#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 ARASINAV SORULARI

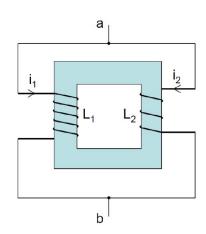
19.11.2011 Süre: 60 dakika

1) Manyetik geçirgenliği (  $\mu$  ) sabit bir ortamda  $L_1$  ve  $L_2$  gibi iki endüktans arasındaki ortak endüktans ( M ) için, tam kuplajlı (kaçak akı olmayan) durumda

$$M^2 = L_1 \cdot L_2$$

olduğunu ispatlayınız.

Yol gösterme: Şekildeki gibi ortak nüvede farklı sarım sayılı iki sargının ters paralel bağlı olduğunu düşününüz. Sarım başına voltun her iki sargıda da aynı olduğunu da dikkate alarak ab arası voltajın ne olması gerektiğini bulunuz. ab arası voltajın her iki sargıdan da aynı hesaplanması gerektiğinden de faydalanınız.



(25 puan)

2) Eşdeğer devre parametreleri  $r_1=0.2\Omega$ ,  $r_2'=0.1\Omega$ ,  $x_1=0.3\Omega$ ,  $x_2'=0.3\Omega$ ,  $g_c=120\mu S$ ,  $b_m=600~\mu S$  ( $g_c$  ve  $b_m$  değerleri primer tarafında gösterilen değerleridir) olan 400V:80V 'luk, 50Hz'lik, 1600VA'lik tek fazlı bir transformatör, sekonderinde güç faktörü  $\cos\phi_2=0.8$  geri olan bir tam yükü anma değerlerinde beslemektedir. Bu çalışma için trafonun verimini, regülasyonunu, primer akımını ve giriş güç faktörünü hesaplayınız. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız.

(45 puan)

3) Tek fazlı 300V:60V'luk bir transformatöre açık devre testi ve kısa devre testi uygulandığında primerden ölçülen gerilim, akım ve güçler şöyle bulunmaktadır:

Açık devre testi: 300V, 1,0A, 150W

Kısa devre testi: 15V, 12A, 110W

Ayrıca primer sargısı direnci  $r_1 = 0.2\Omega$  ölçüldüğüne göre trafonun eşdeğer devre parametrelerini yaklaşık olarak bulunuz. Sekonder sargısı direnç ve kaçak reaktansını, sekonderdeki değerleriyle de bulunuz. (30 puan)

BAŞARILAR ...

#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 ARASINAV CEVAP ANAHTARI

#### 19.11.2011

1) Kaçak akı olmadığı için iki sargının da akısı, dolayısıyla sarım başına voltu aynıdır. Paralel bağlı oldukları için toplam voltajları da aynıdır. Farklı sarım sayılarına sahip bir sargıda bu iki şart, ancak sargı voltajlarının (dolayısıyla net akının) sıfır olmasıyla sağlanabilir. Her iki sargı üzerindeki voltajı da sıfıra eşitlersek:

$$L_1 \frac{di_1}{dt} - M \frac{di_2}{dt} = 0 = L_2 \frac{di_2}{dt} - M \frac{di_1}{dt} \qquad \Rightarrow \quad \frac{di_2}{dt} = \frac{L_1}{M} \frac{di_1}{dt} \qquad \Rightarrow \quad 0 = L_2 \frac{L_1}{M} \frac{di_1}{dt} - M \frac{di_1}{dt}$$

Son eşitliğin her türlü  $i_1$  akımı için sağlanması gerektiğinden,  $0 = L_2 \frac{L_1}{M} - M \rightarrow \boxed{M^2 = L_1 L_2}$ 

Burada akım yönleri tanımına göre sargıların akıları birbirini zayıflattığı için M, başında eksi işaretiyle kullanılmıştır. Bu ispat, sargı akılarının birbirini desteklediği (M'nin artı alındığı) durum için de geçerlidir.

2) Primere yansıtılmış yaklaşık eşdeğer devreyi kullanalım:

Yük sekonderde anma voltajında ise yansıtılmış yük voltajı  $V_2'$  de primerin anma voltajında olur. Bunun açısını da devredeki akım ve gerilim açılarından ilk tanımlanan olduğu için keyfi olarak sıfır alalım:  $\vec{V}_2' = 400 V \angle 0^\circ$ 

$$\vec{I}_2' = \vec{V}_2' / \vec{z}_y' = I_2' / (0^\circ - 36.87^\circ)$$
  $I_2' = \frac{1600VA}{400V} = 4A$ 

(veya  $I_2 = \frac{1600VA}{80V} = 20A \rightarrow I'_2 = \frac{N_2}{N_1} 20A = 4A$  diye de hesaplanabilirdi ama yansıtılmışı yukarıdaki gibi

$$\rightarrow \vec{I}_2' = 4A / -36,87^\circ$$

$$\vec{V}_1 = 400V \angle 0^{\circ} + \underbrace{\left((0.2 + 0.1) + j(0.3 + 0.3)\right)\Omega}_{0.671\Omega \angle 63.43^{\circ}} \left(4A \angle -36.87^{\circ}\right) = 400V + j0V + 2.683V \angle 26.57^{\circ}$$

$$\vec{V}_1 = 400V + j0V + (2,4-1,2)V = (402,4+j1,2)V = 402,4V/0,17^{\circ}$$

$$P_{Cu} = (0.2 + 0.1)\Omega \cdot (4A)^2 \approx 5W$$

$$P_{Cu} = (0.2 + 0.1)\Omega \cdot (4A)^2 \approx 5W$$
  $P_{Fe} = 120 \times 10^{-6} \, \text{S} \times (402.4V)^2 \approx 19W$ 

Çıkış gücü: 
$$P_2 = 1600VA \times 0.8 = 1280W$$

Çıkış gücü: 
$$P_2 = 1600VA \times 0.8 = 1280W$$
 Giriş gücü:  $P_1 = 1280W + 5W + 19W = 1304W$ 

Verim: 
$$\eta = \frac{1280}{1304} = \%98$$

 $V_1$  aynı değerinde tutulup yük açık devre edilirse, sekonder voltajının yansıtılmışı yine bu değer olur:

 $V_{20}' = V_1 = 402,\!4V \; (\vec{V_1} \; \text{vektörünün kutupsal gösterimdeki büyüklüğü})$ 

Regülasyon = 
$$\%100 \frac{V'_{20} - V'_{2TY}}{V'_{2TY}} = \%100 \frac{402,4 - 400}{400}$$
 Regülasyon =  $\%0,6$ 

$$\vec{I}_1 = \vec{I}_2' + \vec{I}_{10} = (3,20 - j2,40)A + \underbrace{(120 - j600)10^{-6}(402,4 + j1,2)}_{0.0483 + j0.0001 + 0.0007 - j0.2414} = (3,249 - j2,641)A = \vec{I}_1 = 4,19A - 39,11^{\circ}$$

EM-1-V-2011-CA-2

Ölçülen primer akımı  $I_1 = 4,19A$ 

Giriş (primer) güç faktörü  $\cos(0.17^{\circ} - (-39.11^{\circ})) = \cos 39.28^{\circ} = \cos \varphi_1 = 0.774 \text{ geri}$ 

