Instituto Mauá de Tecnologia Núcleo de Sistemas Eletrônicos Embarcados - NSEE

Simulador motor BLDC

Juliano Tusi Amaral Laganá Pinto julianotusi@gmail.com

24 de junho de 2015



Sumário

1	Introdução					
	1.1	Objetivo	4			
	1.2	Sistema de interesse	4			
	1.3	Hipóteses	5			
	1.4	Modelo matemático	5			
2	Implementação					
	2.1	Bloco BLDC	7			
	2.2	Bloco BLDC com lógica de comutação em blocos	8			
3	Ferramentas adicionais 9					
	3.1	Medição de posição	9			
	3.2	Medição de velocidade	10			

Revision History

Revision	Date	Author(s)	Description
1.0.0	16.10.14	Juliano Laganá	Criação do documento
1.0.1	21.10.14	Juliano Laganá	Adição do encoder e do método M/T aos blocos
			especificados
1.0.2	24.06.15	Juliano Laganá	Substituição do modelo elétrico de fases indivi-
			duais pelo modelo elétrico com as fases acopla-
			das

1 Introdução

1.1 Objetivo

O objetivo desse documento é disponibilizar um manual de uso da biblioteca "BLDC.slx" para simulação do motor DC sem escovas (BLDC).

1.2 Sistema de interesse

O sistema de interesse é um motor DC sem escovas acoplado à uma carga constante. A figura 1.1 ilustra um modelo simplificado do sistema. Os torques mostrados no desenho são:

- \bullet T_e : Torque elétrico gerado pelo motor.
- T_d : Torque de atrito viscoso no mancal.
- T_l : Torque da carga.

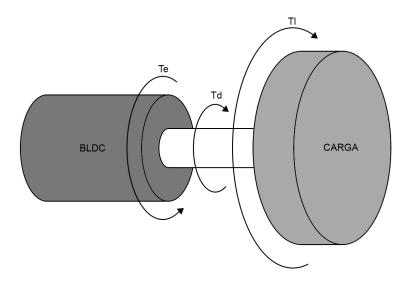


Figura 1.1: Modelo simplificado do sistema

1.3 Hipóteses

- Todas as fases de alimentação do BLDC tem a mesma resistência.
- Todas as fases de alimentação do BLDC tem a mesma indutância.
- Todos as partes do sistema são consideradas corpos rígidos.
- O atrito no mancal é diretamente proporcional à velocidade angular do rotor em relação ao estator.
- A força contraeletromotriz gerada em cada fase de alimentação tem o formato trapezoidal.

1.4 Modelo matemático

O modelo matemático implementado é o proposto por [1].

• Dinâmica mecânica:

$$J.\frac{d^2\theta_m}{dt^2} = T_e - T_l - K_d.\frac{d\theta_m}{dt}$$

• Dinâmica elétrica:

$$v_{ab} = R(i_a - i_b) + L\frac{d}{dt}(i_a - i_b) + e_a - e_b$$

$$v_{bc} = R(i_a + 2i_b) + L\frac{d}{dt}(i_a + 2i_b) + e_b - e_c$$

$$i_a + i_b + i_c = 0$$

• Forças contraeletromotrizes geradas em cada fase:

$$e_a = \frac{f_a(\theta_e).K_e}{2}.\frac{d\theta_m}{dt}$$

$$e_b = \frac{f_b(\theta_e).K_e}{2}.\frac{d\theta_m}{dt}$$

$$e_c = \frac{f_c(\theta_e).K_e}{2}.\frac{d\theta_m}{dt}$$

• Torque gerado por cada fase e torque elétrico total:

$$T_a = \frac{f_a(\theta_e).K_t.i_a}{2}$$

$$T_b = \frac{f_b(\theta_e).K_t.i_b}{2}$$

$$T_c = \frac{f_c(\theta_e).K_t.i_c}{2}$$

$$T_e = T_a + T_b + T_c$$

• Relação entre ângulo elétrico e ângulo mecânico:

$$\theta_e = \theta_m \cdot \frac{P}{2}$$

J = Inércia do sistema motor+carga

 K_d = Coeficiente de atrito viscoso do mancal

 K_e = Constante de força contraeletromotriz

 $K_t = \text{Constante de torque}$

P = Número de pólos

 $\theta_m = \text{Ângulo do rotor em relação ao estator}$

 $\theta_e = \text{Ângulo elétrico}$

L = Indutância de cada fase

R = Resistência de cada fase

 v_{ab} = Tensão entre as fase $a \in b$

 v_{bc} = Tensão entre as fases $b \in c$

 i_a = Corrente na fase a

 i_b = Corrente na fase b

 i_c = Corrente na fase c

 e_a = Força contraeletromotriz gerada na fase a

 e_b = Força contraeletromotriz gerada na fase b

 $\boldsymbol{e}_{c}\,=\,$ Força contraeletromotriz gerada na fase c

 T_a = Torque elétrico gerado pela fase a no rotor

 T_b = Torque elétrico gerado pela fase b no rotor

 T_c = Torque elétrico gerado pela fase c no rotor

 T_e = Torque elétrico total aplicado no rotor

 $f_a(\theta_e) =$ Função que reproduz o comportamento trapezoidal da força contra eletromotriz na fase a

 $f_b(\theta_e)$ = Função que reproduz o comportamento trapezoidal da força contraeletromotriz na fase b

 $f_c(\theta_e)$ = Função que reproduz o comportamento trapezoidal da força contraeletromotriz na fase c

2 Implementação

2.1 Bloco BLDC

O modelo matemático apresentado na seção 1.4 foi implementado no bloco "BLDC" ilustrado na figura 2.1. Todos os parâmetros do motor podem ser alterados clicando-se duas vezes em cima do bloco.

