

Simulação e Controle de um Motor Síncrono de Ímãs Permanentes usando Controle Orientado a Campo

1st Felipe Lenschow

Programa de pós graduação em engenharia elétrica

Universidade do Estado de Santa Catarina

Joinville, Santa Catarina, Brasil

felipe.lenschow@edu.udesc.br

Abstract—Este artigo apresenta a modelagem e simulação de um sistema de acionamento de Motor Síncrono de Ímãs Permanentes (PMSM) utilizando Controle Orientado a Campo (FOC). O modelo matemático do PMSM no referencial dq é derivado, e uma estratégia de controle empregando controladores Proporcional-Integral (PI) para regulação de velocidade e corrente é implementada. A simulação é desenvolvida em Python, permitindo uma análise modular e flexível do comportamento dinâmico do motor sob condições variadas de carga e velocidade. Os resultados demonstram a eficácia da estratégia FOC em manter um controle preciso de velocidade e geração eficiente de torque.

Index Terms—PMSM, Controle Orientado a Campo, Simulação, Python, Acionamento de Motor

I. INTRODUÇÃO

Motores Síncronos de Ímãs Permanentes (PMSMs) são amplamente utilizados em aplicações industriais, veículos elétricos e robótica devido à sua alta eficiência, alta densidade de potência e excelente desempenho dinâmico. Para alcançar um controle de alto desempenho, o Controle Orientado a Campo (FOC) é comumente empregado. O FOC permite o controle independente de fluxo e torque transformando as correntes trifásicas do estator para um referencial girante (referencial dq) alinhado com o fluxo do rotor [1].

Este artigo detalha o desenvolvimento de um ambiente de simulação para um sistema de acionamento PMSM. A simulação inclui a física do motor, o inversor de fonte de tensão e o algoritmo FOC. O objetivo é fornecer uma compreensão clara da dinâmica do sistema e validar a estratégia de controle através de simulação numérica.

II. MODELO DO SISTEMA

A. Modelo Matemático do PMSM

O modelo dinâmico do PMSM é estabelecido no referencial girante síncrono dq. As equações elétricas são dadas por:

$$V_d = R_s I_d + L_d \frac{dI_d}{dt} - \omega_e L_q I_q \quad (1)$$

$$V_q = R_s I_q + L_q \frac{dI_q}{dt} + \omega_e L_d I_d + \omega_e \lambda_m \quad (2)$$

onde V_d, V_q são as tensões do estator, I_d, I_q são as correntes do estator, R_s é a resistência do estator, L_d, L_q são as indutâncias dos eixos d e q, ω_e é a velocidade angular elétrica, e λ_m é o fluxo concatenado do ímã permanente.

O torque eletromagnético T_e produzido pelo motor é:

$$T_e = \frac{3}{2} P [\lambda_m I_q + (L_d - L_q) I_d I_q] \quad (3)$$

onde P é o número de pares de polos. Para um PMSM de montagem superficial (SPMSM), $L_d \approx L_q$, e a equação de torque simplifica para $T_e = \frac{3}{2} P \lambda_m I_q$.

A dinâmica mecânica é descrita por:

$$J \frac{d\omega_m}{dt} = T_e - T_L - B\omega_m - T_c \quad (4)$$

onde J é o momento de inércia, ω_m é a velocidade mecânica, T_L é o torque de carga, B é o coeficiente de atrito viscoso, e T_c é o torque de atrito de Coulomb.

B. Modelo do Inversor

O Inversor de Fonte de Tensão (VSI) trifásico é modelado idealmente, assumindo que as tensões de referência geradas pelo controlador são aplicadas com precisão aos terminais do motor, limitadas apenas pela tensão do barramento CC V_{bus} . Os limites da Modulação por Largura de Pulso Vetorial Espacial (SVPWM) são considerados saturando a magnitude do vetor de tensão para $V_{bus}/\sqrt{3}$.

III. ESTRATÉGIA DE CONTROLE

A estratégia FOC é implementada com uma estrutura de controle em cascata.

A. Malha de Controle de Corrente

Dois controladores PI internos regulam as correntes I_d e I_q . A referência de I_d é definida como zero ($I_d^* = 0$) para maximizar o torque por ampère para o modelo SPMSM. A referência de I_q é fornecida pela malha externa de velocidade. Termos de desacoplamento são calculados para compensar os efeitos de acoplamento cruzado entre os eixos d e q mostrados em (1) e (2).