3) 
$$g_c = \frac{150W}{(300V)^2} = \boxed{1,67mS = g_c}$$
  $Y_0 = \frac{1,0A}{300V} = \boxed{3,33mS = Y_0}$   $b_m = \sqrt{3,33^2 - 1,67^2}mS = \boxed{b_m = 2,89mS}$   $(r_1 + r_2') = \frac{110W}{(12A)^2} = 0,76\Omega$   $\boxed{r_1 = 0,2\Omega}$   $\rightarrow$   $r_2' = 0,76\Omega - 0,2\Omega = \boxed{r_2' = 0,56\Omega}$ 

$$z_k = \frac{15V}{12A} = 1,25\Omega \qquad (x_1 + x_2') = \sqrt{1,25^2 - 0,76^2}\Omega = 0,989\Omega \qquad \rightarrow \frac{0,989\Omega}{2} = \boxed{x_1 = x_2' = 0,49\Omega}$$

Sekonder sargısının direnç ve reaktansının sekonderdeki değerlerini bulalım:

$$\frac{300V}{60V} = \boxed{N_1/N_2 = 5}$$

$$r_2 = (N_2/N_1)^2 \times 0.56\Omega = \frac{0.56\Omega}{5^2} = \boxed{r_2 = 23m\Omega}$$

$$x_2 = (N_2/N_1)^2 \times 0.49\Omega = \frac{0.49\Omega}{5^2} = \boxed{x_2 = 20m\Omega}$$

#### ELEKTRİK MAKİNALARI - 1 FİNAL SINAVI SORULARI

02.01.2012 Süre: 70 dakika

Her soru eşit puanlıdır.

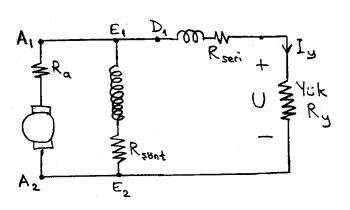
1) Tek faza indirgenmiş ve primere yansıtılmış eşdeğer devre parametreleri  $r_1 = 22\Omega$ ,  $r_2' = 18\Omega$ ,  $x_1 = x_2' = 100\Omega$ ,  $g_c = 100\mu S$ ,  $b_m = 800\mu S$  olan üç fazlı, 50Hz'lik,  $\Delta/\Delta$  bağlı, 60kVA'lik, 4000V:400V'luk bir transformatör, sekonderinde güç faktörü  $\cos\phi_2 = 0.6$  geri olan bir tam yükü anma değerlerinde beslemektedir. Bu çalışma için trafonun <u>toplam</u> demir ve bakır kayıplarını, <u>toplam</u> giriş ve çıkış güçlerini, verim ve regülasyonunu hesaplayınız. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız.

2) Üç fazlı, 50 Hz'lik,  $\Delta/\Delta$  bağlı, 1000V:2000V'luk bir transformatöre açık devre testi ve kısa devre testi uygulandığında primerden ölçülen gerilim, akım ve güçler, <u>hat değeri</u> olarak şöyle bulunmaktadır:

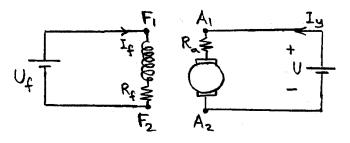
Açık devre testi: 1000V, 1,75A, 1200W Kısa devre testi: 38,0V, 20,0A, 1080W

Ayrıca primer hatlarının bir ucu boştayken diğer iki ucundan ölçülen direnç  $r_{\text{ölç}} = 0.8\Omega$  olduğuna göre trafonun eşdeğer devre parametrelerini yaklaşık olarak bulunuz. Sekonder sargısı direnç ve kaçak reaktansını, sekonderdeki değerleriyle de bulunuz.

3) Seri, şönt ve armatür sargı dirençleri sırasıyla  $R_{seri}$ =2 $\Omega$ ,  $R_{sönt}$ =150 $\Omega$  ve  $R_a$ =3 $\Omega$  olan şekildeki kompund dinamo, n=3000 devir/dakika hızla döndürülürken yük uçlarında U=350V,  $I_y$ =25A görülmektedir. Dinamonun sürtünme kaybı  $P_{sür}$ =1000W olduğuna göre dinamonun verimini ve giriş torkunu hesaplayınız.



4) Uyartım ve armatür sargılarının dirençleri sırasıyla  $R_f$  =200 $\Omega$ , ve  $R_a$ =4 $\Omega$  olan şekildeki yabancı uyartımlı motor,  $U_f$  =300V, U=600V iken n=3000 devir/dakika hızla dönüyor ve  $I_y$ =25A oluyor. Bu sırada dikkatsizlik sonucu uyartım



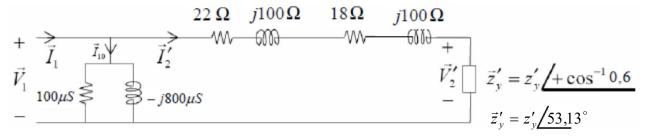
sargısına bağlı kablolardan biri F<sub>1</sub> noktasından kopuyor. Bu anda artık mıknatısiyet akısı kopmadan hemen önceki akının %4'ü oluyor. Hızdaki değişmenin akımdaki değişmeye göre yavaş kaldığını (mekanik zaman sabitinin, L<sub>a</sub>/R<sub>a</sub>'dan çok daha büyük olduğunu (L<sub>a</sub> armatür endüktansı)) varsayarak kopmadan sonra armatür akımının ulaşacağı değeri bulunuz.

BAŞARILAR ...

#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 FİNAL CEVAP ANAHTARI

#### 02.01.2012

1) Tek faza indirgenmiş ve primere yansıtılmış yaklaşık eşdeğer devreyi kullanalım:



 $\Delta/\Delta$  bağlı olduğu için tek faz voltajları hem primer hem sekonderde fazlararası voltajlarla aynı olur. Yük sekonderde anma voltajında ise yansıtılmış yük voltajı  $V_2'$  de primerin anma voltajında olur. Bunun açısını da devredeki akım ve gerilim açılarından ilk tanımlanan olduğu için keyfi olarak sıfır alalım:

$$\vec{V}_2' = 4000V \angle 0^\circ$$
  $\vec{I}_2' = \vec{V}_2' / \vec{z}_y' = I_2' / (0^\circ - 53.13^\circ)$ 

Tek faz görünür gücü = 
$$\frac{60kVA}{3} = 20kVA$$
  $I'_2 = \frac{20000VA}{4000V} = 5A$ 

(veya hat akımı = 
$$\frac{60kVA}{\sqrt{3} \cdot 4000V} = 8,77A \implies I'_2 = \frac{8,77A}{\sqrt{3}} = 5A$$
)

(veya 
$$I_2 = \frac{20000VA}{400V} = 50A \rightarrow I_2' = \frac{N_2}{N_1} 50A = \frac{400}{4000} 50A = 5A$$
 diye de hesaplanabilirdi ama

yansıtılmışı yukarıdaki gibi doğrudan bulmak daha kolaydır.)

