M_x H_y - M_y H_x = M_{x,ij} \frac{H_{y,ij} + H_{y,ij+1} + H_{y,i-1j} + H_{y,i-1j+1}}{4}$$
(34)

$$- \frac{M_{y,ij} + M_{y,ij+1} + M_{y,i-1j} + M_{y,i-1j+1}}{4} H_x$$
 (35)

$$= M_{x,ij}H_{y,ij}^t - M_{y,ij}^t H_{x,ij} (36)$$

O sobrescrito t indica a média realizada para que os cálculos se refiram ao mesmo ponto físico. Por simplificação e concisão, será utilizado isso daqui em diante. Também na direção x e no ponto ij, tem-se:

$$\frac{\partial v}{\partial x} = \frac{\frac{v_{ij} + v_{ij+1}}{2} - \frac{v_{i-1j} + v_{i-1j+1}}{2}}{\Delta x} \qquad (37)$$

$$= \frac{v_{ij} + v_{ij+1}}{2\Delta x} - \frac{v_{i-1j} + v_{i-1j+1}}{2\Delta x} \qquad (38)$$

$$\frac{\partial u}{\partial y} = \frac{u_{ij+1} - u_{ij-1}}{2\Delta x} \qquad (39)$$

$$= \frac{v_{ij} + v_{ij+1}}{2\Delta x} - \frac{v_{i-1j} + v_{i-1j+1}}{2\Delta x} \tag{38}$$

$$\frac{\partial u}{\partial y} = \frac{u_{ij+1} - u_{ij-1}}{2\Delta x} \tag{39}$$

Assim

$$M_{x,ij}^{n+1} = M_{x,ij}^{n} - c_{1}\Delta t [M_{x,ij} - M_{x_{0},ij}] - c_{2}\Delta t M_{y,ij}^{t} (M_{x,ij} H_{y,ij}^{t} - M_{y,ij}^{t} H_{x,ij})$$

$$- \frac{1}{2}\Delta t M_{y,ij}^{t} \left(\frac{v_{ij} + v_{ij+1}}{2\Delta x} - \frac{v_{i-1j} + v_{i-1j+1}}{2\Delta x} - \frac{u_{ij+1} - u_{ij-1}}{2\Delta x} \right)$$

$$(40)$$

2.3.4 Discretização em y

A discretização temporal é simples:

$$\frac{\partial M_{y,ij}}{\partial t} = \frac{M_{y,ij}^{n+1} - M_{y,ij}^n}{\Delta t} \tag{41}$$

M e H estão dispostos na malha escalonada de maneira similar à velocidade. Assim, é importante tomar cuidado para que o resultado esteja no ponto correto. No ponto ij para direção y, tem-se

$$M_x H_y - M_y H_x = M_{x,ij}^t H_{y,ij} - M_{y,ij} H_{x,ij}^t$$
(42)

Também na direção y e no ponto ij, tem-se:

$$\frac{\partial v}{\partial x} = \frac{v_{i+1j} - u_{i-1j}}{2\Delta x} \tag{43}$$

$$\frac{\partial v}{\partial x} = \frac{v_{i+1j} - u_{i-1j}}{2\Delta x}$$

$$\frac{\partial u}{\partial y} = \frac{v_{ij} + v_{i+1j}}{2} - \frac{v_{ij-1} + v_{i+1j-1}}{2}$$

$$\Delta x$$
(43)

$$= \frac{v_{ij} + v_{i+1j}}{2\Delta x} - \frac{v_{ij-1} + v_{i+1j-1}}{2\Delta x} \tag{45}$$

Assim

$$M_{y,ij}^{n+1} = M_{y,ij}^{n} - c_{1}\Delta t [M_{y,ij} - M_{y_{0},ij}] + c_{2}\Delta t M_{x,ij}^{t} (M_{x,ij}^{t} H_{y,ij} - M_{y,ij} H_{x,ij}^{t})$$

$$+ \frac{1}{2}\Delta t M_{x,ij}^{t} \left(\frac{v_{i+1j} - u_{i-1j}}{2\Delta x} - \frac{v_{ij} + v_{i+1j}}{2\Delta x} + \frac{v_{ij-1} + v_{i+1j-1}}{2\Delta x} \right)$$

$$(46)$$

2.4 Relação entre Magnetismo e Força

A relação entre força e o campo magnético é dada pelas equações abaixo: (força de Kelvin)

$$\mathbf{f} = \mu_0 \left(\mathbf{M} \cdot \nabla \mathbf{H} + \frac{1}{2} \nabla \times (\mathbf{M} \times \mathbf{H}) \right) \tag{47}$$