B. Malha de Controle de Velocidade

Um controlador PI externo regula a velocidade do motor. O erro entre a velocidade de referência ω_{ref} e a velocidade medida ω_m aciona o controlador PI para gerar a corrente de torque de referência I_q^* . A saída do controlador de velocidade é saturada para limitar a corrente máxima e proteger o motor e o inversor.

IV. RESULTADOS DA SIMULAÇÃO

A simulação foi realizada utilizando Python. Os parâmetros do motor utilizados são: $P = 21$, $R_s = 4.485\Omega$, $L_d = L_q = 54.8 \text{ mH}$, $\lambda_m = 0.201 \text{ Wb}$, $J = 0.1444 \text{ kg}\cdot\text{m}^2$, $B = 0.0057 \text{ Nms/rad}$.

O perfil de simulação consiste em:

- $t = 0.0\text{s}$: Início em 40 RPM.
- $t = 0.2\text{s}$: Degrau de torque de carga de 20 Nm aplicado.
- $t = 0.4\text{s}$: Degrau de referência de velocidade para 80 RPM.
- $t = 0.6\text{s}$: Degrau de referência de velocidade de volta para 40 RPM.
- $t = 0.8\text{s}$: Torque de carga removido.

A Fig. 1 mostra a resposta do sistema.

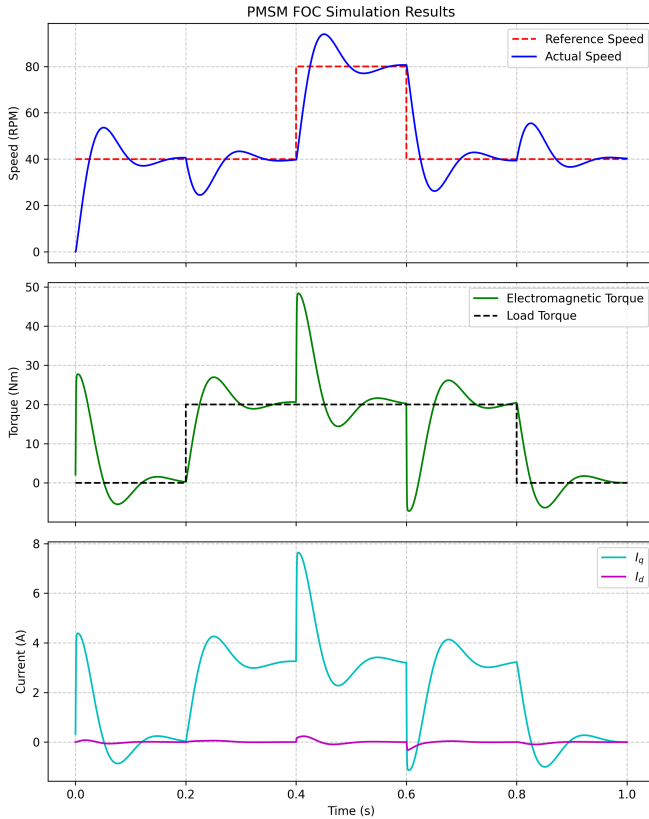


Fig. 1. Resultados da simulação mostrando Velocidade, Torque e Correntes (I_d , I_q).

O controlador de velocidade rastreia a referência de RPM com precisão e mínimo sobressinal. Quando o torque de carga é aplicado em $t = 0.2\text{s}$, observa-se uma pequena queda de

velocidade, que é rapidamente rejeitada pelo controlador à medida que I_q aumenta para gerar o torque eletromagnético necessário. A corrente I_d é mantida em zero, garantindo uma operação eficiente.

V. CONCLUSÃO

Uma simulação completa de um acionamento PMSM usando FOC foi apresentada. A implementação modular em Python permite testes fáceis de diferentes parâmetros de controle e características do motor. Os resultados confirmam a robustez do esquema FOC em lidar com distúrbios de carga e rastrear referências de velocidade.

APPENDIX A CÓDIGO DA SIMULAÇÃO

Os códigos fonte da simulação desenvolvida em Python são apresentados a seguir.