$$\rightarrow \vec{I}_2' = 5A / -53,13^\circ$$

$$\vec{V}_1 = 4000V \angle 0^\circ + \underbrace{((22+18) + j(100+100))\Omega}_{203.960 \angle 78.69^\circ} \underbrace{\left(5A \angle -53,13^\circ\right)} = 4000V + j0V + 1019,8V \angle 26,56^\circ$$

$$\vec{V}_1 = 4000V + (920 + j456)V = (4920 + j456)V = 4941V / 5,30^{\circ}$$

$$P_{Cu} = 3 \times (22 + 18)\Omega \cdot (5A)^2 = 3000W$$

$$P_{Fe} = 3 \times 100 \times 10^{-6} S \times (4941V)^2 = 7324W$$

$$P_{Cu} = 3 \times (22 + 18)\Omega \cdot (5A)^2 = 3000W$$

$$P_{Fe} = 3 \times 100 \times 10^{-6} \, S \times (494 \, \text{lV})^2 = 7324 W$$

Çıkış gücü:  $60kVA \times 0.6 = 36000W = P_2$ 

Giriş gücü: 
$$36000 W + 3000 W + 7324 W = 46324W = P_1$$
 Verim:  $\eta = \frac{36000}{46324} = \%77,7$ 

Verim: 
$$\eta = \frac{36000}{46324} = \%77,7$$

 $V_1$  aynı değerinde tutulup yük açık devre edilirse, sekonder voltajının yansıtılmışı yine bu değer olur:

 $V'_{20} = V_1 = 4941V \ (\vec{V_1} \text{ vektörünün kutupsal gösterimdeki büyüklüğü})$ 

Regülasyon = 
$$\%100 \frac{V'_{20} - V'_{2TY}}{V'_{2TY}} = \%100 \frac{4941 - 4000}{4000} = \boxed{\text{Regülasyon} = \%23,5}$$

2) Önce ölçümleri tek faza indirgeyelim. Primer Δ bağlı olduğu için:

Açık devre testi ölçümleri:  $V_{10} = 1000V$ ,  $I_{10} = 1,75A/\sqrt{3} = 1,01A$ ,  $P_{10} = 1200W/3 = 400W$ 

Kısa devre testi ölçümleri:  $V_{1k} = 38V$ ,  $I_{1k} = 20,0 A/\sqrt{3} = 11,55A$ ,  $P_{1k} = 1080W/3 = 360W$ 

Tek faz primer sargı direnci  $\frac{3}{2}0.8\Omega = 1.2\Omega = r_1$ 

$$g_c = \frac{400W}{(1000V)^2} = \boxed{0.4mS = g_c}$$
  $Y_0 = \frac{1.01A}{1000V} = 1.01mS$   $b_m = \sqrt{1.01^2 - 0.4^2} mS = \boxed{b_m = 0.93mS}$ 

$$(r_1 + r_2') = \frac{360W}{(11,55A)^2} = 2,7\Omega$$
  $\rightarrow$   $r_2' = 2,7\Omega - 1,2\Omega = \boxed{r_2' = 1,5\Omega}$ 

$$z_k = \frac{38V}{11,55A} = 3,29\Omega \qquad (x_1 + x_2') = \sqrt{3,29^2 - 2,7^2} \Omega = 1,88\Omega \qquad \rightarrow \frac{1,88\Omega}{2} = \boxed{x_1 = x_2' = 0,94\Omega}$$

Sekonder sargısının direnç ve reaktansının sekonderdeki değerlerini bulalım:

Tek faz anma gerilimleri oranı  $\frac{1000V}{2000V} = N_1/N_2 = 1/2$ 

$$r_2 = (N_2/N_1)^2 \times 1.5\Omega = 2^2 \times 1.5\Omega = r_2 = 6\Omega$$

$$x_2 = (N_2/N_1)^2 \times 0.94\Omega = 2^2 \times 0.94\Omega = x_2 = 3.76\Omega$$

3) 
$$U' = 350V + 2\Omega \times 25A = 400V$$

$$I_u^{\$\"ont} = \frac{400 V}{150 \Omega} = 2,67 A$$

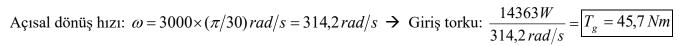
$$I_a = I_v + I_u^{s\"{o}nt} = 25A + 2,67A = 27,67A$$

$$E = 400V + 3\Omega \times 27,67A = 483V$$

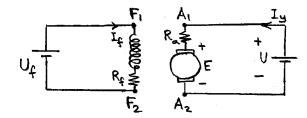
Çıkış gücü:  $P_c = U \cdot I_v = 350V \times 25A = 8750W$ 

Giriş gücü:  $P_g = E \cdot I_a + P_{s\ddot{u}r} = 483V \times 27,67A + 1000W = 14363W$ 

$$P_{c}/P_{g} = 8750/14363 = Verim = \%60.9$$



4)  $E = K \phi n$  olduğu için (K sabit) E ile manyetik akı  $\phi$  doğru orantılıdır. Hızın değişmesi gecikeceğine göre kopmadan önceki ve sonraki denge değerleri arasında



$$\frac{E_{sonra}}{E_{\tilde{o}nce}} = \frac{\phi_{sonra}}{\phi_{\tilde{o}nce}} = 0.04$$
 yazılabilir.

$$E_{once} = 600V - 4\Omega \times 25A = 500V \qquad \qquad \rightarrow \qquad E_{sonra} = 500V \times 0.04 = 20V$$

Kopmadan sonra yük ve armatür akımının ulaşacağı değer:  $\frac{600V - 20V}{4\Omega} = 145A$ 

Gerçekte artık mıknatısiyet akısı yetmeyeceği için hız düşer. Sigorta atmazsa, motor yanana kadar bu akıma hatta daha fazlasına gerçekten ulaşılır ve motor yanabilir. Bu yüzden yabancı veya şönt uyartım sargılarının kablolarına çok dikkat edilmelidir.

### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 BÜTÜNLEME SINAVI SORULARI

16.01.2012 Süre: 75 dakika

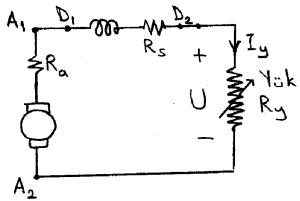
1) Tek faza indirgenmiş ve primere yansıtılmış eşdeğer devre parametreleri  $r_1 = 0.35\Omega$ ,  $r_2' = 0.25\Omega$ ,  $x_1 = x_2' = 4.1\Omega$ ,  $g_c = 300\mu S$ ,  $b_m = 800\mu S$  olan üç fazlı, 50Hz'lik,  $\Delta/\Delta$  bağlı, 180kVA'lik, 1600V:400V'luk bir transformatör, sekonderinde güç faktörü  $\cos\phi_2 = 0.9$  geri olan bir tam yükü anma değerlerinde beslemektedir. Bu çalışma için trafonun toplam demir ve bakır kayıplarını, toplam giriş ve çıkış güçlerini, verim ve regülasyonunu hesaplayınız. Ayrıca primer hat akımının ölçülen büyüklüğü ile giriş güç faktörünü de bulunuz. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız. (35 puan)