Caso dimensional

$$\mathbf{f} = C_{pm} \left(\mathbf{M} \cdot \nabla \mathbf{H} + \frac{1}{2} \nabla \times (\mathbf{M} \times \mathbf{H}) \right)$$
(48)

Caso adimensional

$$C_{pm} = \frac{\mu_0 H_0^2}{\rho U^2} \tag{49}$$

Coeficiente de pressão magnética

Na Equação 48, $\mathbf{M} = (M_x, M_y, 0), \mathbf{H} = (H_x, H_y, 0)$ e

$$\mathbf{M} \times \mathbf{H} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ M_x & M_y & 0 \\ H_x & H_y & 0 \end{vmatrix} = (M_x H_y - M_y H_x) \mathbf{k}.$$
 (50)

Observe que \mathbf{M} e \mathbf{H} considerados aqui são vetores que estão em um plano e não dependem da componente z, logo, a derivada parcial nessa dimensão é nula. Assim, tem-se que

$$\nabla \times (\mathbf{M} \times \mathbf{H}) = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ 0 & 0 & (M_x H_y - M_y H_x) \end{vmatrix}$$
$$= \frac{\partial}{\partial y} (M_x H_y - M_y H_x) \mathbf{i} - \frac{\partial}{\partial x} (M_x H_y - M_y H_x) \mathbf{j}$$
(51)

Desta forma, cada componente da força toma a seguinte forma:

$$f_x = C_{pm} \left[M_x \frac{\partial H_x}{\partial x} + M_y \frac{\partial H_x}{\partial y} + \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial y} (M_x H_y - M_y H_x) \right]$$
 (52)

$$f_y = C_{pm} \left[M_x \frac{\partial H_y}{\partial x} + M_y \frac{\partial H_y}{\partial y} - \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial x} (M_x H_y - M_y H_x) \right]$$
 (53)

A pesquisa se centra no M, que depende do campo magnético, da velocidade do escoamento e do material. Na malha escalonada, H e M serão localizados da mesma forma que a velocidade v.

2.5 Condições de Contorno

A componente normal de B deve ser contínua através da interface entre o meio de fora (ar) e o de dentro (fluido magnético). Isto é

$$(\mathbf{B}_{\mathbf{f}} - \mathbf{B}_{\mathbf{d}}) \cdot \mathbf{n} = 0 \tag{54}$$

Assim

$$\mu_0(H_f^n + M_f^n) = \mu_0(H_d^n + M_d^n) \tag{55}$$

O meio de fora é o ar, logo, a magnetização $M_{\rm f}$ é zero. Sabe-se que $H=-\nabla\phi$, assim

$$\nabla \phi_{\mathbf{d}}^{\mathbf{n}} = -H_{\mathbf{f}}^{\mathbf{n}} + M_{\mathbf{d}}^{\mathbf{n}} \tag{56}$$

Desta forma

$$\left. \frac{\partial \phi}{\partial x} \right|_{\text{left}} \approx -H_{2,j}^x + M_{2,j}^x$$
 (57)

$$\left. \frac{\partial \phi}{\partial x} \right|_{\text{right}} \approx -H_{n,j}^x + M_{n,j}^x$$
 (58)

$$\left. \frac{\partial \phi}{\partial y} \right|_{\text{lower}} \approx -H_{i,2}^y + M_{i,2}^y$$
 (59)

$$\frac{\partial \phi}{\partial x}\Big|_{\text{left}} \approx -H_{2,j}^x + M_{2,j}^x \tag{57}$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial x}\Big|_{\text{right}} \approx -H_{n,j}^x + M_{n,j}^x \tag{58}$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial y}\Big|_{\text{lower}} \approx -H_{i,2}^y + M_{i,2}^y \tag{59}$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial y}\Big|_{\text{upper}} \approx -H_{i,n}^y + M_{i,n}^y \tag{60}$$

Referências

- [1] J. P. Shen and Masao Doi. Effective viscosity of magnetic fluids. Journal of the Physical Society of Japan, 59(1):111–117, 1990.
- [2] E.E. Tzirtzilakis and M.A. Xenos. Biomagnetic fluid flow in a driven cavity. Meccanica, 48(1):187-200, 2013.