A. PMSMMotor.py

```
1 import math
2 import numpy as np
3
4 class PMSMMotor:
5     def __init__(self, Ts):
6         # --- Motor Parameters ---
7         self.Ts = Ts           # Simulation step size
8         self.Npp = 21.0        # Pole pairs
9         self.Rs = 4.485         # Stator Resistance
10        self.Ld = 0.0548         # D-axis Inductance
11        self.Lq = 0.0548         # Q-axis Inductance
12        self.Lambda_m = 0.201    # Magnet Flux
13        self.Bn = 0.0057         # Friction
14        self.J = 0.1444          # Inertia
15        self.Tc = 0.3006         # Coulomb Torque
16
17        # --- State Variables ---
18        self.Id = 0.0
19        self.Iq = 0.0
20        self.Wr = 0.0            # Mechanical Speed (rad/s)
21        self.theta = 0.0         # Mechanical Position (rad)
22        self.theta_e = 0.0       # Electrical Position (rad)
23
24    def physics_step(self, Va, Vb, Vc, Tload):
25        #
26        # -----
27        # MOTOR PHYSICS MODEL (The "Plant")
28        # -----
29
30        # Calculate Electrical Variables
31        We = self.Npp * self.Wr    # Electrical Speed
32        self.theta_e = self.Npp * self.theta
33        # Wrap theta_e to 0-2pi
34        self.theta_e = self.theta_e % (2 * math.pi)
35
36        # --- Park Transform (Vabc -> Vdq) ---
37        cos_t = math.cos(self.theta_e)
38        sin_t = math.sin(self.theta_e)
39        cos_t_m = math.cos(self.theta_e - 2*math.pi/3)
40        sin_t_m = math.sin(self.theta_e - 2*math.pi/3)
```

```

40 cos_t_p = math.cos(self.theta_e + 2*math.pi / 3)
41 sin_t_p = math.sin(self.theta_e + 2*math.pi / 3)
42
43 Vd_ref = (2.0/3.0) * (Va * cos_t + Vb * cos_t_m + Vc * cos_t_p)
44 Vq_ref = (2.0/3.0) * (-Va * sin_t - Vb * sin_t_m - Vc * sin_t_p)
45
46 # Constants that depend on speed (We)
47 g11 = 1 - (self.Ts * (self.Rs / self.Ld))
48 g12 = (We * self.Lq * self.Ts) / self.Ld
49 g21 = -We * self.Ld * self.Ts / self.Lq
50 g22 = 1 - self.Rs * self.Ts / self.Lq
51 h11 = self.Ts / self.Ld
52 h22 = self.Ts / self.Lq
53 i2 = -We * self.Lambda_m * self.Ts / self.Lq
54
55 # Calculate next current states based on Applied Voltages
56 Id_next = g11 * self.Id + g12 * self.Iq + h11 * Vd_ref
57 Iq_next = g21 * self.Id + g22 * self.Iq + h22 * Vq_ref + i2
58
59 self.Id = Id_next
60 self.Iq = Iq_next
61
62 # Torque Calculation
63 Te = 1.5 * self.Npp * self.Iq * (self.Lambda_m + (self.Ld - self.Lq) * self.Id)
64
65 # Mechanical Dynamics (Euler Integration)
66 # Handle Coulomb friction direction
67 Tc_dir = self.Tc if self.Wr > 0 else (-self.Tc if self.Wr < 0 else 0)
68
69 accel = (Te - Tload - (self.Bn * self.Wr) - Tc_dir) / self.J
70 self.Wr += accel * self.Ts
71
72 # Position Integration
73 self.theta += self.Wr * self.Ts
74 self.theta = self.theta % (2*math.pi) # Wrap mechanical angle
75
76 return Te

```

B. FOCController.py

```

1 import math
2
3 class FOCController:
4     def __init__(self, Ts, Imax=8.0):
5         self.Ts = Ts
6         self.Imax = Imax
7
8         # --- Controller Parameters ---
9         self.Kps = 1 # Speed P
10        self.Kis = 55.0 # Speed I
11        self.KpId = 119.0 # Id P
12        self.KiId = 4015.0 # Id I
13        self.KpIq = 119.0 # Iq P
14        self.KiIq = 4015.0 # Iq I
15
16        # --- Integrator States for PI Controllers ---
17        self.Ui_s = 0.0
18        self.Ui_Id = 0.0
19        self.Ui_Iq = 0.0
20