2) Üç fazlı, 50 Hz'lik, Δ/Δ bağlı bir transformatöre açık devre testi ve kısa devre testi uygulandığında primerden ölçülen gerilim, akım ve güçler, <u>hat değeri</u> olarak şöyle bulunmaktadır:

Açık devre testi: 15000V, 2,8A, 62500W Kısa devre testi: 322V, 120A, 58500W

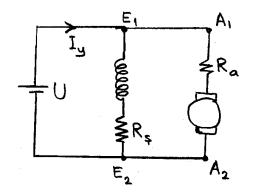
Ayrıca primer hatlarının bir ucu boştayken diğer iki ucundan ölçülen direnç  $r_{\text{ölç}} = 1,2\Omega$  olduğuna göre trafonun tek faza indirgenmiş ve primere yansıtılmış eşdeğer devre parametrelerini yaklaşık olarak bulunuz. (20 puan)

3) Seri ve armatür sargı dirençleri sırasıyla  $R_{seri}$ =2 $\Omega$  ve  $R_a$ =3 $\Omega$  olan şekildeki seri dinamo, n=3000 devir/dakika hızla döndürülürken değişken bir yük direncinin belirli bir değeri için uçlarında  $U_1$ =300V,  $I_{y1}$ =15A görülmektedir. Daha sonra dinamo aynı hızda döndürülürken yük direnci değiştirilerek akımı



 $I_{y2}$ =10A değerine getiriliyor. Bu durumda uç gerilimi ( $U_2$ ) ne olur? Uyartım akımıyla akının doğru orantılı olduğu bölgede çalışıldığını varsayınız. (20 puan)

4) Şönt ve armatür sargılarının dirençleri sırasıyla  $R_{\rm s}$ =200 $\Omega$ , ve  $R_a$ =4 $\Omega$  olan şekildeki şönt motor, U=600V iken n=3000 devir/dakika hızla dönüyor ve  $I_{\rm y}$ =25A oluyor. Bu çalışma için sürtünme kaybı Psür = 1200W olduğuna göre motorun verimini ve çıkış torkunu bulunuz. (25 puan)



BAŞARILAR ...

# ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 BÜTÜNLEME CEVAP ANAHTARI 16.01.2012

1) Primere yansıtılmış yaklaşık eşdeğer devreyi kullanalım.  $V_2$  anma sekonder geriliminde olduğu için primere yansıtılmışı  $V_2'$  de anma primer geriliminde olur.  $\Delta/\Delta$  bağlı olduğundan her ikisinin tek faz değeri, fazlararası değerlere eşittir:  $V_2'=1600V$ . Tek faz akımı ise:  $I_2'=\frac{180kVA/3}{1600V}=37,5A$ 

(veya primer  $\Delta$  bağlı olduğundan  $I_2' = \frac{1}{\sqrt{3}} \cdot \frac{180kVA}{\sqrt{3} \cdot 1600V} = 37,5A$ )

Devredeki akım ve gerilim açılarından ilki keyfi olarak sıfır tanımlanabilir:  $\vec{V}_2' = 400V \angle 0^\circ$ 

Buna göre 
$$\vec{I}_2' = \vec{V}_2'/\vec{z}_y' = I_2' / (0^{\circ} - 25,84^{\circ})$$
  $I_2' = 37,5A/ - 25,84^{\circ} = (33,75 - j16,35)A$   $\vec{V}_1 = 1600V \angle 0^{\circ} + \underbrace{((0,35 + 0,25) + j(4,1 + 4,1))\Omega}_{8,222\Omega \angle 85,82^{\circ}} (37,5A/ - 25,84^{\circ}) = 1600V + j0V + 308,32V / 59,97^{\circ}$ 

$$\vec{V}_1 = 1600V + j0V + (154 + j267)V = (1754 + j267)V = 1774V 8,65^{\circ}$$

$$P_{Cu} = 3 \times (0,35 + 0,25)\Omega \cdot (37,5A)^2 = P_{Cu} = 2531W \qquad P_{Fe} = 3 \times 300 \times 10^{-6} \, \text{S} \times (1774V)^2 = P_{Fe} = 2834W$$

Çıkış gücü: 
$$180kVA \times 0.9 = \boxed{P_2 = 162kW}$$
 Giriş gücü:  $162kW + 2.531kW + 2.834kW = \boxed{P_1 = 167.4kW}$ 

Verim: 
$$\eta = \frac{162}{167,4} = \%96,8$$

 $V_1$  aynı değerinde tutulup yük açık devre edilirse, sekonder voltajının yansıtılmışı yine bu değer olur:

 $V_{20}' = V_1 = 1774 V \;\; (\vec{V_1} \;\; \text{vektörünün kutupsal gösterimdeki büyüklüğü})$ 

Regülasyon = 
$$\%100 \frac{V'_{20} - V'_{2TY}}{V'_{2TY}} = \%100 \frac{1774 - 1600}{1600} = Regülasyon = \%10,9$$

$$\vec{I}_1 = \vec{I}_2' + \vec{I}_{10} = (33,75 - j16,35)A + \underbrace{(300 - j800)10^{-6}S}_{854,4\mu\text{S}} \times 1774V / \underbrace{8,65^{\circ}}_{854,4\mu\text{S}} \times -69,44^{\circ}}$$

$$= (33,75 - j16,35)A + 1,516A \underbrace{/-60,79^{\circ}}_{} = (33,75 - j16,35)A + (0,74 - j1,32)A = (34,49 - 17,67)A$$

$$\vec{I}_1 = 38,75A / -27,13^\circ$$
 Ölçülen primer hat akımı ise  $\sqrt{3} \times 38,75A = I_1 = 67,12A$ 

Giriş (primer) güç faktörü 
$$\cos(8.65^{\circ} - (-27.13^{\circ})) = \cos 35.78^{\circ} = \cos \varphi_1 = 0.811 \text{ geri}$$

2) Ölçümleri tek faza indirgeyelim. Ölçümler primerden alındığı ve primer $\Delta$  bağlı olduğu için

$$V_{10} = 15000V$$
,  $I_{10} = 2.8A/\sqrt{3} = 1.617A$ ,  $P_{10} = 62500/3 = 20833W$ ,

$$V_{1k} = 322V$$
,  $I_{1k} = 120A/\sqrt{3} = 69,28A$ ,  $P_{1k} = 58500/3 = 19500W$ ,  $r_1 = 1,2\Omega \times 3/2 = \boxed{1,8\Omega = r_1}$ 

$$g_c = \frac{20833W}{(15000V)^2} = 92.6\mu S = g_c$$
  $Y_0 = \frac{1.617A}{15000V} = 107.8\mu S = Y_0$ 

$$Y_0 = \frac{1,617 A}{15000 V} = \boxed{107,8 \mu S = Y_0}$$

$$b_m = \sqrt{107.8^2 - 92.6^2} \,\mu S =$$

 $55,1\mu S = b_m$ 

$$(r_1 + r_2') = \frac{19500W}{(69,28A)^2} = 4,06\Omega$$
  $\rightarrow$   $r_2' = 4,06\Omega - 1,8\Omega = \boxed{2,26\Omega = r_2'}$ 

$$z_{k} = \frac{322V}{69.28A} = 4,65\Omega \quad \rightarrow \quad (x_{1} + x_{2}') = \sqrt{4,65^{2} - 2,26^{2}} \Omega = 2,26\Omega \quad \rightarrow \quad \frac{2,26\Omega}{2} = \boxed{1,13\Omega = x_{1} = x_{2}'}$$