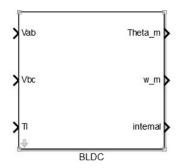


Figura 2.1: Bloco simulink para simulação do BLDC

• Entradas

- 1. Vab Tensão entre as fases $a \in b$ [V]
- 2. Vbc Tensão entre as fases $b \in c$ [V]
- 3. Tl Torque da carga [N.m]

• Saídas

- 1. Theta_m Ângulo entre o rotor e o estator (θ_m) [rad]
- 2. w_m Velocidade angular entre o rotor e o estator $(\frac{d\theta_m}{dt})$ [rad/s]
- 3. internal Sinal multiplexado [4x1] composto pelos seguintes sinais:
 - Correntes [3x1] i_a , i_b e i_c [A]
 - Torques [3x1] T_a , T_b e T_c [N.m]
 - FCEMs [3x1] e_a , e_b e e_c [V]
 - Torque total T_e [N.m]

2.2 Bloco BLDC com lógica de comutação em blocos

Para o devido funcionamento do BLDC é necessário comutar a tensão entre cada fase periodicamente. O bloco apresentado na figura 2.2 implementa internamente a estratégia de comutação em blocos através da utilização de três sensores de efeito hall separados por 120 graus. Todos os parâmetros do motor podem ser alterados clicando-se duas vezes em cima do bloco.

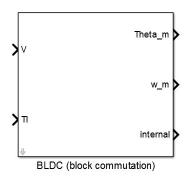


Figura 2.2: Bloco simulink para simulação do BLDC utilizando comutação em blocos

• Entradas

- 1. V Tensão aplicada nas fases [V]
- 2. Tl Torque da carga [N.m]

Saídas

- 1. Theta_m Ângulo entre o rotor e o estator (θ_m) [rad]
- 2. w_m Velocidade angular entre o rotor e o estator $(\frac{d\theta_m}{dt})$ [rad/s]
- 3. internal Sinal multiplexado [4x1] composto pelos seguintes sinais:
 - Correntes [3x1] i_a , i_b e i_c [A]
 - Torques [3x1] T_a , T_b e T_c [N.m]
 - FCEMs [3x1] e_a , e_b e e_c [V]
 - Torque total T_e [N.m]
 - Hall [3x1] H_1 , H_2 e H_3 (Níveis lógicos de cada sensor Hall acoplado ao motor)

3 Ferramentas adicionais

3.1 Medição de posição

Para medição de posição angular do rotor foi desenvolvido um bloco que simula o funcionamento de um encoder de quadratura, ilustrado na figura 3.1. O número de pulsos por revolução pode ser configurado clicando-se duas vezes no bloco.

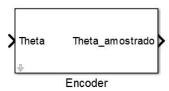


Figura 3.1: Bloco simulink para simulação de um encoder de quadratura

• Entradas

1. Theta - Ângulo mecânico entre o rotor e o estator. [graus]

• Saídas

1. Theta_amostrado - Ângulo mecânico entre o rotor e o estator, amostrado pelo encoder de quadratura simulado. [graus]

Restrições

1. Para o correto funcionamento desse bloco, o step size da simulação deve ser configurado para nunca exceder $\frac{360}{4.N_r.V_{m\acute{a}x}}$ segundos; onde N_r é o número de pulsos por rotação do encoder (especificado clicando-se duas vezes em cima do bloco) e $V_{m\acute{a}x}$ é o valor máximo da derivada da entrada Theta em graus/s. Exemplo: Para a correta simulação de um encoder com $N_r=300$, amostrando um BLDC cuja velocidade angular atinge no máximo 1200 graus/s (portanto o valor máximo da derivada da entrada Theta também é 1200 graus/s), faz-se necessário configurar a simulação para que o step size nunca exceda 2,5.10⁻⁴ segundos.

3.2 Medição de velocidade

O algoritmo M/T para estimação de velocidade [2] foi implementado no simulink e está ilustrado na figura $3.2\,$

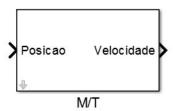


Figura 3.2: Bloco que implementa o algoritmo de estimação de velocidade M/T

• Entradas

1. Posicao - Essa entrada deve ser conectada à saída "Theta_amostrado" do bloco simulador de encoder de quadratura. [graus]

• Saídas

1. Velocidade - Velocidade estimada pelo algorimo M/T. [graus/s]

Referências Bibliográficas

- [1] Stefan Baldursson. Bldc motor modelling and control-a matlab@/simulink@ implementation. 2005.
- [2] Tsutomu Ohmae, Toshihiko Matsuda, Kenzo Kamiyama, and Makoto Tachikawa. A microprocessor-controlled high-accuracy wide-range speed regulator for motor drives. *IEEE Transactions on industrial electronics*, IE-29(3):207–211, August 1982.