```

```

def control_step(self, RPMref, Wr, Ia, Ib, Ic, theta_e, Vbus):
    # -----
    # FIELD ORIENTED CONTROL (FOC)
    # -----
    # --- Clarke Transform (abc -> alpha, beta) ---
    # I_alpha = Ia
    # I_beta = (1/sqrt(3)) * (Ia + 2*Ib) <--- Standard Clarke
    # Or: I_beta = (Ia + 2*Ib) / sqrt(3)
    I_alpha = Ia
    I_beta = (Ia + 2.0*Ib) / math.sqrt(3.0)
    # --- Park Transform (alpha, beta -> dq) ---
    cos_t = math.cos(theta_e)
    sin_t = math.sin(theta_e)
    Id = I_alpha * cos_t + I_beta * sin_t
    Iq = -I_alpha * sin_t + I_beta * cos_t
    # --- Speed Controller (Outer Loop) ---
    error_speed = (RPMref * 2 * math.pi / 60.0) - Wr
    # PI Calc
    Up_s = self.Kps * error_speed
    # Integral with Anti-windup clamping (Output limited to Imax)
    Ui_s_next = self.Ui_s + (self.Kis * self.Ts * error_speed)
    Iq_ref_unlimited = Up_s + Ui_s_next
    # Saturation / Clamp
    Iq_ref = max(-self.Imax, min(self.Imax, Iq_ref_unlimited))
    # Back-calculation / Anti-windup decision
    if Iq_ref == Iq_ref_unlimited:
        self.Ui_s = Ui_s_next
    else:
        # If saturated, do not update integral (simple anti-windup)
        pass
    Id_ref = 0.0 # MTPA would go here, 0 for surface PMSM
    # --- Current Controllers (Inner Loops) ---
    # Iq Loop
    err_Iq = Iq_ref - Iq
    Up_Iq = self.KpIq * err_Iq
    Ui_Iq_next = self.Ui_Iq + (self.KiIq * self.Ts * err_Iq)
    Vq_ref = Up_Iq + Ui_Iq_next # + Decoupling (omitted as it was 0)
    self.Ui_Iq = Ui_Iq_next # Simplified update
    # Id Loop
    err_Id = Id_ref - Id
    Up_Id = self.KpId * err_Id
    Ui_Id_next = self.Ui_Id + (self.KiId * self.Ts * err_Id)
    Vd_ref = Up_Id + Ui_Id_next # - Decoupling (omitted as it was 0)
    self.Ui_Id = Ui_Id_next

```

<pre> 78 79 # 80 # INVERSE PARK & SVPWM 81 # 82 83 cos_t = math.cos(theta_e) 84 sin_t = math.sin(theta_e) 85 86 # Inverse Park 87 Va_ref = cos_t * Vd_ref - sin_t * Vq_ref 88 Vb_ref = math.cos(theta_e - 2*math.pi/3) * 89 Vd_ref - math.sin(theta_e - 2*math.pi/3) 90 * Vq_ref 91 Vc_ref = math.cos(theta_e + 2*math.pi/3) * 92 Vd_ref - math.sin(theta_e + 2*math.pi/3) 93 * Vq_ref 94 95 # SVPWM Min-Max Injection (from C code logic 96 # Note: In the original simulation, this was 97 # calculated but not explicitly used for 98 # Vd/Vq modification 99 # except for the Vbus limitation below. 100 101 # Voltage Saturation based on Vbus (Limit 102 # circle) 103 V_mag = math.sqrt(Vd_ref**2 + Vq_ref**2) 104 max_V = Vbus / math.sqrt(3) # Max phase 105 voltage with SVPWM 106 107 if V_mag > max_V: 108 ratio = max_V / V_mag 109 Vd_ref *= ratio 110 Vq_ref *= ratio 111 112 return Va_ref, Vb_ref, Vc_ref </pre>	<pre> 21 # A more robust check is to convert back to 22 # alpha-beta or dq to check magnitude, 23 # but here we can check individual phase 24 # limits or the vector sum. 25 26 # Let's use the same logic as before: limit 27 # the vector magnitude. 28 # To do this without dq, we can look at the 29 # peak. 30 # Or simpler: just clamp individual phases 31 # to +/- Vbus/2 (DC link midpoint ref) 32 # BUT, the previous logic used a circular 33 # limit on Vdq. 34 35 # Let's stick to the previous logic's intent 36 # : 37 # If we receive Vabc, we assume they are 38 # already appropriate. 39 # However, we should enforce the physical 40 # limit of the bus. 41 42 # For this simulation, let's assume the 43 # controller handles the circular limit (44 # SVPWM), 45 # and the inverter just hard-clamps if 46 # something goes wrong, or models the PWM 47 # effect. 48 49 # Since the controller was doing the 50 # limiting, we can just pass through 51 # or add a hard clamp for safety. 52 53 # Let's add a simple clamp to +/- Vbus/2 for 54 # each phase relative to neutral point 55 # (assuming ideal DC link utilization). 56 57 limit = Vbus / 2.0 58 59 Va = max(-limit, min(limit, Va_ref)) 60 Vb = max(-limit, min(limit, Vb_ref)) 61 Vc = max(-limit, min(limit, Vc_ref)) 62 63 return Va, Vb, Vc </pre>
--	--