3) Birinci yük için

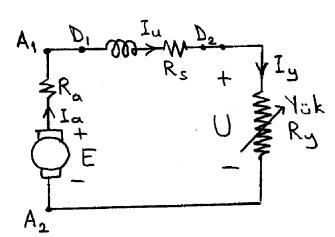
$$E_1 = 300V + (3\Omega + 2\Omega) \times 15A = 375V$$

 $\phi$ akısı  $I_{\scriptscriptstyle u}=I_{\scriptscriptstyle y}$ ile ve $\omega$  da nile doğru orantılı

olduğu için 
$$E = K_a \phi \omega = K I_u n = K I_y n$$

$$n$$
 değişmediği için  $\frac{E_2}{E_1} = \frac{I_{y2}}{I_{y1}}$  olur. Böylece

ikinci yük için emk:



$$E_2 = E_1 \frac{I_{y2}}{I_{y1}} = 375 V \times \frac{10}{15} = 250 V$$
 olur. Yeni uç gerilimi ise

$$U_2 = 250V - (3\Omega + 2\Omega) \times 10A = 200V = U_2$$

**4)** 
$$I_u = \frac{600 V}{200 \Omega} = 3A$$

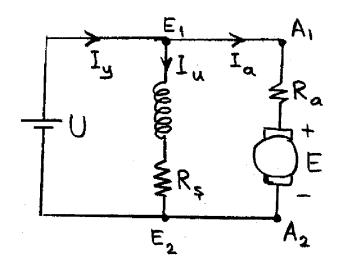
$$I_a = 25A - 3A = 22A$$

$$E = 600V - 4\Omega \times 22A = 512V$$

Giriş gücü 
$$P_g = 600V \times 25A = 15000W$$

Çıkış gücü 
$$P_c = 512V \times 22A - 1200W = 10064W$$

$$Verim = \frac{10064}{15000} = \boxed{\eta = \%67,1}$$



Açısal dönüş hızı:  $\omega = 3000 \times (\pi/30) rad/s = 314,16 rad/s$ 

Çıkış torku: 
$$T_c = \frac{10064}{314,16} Nm = \boxed{T_c = 32,0Nm}$$

#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 ARASINAV SORULARI 24.11.2013 Süre: 75 dakika

- 1) Aşağıdaki (A) ya da (B) sorularından yalnız birisini cevaplayınız.
- (A) Tek sargılı (akımına i diyelim) bir elektromiknatısta sargı uçlarına göre endüktans L(x) = a(b-|x|) formülüyle veriliyor. Burada a>0 ve b>0 yapıya bağlı sabitler, x ise sistemdeki herhangi bir mesafe olup  $|x| \le b$  bölgesinde çalışılmaktadır. Bu parçalar arasındaki manyetik kuvvetin mutlak değerini bulunuz. Bu kuvvetin x mesafesini ve L(x) endüktansını artırmaya mı azaltmaya mı çalıştığını ayrı ayrı belirtiniz. Ortamda bu manyetik kuvvetten başka tek kuvvet basit sürtünme kuvveti ise denge konumunda L(x) hangi değeri alır? (8+5+5+7 puan).

Yardımcı formül:  $F = \frac{1}{2}i^2 \frac{dL(x)}{dx}$ 

- (B) Trafo sac yüzeylerinin, akı yoğunluğu çizgilerine göre konumu nasıl olmalıdır (dik mi, paralel mi) (5 puan)? Neden (10 puan)? AC gerilimde trafo primer boşta çalışma akımının dalga şeklini sinüzoidallikten bozan sebep nedir? (10 puan)
- 2) Aşağıdaki (A) ya da (B) sorularından yalnız birisini cevaplayınız. (45 puan)
- (A) Tek fazlı, 50Hz'lik, 20kVA'lık, 2700V:900V'luk bir transformatörün eşdeğer devre parametreleri  $r_1=0.2\Omega$ ,  $r_2=0.02\Omega$ ,  $x_1=1.0\Omega$ ,  $x_2=0.1\Omega$ ,  $g_c=0.008$ S,  $b_m=0.009$ S'dir. Sekonderde güç faktörü 0,8 ileri olan bir tam yük, anma geriliminde beslendiğine göre bu çalışma için transformatörün verimini, regülasyonunu, primer akımını ve giriş güç faktörünü hesaplayınız. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız.
- (B) Tek fazlı, 50Hz'lik, 20kVA'lık, 300V:900V'luk bir transformatörün eşdeğer devre parametreleri  $r_1 = 0.2\Omega$ ,  $r_2 = 0.02\Omega$ ,  $x_1 = 1.0\Omega$ ,  $x_2 = 0.1\Omega$ ,  $g_c = 0.008$ S,  $b_m = 0.009$ S'dir. Sekonderde güç faktörü 0,8 ileri olan bir tam yük, anma geriliminde beslendiğine göre bu çalışma için transformatörün verimini, regülasyonunu, primer akımını ve giriş güç faktörünü hesaplayınız. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız.
- 3) Üç fazlı, 50 Hz'lik, 139 kVA'lık, 2kV:10kV'luk,  $\Delta/\Delta$  bağlı bir transformatöre açık devre ve kısa devre testleri uygulanıyor. Primerden alınan hat ölçümler şöyledir:

Açık Devre Testi:  $V_0 = 2000 \text{ V}$ ,  $I_0 = 2.0 \text{ A}$ ,  $P_0 = 6000 \text{ W}$ , Kısa Devre Testi:  $V_k = 120 \text{ V}$ ,  $I_k = 40 \text{ A}$ ,  $P_k = 4500 \text{ W}$ .

Ayrıca primerin bir hat ucu boştayken, diğer iki hat ucu arasından ölçülen direnç  $r_{\delta lc} = 0.6\Omega$ 'dur. Trafonun tek faza indirgenmiş eşdeğer devre parametrelerini bulunuz. Sekonder sargı direnç ve reaktansının kendi tarafındaki değerlerini de bulunuz. (30 puan)

BAŞARILAR ...

# ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 ARASINAV CEVAP ANAHTARI 24.11.2013

1) (A)

$$F = \frac{1}{2}i^2 \frac{dL(x)}{dx} = \frac{1}{2}i^2 \frac{d}{dx} \left\{ a(b - |x|) \right\} = -\frac{ai^2}{2} \frac{d|x|}{dx}$$
 Burada  $\frac{d|x|}{dx} = \frac{|x|}{x}$  olup  $x = 0$ 'da tanımsızdır. Dolayısıyla  $F = -\frac{ai^2}{2} \frac{|x|}{x} = \begin{cases} -ai^2/2 & x > 0 \text{ ise} \\ ai^2/2 & x < 0 \text{ ise} \end{cases}$ 

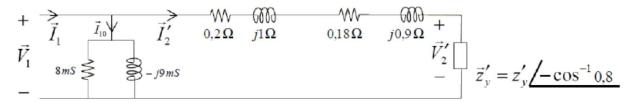
Verilen formüldeki kuvvet, x 'in artış yönünde tanımlı olduğu için mutlak değerce  $|F| = ai^2/2$  kuvveti, x > 0 iken x 'i azaltmaya, x < 0 iken ise x 'i artırmaya çalışan yöndedir. Yani |x| 'i azaltmaya çalışmaktadır. Bu ise L(x) = a(b-|x|) endüktansını artırmaya çalıştığı anlamına gelir. Her ne kadar ideal formüle göre x = 0 'da tanımsızlık olsa da idealliği bozan nedenlerden dolayı sistemin x = 0 'da dengeye geleceğini anlayabiliriz. Buna göre denge durumundaki endüktans L = ab olur.

