ISEL, 25/Mar/2021

Geradores de corrente contínua

Exercício 4

Um gerador de excitação composta ligado em longa derivação e fluxo de excitação série aditivo apresenta as seguintes características:

```
▶(8750.0, 250, 1500, 1.3, 0.1, 223.0, 2000, 50)
• (Pn, Un, nn, Ri, Rs, Rd, Nd, Ns)=(8.75e3, 250, 1500, 1.3, 0.1, 223.0, 2000, 50)
• (Float64[0.0, 0.2, 0.4, 0.6, 0.8, 0.9, 1.0, 1.1, 1.3, 1.5, 1.7], Float64[15.0,
```

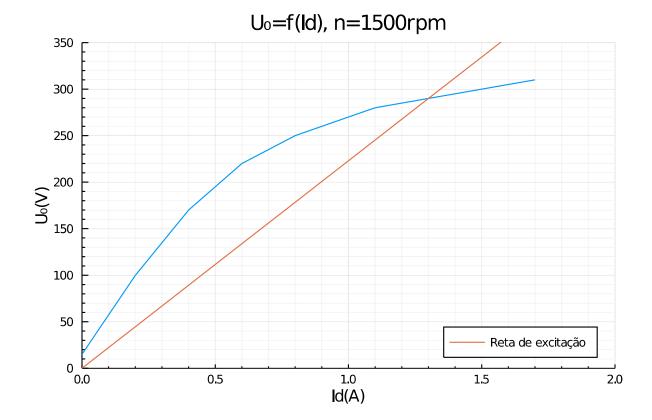
```
begin
    Iexc=[0.0, 0.2, 0.4, 0.6, 0.8, 0.9, 1.0, 1.1, 1.3, 1.5, 1.7]
    E<sub>0</sub>_1500=[15.0, 100.0, 170.0, 220.0, 250.0, 260.0, 270.0, 280.0, 290.0, 300.0, 310.0]
    Iexc,E<sub>0</sub>_1500
end
```

Considere ainda um interruptor em paralelo com o enrolamento indutor série.

a) Calcule o valor da tensão em vazio sem reóstato de excitação. Explique se o estado do interruptor influencia o valor da tensão de vazio do gerador.

Em vazio a FMMs << FMMd logo o fluxo de excitação série é desprezável, não influenciando a FEM e por conseguinte a tensão de vazio, U_0 .

```
1: "Rexc"
2: 223
```



Para $R_c=0\Omega$ verifica-se que a interseção da recta de excitação com a característica magnética se dá em (1.3A; 290V).

b) Com o interruptor desligado, calcule o valor da q.d.t. devido à reação magnética do induzido, sabendo que nas condições nominais se obtém uma regulação plana.

Regulação plana, significa que a tensão em carga, U_c , é igual à tensão de vazio, U_0 . Por conseguinte, a regulação, ε , vem dada por:

$$arepsilon = rac{U_0 - U_c}{U_n} 100$$

Então, ε =0.0%

```
    begin
    U<sub>0</sub>=Un; Uc=Un;
    reg=100(U<sub>0</sub>-Uc)/Un
    end;
```

Na situação de regulação plana verifica-se que $I_{dc}=I_{d0}$. Ou seja, para $U_0=I_c=U_n$, tem-se consultando a característica magnética, para $E_0=250$ V, uma $I_{dc}=I_{d0}$ =0.8A

```
• Id0=Idc=0.8;
```

No entanto, o fluxo total da máquina, no ponto de funcionamente em carga, é caracterizado também pela contribuição de fluxo magnético criado no enrolamento de excitação série (montagem de excitação composta com fluxo aditivo). Assim, é necessário verificar a FMM do enrolamento série e a sua contribuição para a FEM, E_0 , na situação de carga nominal, no presente caso:

$$I_{exc} = I_d + rac{N_s}{N_d} I_s$$

Verifica-se assim, que o fluxo total (derivação + série) é produzido por uma corrente de excitação equivalente, vista pelo enrolamento N_d de: I_{exc} =1.69A.

```
begin
In=Pn/Un
Ii=In+Idc
Idserie=Ii*Ns/Nd
Idserie=round(Idserie, digits=2)
Iexct=Idc+Idserie
end;
```

Consultando a característica magnética verifica-se para I_{exc} = 1.69A, uma FEM em carga de:

 E_0 = 309.6V

```
begin
    E0_est=Spline1D(Iexc,E<sub>0</sub>_1500)
    E0_carga=E0n_i(Iexc<sub>t</sub>)
    E0_carga=round(E0_carga, digits=1)
end;
```

Queda de tensão total dada por: $\Delta U_t = E_0 - U_c$, permite decompondo as q.d.t. presentes determinar a q.d.t. devido à reacção magnética do induzido, com ΔE :

$$\Delta E = \Delta U_t - \Delta U_r - \Delta U_{esc}$$

Na presente montagem (longa derivação), $\Delta U_r = (R_i + R_s)I_i$ e $\Delta U_{esc} \simeq 0.$

Resolvendo, obtém-se: ΔE = 9.5V.

```
    begin
    ΔU<sub>t</sub>=E0_carga-Uc
    ΔΕ=ΔU<sub>t</sub>-(Ri+Rs)Ii
    ΔΕ=round(ΔΕ, digits=1)
    end;
```

c) Com o interruptor desligado explicite qualitativamente a característica exterior do gerador.

Qual a variação do ponto de funcionamento da característica externa para uma dada resistência de carga, nas seguintes situações:

- 1. aumento da velocidade de accionamento;
- 2. diminuição do reóstato de campo derivação.

No enunciado original é considerado interruptor ligado, ou seja, gerador de excitação derivação. Nesta versão propõe-se a análise com o interruptor desligado, consequentemente o gerador está com excitação composta. Analise a trajetória do ponto de funcionamento (característica externa), actuando na "carga" (corrente).

E_{0 n} =

▶Float64[15.0, 100.0, 170.0, 220.0, 250.0, 260.0, 270.0, 280.0, 290.0, 300.0, 310

• E_{0 n}=round.((rpm/n_n).*E₀_1500, digits=1)