C. Inverter.py

```

1 import math
2
3 class Inverter:
4     def __init__(self):
5         pass
6
7     def step(self, Va_ref, Vb_ref, Vc_ref, Vbus):
8         #
9
10        # INVERTER MODEL
11        #
12
13        # Simple voltage source inverter model.
14        # Limits the output phase voltages based on
15        # Vbus.
16        # In a real inverter, this would involve PWM
17        # duty cycles.
18        # Here we assume average voltage injection
19        # with saturation.
20
21        # Max phase voltage (linear modulation limit
22        # for SVPWM)
23        max_V = Vbus / math.sqrt(3)
24
25        # Calculate magnitude of the requested
26        # voltage vector
27        # (Assuming balanced 3-phase, we can
28        # estimate magnitude)

```

D. Sensors.py

```

1 import math
2
3 class Sensors:
4     def __init__(self):
5         pass
6
7     def measure(self, motor, RPMref):
8         #
9
10        # SENSOR MODEL
11        #
12
13        # 1. Measure Currents (Ia, Ib, Ic)
14        # Calculate Ia, Ib, Ic from motor states (Id
15        # , Iq, theta_e)
16
17        # Inverse Park Transform (dq -> alpha, beta)
18        cos_t = math.cos(motor.theta_e)
19        sin_t = math.sin(motor.theta_e)
20
21        I_alpha = motor.Id * cos_t - motor.Iq *
22                sin_t
23        I_beta = motor.Id * sin_t + motor.Iq *
24                cos_t

```

```

21     # Inverse Clarke (alpha, beta -> abc)
22     Ia = I_alpha
23     Ib = -0.5 * I_alpha + (math.sqrt(3)/2.0) *
24         I_beta
25     Ic = -0.5 * I_alpha - (math.sqrt(3)/2.0) *
26         I_beta
27
28     # 2. Measure Position (theta_e)
29     # Assuming perfect position sensor for FOC
30     theta_e = motor.theta_e
31
32     # 3. Measure Speed
33     # Reverting to actual speed measurement to
34     # fix feedback loop
35     Wr_meas = motor.Wr
36
37     return Ia, Ib, Ic, theta_e, Wr_meas