**(B)** 

Trafo sac yüzeyleri, akı yoğunluğu çizgilerine paralel olmalıdır. Çünkü akı değişiminden dolayı oluşan indüksiyon (girdap) akımları akı çizgilerine dik düzlemde dolaşır ve bu akımların yolunu yalıtkan boyasıyla kesebilmesi için, sacların akım dolaşan yüzeye dik, yani <u>akı çizgilerine paralel</u> yerleştirilmesi gerekir.

AC gerilimde trafo primer boşta çalışma akımının dalga şeklini sinüzoidallikten bozan sebep, ferromanyetik nüvenin B-H histerezis döngüsünün doğrusal olmamasıdır. Sinüzoidal gerilimin integrali de sinüzoidal olduğundan, bu integralle orantılı B de sinüzoidal olur. Ama H ile B arasında doğru orantı olmayınca kaçınılmaz olarak H ve onunla orantılı primer boşta çalışma akımı sinüzoidallikten bozulur.

2) (A) Primere yansıtılmış yaklaşık eşdeğer devreyi kullanalım. Sarım oranı  $N_1/N_2=2700/900=3$  olduğu için  $r_2'=3^2\times0.02\Omega=0.18\Omega$  ve  $x_2'=3^2\times0.1\Omega=0.9\Omega$ .



Yük sekonderde anma voltajında ise yansıtılmış yük voltajı  $V_2'$  de primerin anma voltajında olur. Bunun açısını da devredeki akım ve gerilim açılarından ilk tanımlanan olduğu için keyfi olarak sıfır alalım:  $\vec{V}_2' = 2700V \angle 0^\circ$ 

$$\vec{I}_2' = \vec{V}_2' / \vec{z}_y' = I_2' / (0^\circ - (-36.87^\circ))$$
  $I_2' = \frac{20000 VA}{2700 V} = 7.41 A$ 

(veya  $I_2 = \frac{20\,000 VA}{900 V} = 22,22\,A$   $\rightarrow$   $I_2' = \frac{N_2}{N_1} 22,22\,A = 7,41\,A$  diye de hesaplanabilirdi ama yansıtılmışı yukarıdaki gibi doğrudan bulmak daha kolaydır.)  $\rightarrow$   $\vec{I}_2' = 7,41\,A$   $26,87^{\circ}$   $\rightarrow$   $\vec{I}_2' = (5,93+j4,44)\,A$   $\vec{V}_1 = 2700 V \angle 0^{\circ} + (0,38+j1,9)(5,93+j4,44)\,V = 2700\,V + (2,25+j1,69+j11,26-8,44)\,V$ 

$$\vec{V}_1 = (2694 + j13) V = 2694 V / 0.3^{\circ}$$

$$P_{Cu} = 0.38 \ \Omega \cdot (7.41A)^2 \approx 21 W$$

$$P_{Fe} = 8 \times 10^{-3} \, S \times (2694V)^2 = 58054 \, W$$

Çıkış gücü: 
$$P_2 = 20000VA \times 0.8 = 16000 W$$

Çıkış gücü: 
$$P_2 = 20\,000 VA \times 0.8 = 16\,000\,W$$
 Giriş gücü:  $P_1 = 16\,000\,W + 21\,W + 58\,054\,W = 74\,075\,W$ 

Verim: 
$$\eta = \frac{16\,000}{74\,075} = \%\,21,6$$

 $V_1$  aynı değerinde tutulup yük açık devre edilirse, sekonder voltajının yansıtılmışı yine bu değer olur:

 $V'_{20} = V_1 = 2694V \ (\vec{V_1} \text{ vektörünün kutupsal gösterimdeki büyüklüğü})$ 

Regülasyon = 
$$\%100 \cdot \frac{V'_{20} - V'_{2TY}}{V'_{2TY}} = \%100 \cdot \frac{2694 - 2700}{2700} = \boxed{\text{Regülasyon} = \% - 0,23}$$

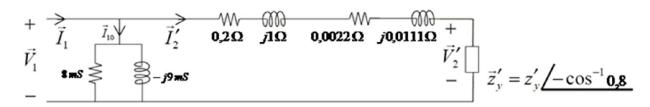
(Kapasitif yüke göre hesaplanırsa regülasyon bazen eksi olabilir. Bunun anlamı yüklenince voltajın yükseldiğidir.)

$$\vec{I}_1 = \vec{I}_2' + \vec{I}_{10} = (5.93 + j4.44)A + \underbrace{(0.008 - j0.009)(2694 + j13)}_{21.55 + j0.10 - j24.24 + 0.12} A = (27.59 - j19.70)A = \vec{I}_1 = 33.90A \underbrace{/-35.5^{\circ}}_{21.55 + j0.10 - j24.24 + 0.12}$$

Ölçülen primer akımı  $I_1 = 33.9A$ 

Giriş (primer) güç faktörü 
$$\cos(0.3^{\circ} - (-35.5^{\circ})) = \cos 35.8^{\circ} = \boxed{\cos \varphi_1 = 0.811 \text{ geri}}$$

(B) Primere yansıtılmış yaklaşık eşdeğer devreyi kullanalım. Sarım oranı  $N_1/N_2 = 300/900 = 1/3$  olduğu için  $r_2' = 0.02 \Omega/3^2 = 2.2 \, m\Omega$  ve  $x_2' = 0.1 \Omega/3^2 = 11.1 \, m\Omega$ .



Diğer şıktakine benzer yollarla şunlar bulunur:

$$\vec{V}_2' = 300 \, V \angle 0^\circ \qquad \qquad \vec{I}_2' = \vec{V}_2' / \vec{z}_y' = I_2' \, \underline{/(0^\circ - (-36.87^\circ))} \qquad \qquad I_2' = \frac{20000 \, VA}{300 V} = 66.67 \, A$$

$$\rightarrow \vec{I}'_2 = 66,67 A / 36,87^{\circ} \rightarrow \vec{I}'_2 = (53,33 + j40,00)A$$

$$\vec{V_1} = 300V \angle 0^{\circ} + (0,2022 + j1,0111)(53,33 + j40,00) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V \angle 0^{\circ} + (0,2022 + j1,0111)(53,33 + j40,00) V = 300V \angle 0^{\circ} + (0,2022 + j1,0111)(53,33 + j40,00) V = 300V \angle 0^{\circ} + (0,2022 + j1,0111)(53,33 + j40,00) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j53,926 - 40,444) V = 300V + (10,785 + j8,089 + j8,08$$

$$\vec{V}_1 = (270,34 + j62,02) V = 277,36 V 12,9^\circ$$

$$P_{Cu} = 0.2022 \ \Omega \cdot (66.67A)^2 = 899 W$$

$$P_{E_e} = 8 \times 10^{-3} \, S \times (277,36 \, V)^2 = 615 \, W$$

Çıkış gücü: 
$$P_2 = 20000VA \times 0.8 = 16000W$$

Çıkış gücü: 
$$P_2 = 20\,000 VA \times 0.8 = 16\,000\,W$$
 Giriş gücü:  $P_1 = 16\,000\,W + 899\,W + 615\,W = 17\,514\,W$ 

Verim: 
$$\eta = \frac{16\,000}{17\,515} = \%\,91,4$$

 $V_1$  aynı değerinde tutulup yük açık devre edilirse, sekonder voltajının yansıtılmışı yine bu değer olur:

 $V_{20}' = V_1 = 277,36 \, V \, (\vec{V_1} \, \text{ vektörünün kutupsal gösterimdeki büyüklüğü})$ 

Regülasyon = 
$$\%100 \cdot \frac{V'_{20} - V'_{27Y}}{V'_{27Y}} = \%100 \cdot \frac{277,36 - 300}{300} =$$
Regülasyon =  $\% - 7,5$ 

$$\vec{I}_1 = \vec{I}_2' + \vec{I}_{10} = (53,33 + j40,00)A + \underbrace{(0,008 - j0,009)(270,34 + j62,02)}_{2,16+j0,50-j2,43+0,56}A$$

= 
$$(56,05 + j38,06)A = \vec{I}_1 = 67,76A / 34,2^{\circ}$$

Ölçülen primer akımı  $I_1 = 67,76A$ 

Giriş (primer) güç faktörü  $\cos(12.9^{\circ} - 34.2^{\circ})$  =  $\cos(-21.3^{\circ})$  =  $\cos\varphi_1 = 0.932$  ileri

3) Ölçümleri tek faza indirgeyelim. Primer  $\Delta$  olduğu için:

$$V_{10} = 2000 V \qquad I_{10} = \frac{2,0 A}{\sqrt{3}} = 1,155 A \qquad P_{10} = \frac{6000 W}{3} = 2000 W$$

$$V_{10} = 120 V \qquad I_{10} = \frac{40 A}{\sqrt{3}} = 23.09 A \qquad P_{10} = \frac{4500 W}{3} = 1500 W \qquad r_{10} = \frac{3}{3},060 = \sqrt{r_{10}} = 0$$

$$V_{1k} = 120 V$$
  $I_{1k} = \frac{40 A}{\sqrt{3}} = 23,09 A$   $P_{1k} = \frac{4500 W}{3} = 1500 W$   $r_1 = \frac{3}{2} \cdot 0,6 \Omega = \boxed{r_1 = 0,9\Omega}$ 

$$g_c = \frac{2000 W}{(2000 V)^2} = \boxed{500 \mu S = g_c}$$
  $Y_0 = \frac{1,155 A}{2000 V} = \boxed{577 \mu S = Y_0}$ 

$$b_m = \sqrt{577^2 - 500^2} \ \mu S = b_m = 289 \mu S$$

$$(r_1 + r_2') = \frac{1500 W}{(23,09A)^2} = 2,81 \Omega$$
  $\rightarrow$   $r_2' = 2,81 \Omega - 0,9 \Omega = \boxed{r_2' = 1,91 \Omega}$ 

$$z_k = \frac{120 V}{23,09 A} = 5,20 \Omega \qquad (x_1 + x_2') = \sqrt{5,20^2 - 2,81^2} \Omega = 4,37 \Omega \qquad \Rightarrow \frac{4,37 \Omega}{2} = \boxed{x_1 = x_2' = 2,18 \Omega}$$

Sekonder sargısının direnç ve reaktansının sekonderdeki değerlerini bulalım:

Sarım oranı primer ve sekonder aynı bağlantı türünde olduğu için  $2kV/10kV = N_1/N_2 = 1/5$ 

$$r_2 = (N_2/N_1)^2 \times 1.91 \Omega = 5^2 \times 1.91 \Omega = r_2 = 47.8 \Omega$$

$$x_2 = (N_2/N_1)^2 \times 2.18\Omega = 5^2 \times 2.18\Omega = x_2 = 54.6 \Omega$$

#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 ARASINAV SORULARI 09.11.2014 Süre: 75 dakika

- 1) Trafoda akım dönüşüm oranını, manyetik devresi üzerinde her türlü kayıpları ve kaçak akıları sıfır alarak çıkartmaya çalışınız. Endüktans (sarım sayıları ya da μ) sonlu olduğu sürece akım dönüşüm oranı formülünün yaklaşık olduğunu gösteriniz. (25 puan)
- 2) Tek fazlı, 50Hz'lik, 250kVA'lık, 10kV:1kV'luk bir transformatörün eşdeğer devre parametreleri  $r_1 = 2.2\Omega$ ,  $r_2 = 0.018\Omega$ ,  $x_1 = 15\Omega$ ,  $x_2 = 0.15\Omega$ ,  $g_c = 15\mu$ S,  $b_m = 120\mu$ S 'dir. Sekonderde güç faktörü 0,9 geri olan bir tam yük, anma geriliminde beslendiğine göre bu çalışma için transformatörün verimini, regülasyonunu, primer akımını ve giriş güç faktörünü hesaplayınız. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız. (45 puan)
- 3) Tek fazlı, 50 Hz'lik, 100 kVA'lık, 4kV:1kV'luk, bir transformatöre açık devre ve kısa devre testleri uygulanıyor. Primerden alınan ölçümler şöyledir:

Açık Devre Testi:  $V_0 = 4000 \,\text{V}$ ,  $I_0 = 0.65 \,\text{A}$ ,  $P_0 = 850 \,\text{W}$ ,

Kısa Devre Testi:  $V_k = 40 \text{ V}$ ,  $I_k = 25 \text{ A}$ ,  $P_k = 700 \text{ W}$ .

Ayrıca primerin sargı direnci  $0,48\Omega$  ölçülüyor. Trafonun eşdeğer devre parametrelerini yaklaşık olarak bulunuz. Sekonder sargı direnç ve reaktansının kendi tarafındaki değerlerini de bulunuz. (30 puan)

BAŞARILAR ...