```

E. Simulate.py

```

1  import numpy as np
2  import matplotlib.pyplot as plt
3  import math
4  from Sim.PMSMMotor import PMSMMotor
5  from Sim.FOCController import FOCController
6  from Sim.Inverter import Inverter
7  from Sim.Sensors import Sensors
8
9  # --- Main Execution ---
10 if __name__ == "__main__":
11     # Simulation Parameters
12     Ts = 1e-4
13     t_end = 1.0
14
15     # Initialize Modules
16     motor = PMSMMotor(Ts)
17     controller = FOCController(Ts)
18     inverter = Inverter()
19     sensors = Sensors()
20
21     # Time settings
22     num_steps = int(t_end / Ts)
23
24     # Storage for plotting
25     history = {
26         'time': np.zeros(num_steps),
27         'rpm_ref': np.zeros(num_steps),
28         'rpm_act': np.zeros(num_steps),
29         'Iq': np.zeros(num_steps),
30         'Id': np.zeros(num_steps),
31         'Te': np.zeros(num_steps),
32         'Tload': np.zeros(num_steps),
33         'Vbus': np.zeros(num_steps)
34     }
35
36     print("Starting Simulation...")
37
38     t = 0.0
39     for k in range(num_steps):
40         # Update time
41         t = k * Ts
42         history['time'][k] = t
43
44         #
45
46         # 1. INPUTS & PROFILE
47
48         RPMref = 40.0
49         Tload = 0.0

```

```

49     if t > 0.2:
50         Tload = 20.0
51     if t > 0.4:
52         RPMref = 80.0
53     if t > 0.6:
54         RPMref = 40.0
55     if t > 0.8:
56         Tload = 0.0
57
58     V_bus = 311.0
59
60     #
61     -----
62
63     # 2. SENSORS STEP
64     #
65     -----
66
67     Ia, Ib, Ic, theta_e, Wr_meas = sensors.
68     measure(motor, RPMref)
69
70     #
71     -----
72
73     # 3. CONTROL STEP
74     #
75     -----
76
77     Va_ref, Vb_ref, Vc_ref = controller.
78     control_step(
79         RPMref, Wr_meas, Ia, Ib, Ic, theta_e,
80         V_bus
81     )
82
83     #
84     -----
85
86     # 4. INVERTER STEP
87     #
88     -----
89
90     Va, Vb, Vc = inverter.step(Va_ref, Vb_ref,
91     Vc_ref, V_bus)
92
93     #
94     -----
95
96     # 5. MOTOR PHYSICS STEP
97     #
98     -----
99
100    Te = motor.physics_step(Va, Vb, Vc, Tload)
101
102    #
103    -----
104
105    # 6. DATA LOGGING
106    #
107    -----
108
109    history['rpm_ref'][k] = RPMref
110    history['rpm_act'][k] = motor.Wr * 60 / (2*
111        math.pi)
112    history['Iq'][k] = motor.Iq
113    history['Id'][k] = motor.Id
114    history['Te'][k] = Te
115    history['Tload'][k] = Tload
116    history['Vbus'][k] = V_bus
117
118    data = history
119
120    # --- Plotting ---

```

```

97 fig, (ax1, ax2, ax3) = plt.subplots(3, 1,
98     figsize=(10, 12), sharex=True)
99
100 # Plot 1: Speed
101 ax1.plot(data['time'], data['rpm_ref'], 'r--',
102     label='RPM Ref')
103 ax1.plot(data['time'], data['rpm_act'], 'b-',
104     label='RPM Actual')
105 ax1.set_ylabel('Speed (RPM)')
106 ax1.set_title('PMSM FOC Simulation')
107 ax1.legend()
108 ax1.grid(True)
109
110 # Plot 2: Torque
111 ax2.plot(data['time'], data['Te'], 'g-', label='
112     Electromagnetic Torque')
113 ax2.plot(data['time'], data['Tload'], 'k--',
114     label='Load Torque')
115 ax2.set_ylabel('Torque (Nm)')
116 ax2.legend()
117 ax2.grid(True)
118
119 # Plot 3: Currents and Voltage Input
120 ax3.plot(data['time'], data['Iq'], 'c-', label='
121     Iq (A)')
122 ax3.plot(data['time'], data['Id'], 'm-', label='
123     Id (A)')
124 # Scaling Vbus to fit on plot for visualization
125 ax3.plot(data['time'], data['Vbus']/10, 'y-',
126     alpha=0.3, label='Vbus Input / 10 (V)')
127 ax3.set_ylabel('Current (A)')
128 ax3.set_xlabel('Time (s)')
129 ax3.legend()
130 ax3.grid(True)
131
132 plt.tight_layout()
133 plt.show()

```

REFERENCES

- [1] F. Blaschke, "The principle of field orientation as applied to the new TRANSVECTOR closed-loop control system for rotating-field machines," Siemens Review, vol. 39, no. 5, pp. 217-220, 1972.