#### ELEKTRİK MAKİNALARI-1 2014 VİZE SINAVI CEVAPLARI (9 Kasım 2014)

**Cevap 1)** Trafo prensip şemasına Amper kanunu uygulanırsa, ya da manyetik devrede mmk kaynakları bileşkesi relüktansa eşitlenirse:

$$N_1 i_1 - N_2 i_2 = \frac{l \, \phi}{\mu A}$$

olur. Ancak  $\mu \approx \infty$  ya da " $N_1 = \infty$  <u>ve</u>  $N_2 = \infty$ " olursa sağ taraf, sol tarafın yanında sıfır kabul edilebilir. Aksi halde yaklaşık sıfır alınarak (ihmal edilerek)

$$N_1 i_1 - N_2 i_2 \approx 0 \quad \rightarrow \quad \boxed{N_1 i_1 \approx N_2 i_2} \quad \text{yazılabilir}.$$

Cevap 2) Primere yansıtılmış devre kullanılırsa

$$r_2' = 1.8 \Omega$$
,  $x_2' = 15 \Omega$ 

$$I_2' = (22.5 - j10.89)A = 25A \angle - 25.84^{\circ}$$

$$I_{10} = (0.232 - j1.241)A$$

$$I_1 = (22,732 - j12,138)A = 25,77A \angle -28,1^{\circ}$$
 (Primer akımı büyüklüğü 25,77A)

$$V_1 = 10436 \, V \angle 3.5^{\circ}$$

$$P_{Cu} = 2500 W$$
  $P_{Fe} = 1634 W$   $P_1 = 229134 W$   $P_2 = 225000 W$ 

$$\eta = \%98.2$$
 Reg = \% 4.4  $\cos \varphi_1 = \cos 31.6^\circ = 0.852$  geri

**Cevap 3**) 
$$g_c = 53.1 \mu S$$
  $Y_o = 162.5 \mu S$   $b_m = 153.6 \mu S$ 

$$r_1 + r_2' = 1{,}12 \Omega$$
  $Z_k = 1{,}60 \Omega$   $x_1 + x_2' = 1{,}14 \Omega$ 

$$r_1 = 0.48 \Omega$$
  $r_2' = 0.64 \Omega$   $x_1 = x_2' = 0.57 \Omega$ 

$$r_2 = 40 \ m\Omega$$
  $x_2 = 35,7 \ m\Omega$ 

#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 FİNAL SINAVI SORULARI

30.12.2014 Süre: 90 dakika

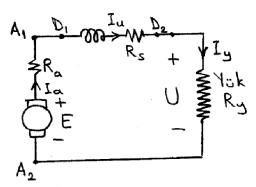
1) Üç fazlı, 50Hz'lik, Y/Y bağlı, 20kVA'lık, 1600V:400V'luk, bir transformatörün tek faza indirgenmiş ve primere yansıtılmış eşdeğer devre parametreleri şöyledir:

$$r_1 = 1.5 \Omega$$
,  $r_2' = 2.5 \Omega$ ,  $x_1 = 12 \Omega$ ,  $x_2' = 12 \Omega$ ,  $g_c = 50 \mu S$ ,  $b_m = 320 \mu S$ 

Sekonderde güç faktörü 0,8 geri olan bir tam yük anma geriliminde besleniyor. Trafonun toplam demir kaybını, bakır kaybını, giriş ve çıkış güçlerini, verimini ve regülasyonunu bulunuz. (25 puan)

- 2) Anma güçleri ve kısa devre oranları sırasıyla  $S_1 = 100 kVA$ ,  $u_{k1} = \%4$  ve  $S_2 = 50 kVA$ ,  $u_{k2} = \%2$  olan 2 trafo paralel bağlanırsa sistemin yeni anma gücü ne olur? Bu yeni anma gücüyle yüklenirse her bir trafonun payına düşen yük ne olur? Yaklaşık olarak hesaplayınız. (20 puan)
- 3) AC akımlı bir elektromiknatıs, bir demir parçasını  $A = 20 \text{ cm}^2$  kesit alanı üzerinde yere göre sabit sayılabilecek şekilde  $B = (1,414T) \cdot \sin(314t)$  biçiminde zaman(t) ile değişen akı yoğunluğuna maruz bırakıyor. Elektromiknatısın demire uyguladığı manyetik çekme kuvvetinin <u>ortalama</u> değerini bulunuz. (15 puan)

Yardımcı formül: Mutlak değerce <u>anlık</u> manyetik kuvvet:  $F = \frac{B^2 A}{2\mu_0}$   $(\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \text{ H/m})$ 

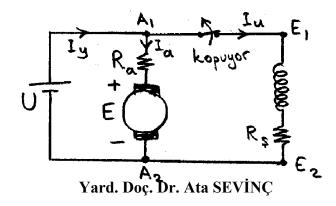


4) Yandaki seri dinamoda  $R_a = R_s = 1 \Omega$  olup, U = 200 V,  $I_y = 15 \text{ A}$ , n = 1000 devir/dakika, sürtünme kayıpları ise 300W'tır. Dinamonun verimini ve brüt giriş torkunu hesaplayınız.

(20 puan)

5) Yandaki şekildeki şönt motorda  $R_a=1~\Omega$ ,  $R_{\S}=200~\Omega$  olup, U=400~V ile  $I_y=40~A$  çekerek çalışırken, birden bir kazayla şönt sargı hattı gösterilen yerden kopuyor. Kopmadan sonraki artık mıknatısiyet akısı, kopmadan hemen önceki uyartım akısının %4'ü oluyor. Hızdaki değişimin akımdaki değişime göre çok yavaş olduğu varsayımıyla, kopmadan hemen sonraki  $I_y$  akımını bulunuz. (20 puan)

**BAŞARILAR** ...



#### ELEKTRİK MAKİNALARI - 1 FİNAL SINAVI CEVAP ANAHTARI

**30.12.2014** (Güz 2014-15 final)(31.12.2014 tarihinde düzeltilmiş)

Geçmiş cevap anahtarlarında benzeri çok olan soruların gidiş yolu anlatılmadan sadece ara değerleri ve sonuçları verilmiştir.

1) 
$$\vec{V}_{2}' = 924 V \angle 0^{\circ}$$
,  $\vec{I}_{2}' = 7,22 A \angle -36,87^{\circ} = (5,77 - j4,33)A$ ,  $\vec{V}_{1} = 1058 V \angle 6,58^{\circ} = (1051 + j121)V$ ,  $P_{Cu} = 625 W$ ,  $P_{Fe} = 168 W$ ,  $P_{2} = 16\,000 W$ ,  $P_{1} = 16\,793 W$ ,  $P_{2} = 16\,000 W$ ,  $P_{3} = 16\,000 W$ ,  $P_{4} = 16\,793 W$ ,  $P_{5} = 16\,000 W$ ,  $P_{6} = 16\,000 W$ ,  $P_{7} = 16\,000 W$ ,  $P_{8} = 16\,000$ 

2) 
$$S_T = 100 \, kVA + 50 \, kVA = 150 \, kVA$$
 
$$\frac{150}{u_{loc}} = \frac{100}{\% 4} + \frac{50}{\% 2} \qquad \rightarrow \qquad u_{kes} = \% 3$$

Sistem  $S_T$  ile yüklenirse her birinin payına düşen yük:

$$S_{1y} = \frac{100 \, kVA}{\% 4} \cdot \% 3 = 75 \, kVA < S_1$$
  $S_{2y} = \frac{50 \, kVA}{\% 2} \cdot \% 3 = 75 \, kVA > S_2$ 

2. trafo aşırı yüklendiği için toplam yük onu kendi anma gücüne düşürecek şekilde 50/75 = 2/3 katına düşürülür. Her trafonun payına düşen yük de aynı oranda azalır.

Paralel bağlı sistemin anma gücü =  $S_T' = \frac{2}{3} \cdot 150 \text{ kVA} = 100 \text{ kVA}$ 

Bu yükte her bir tafonun payına düşen yük:  $S'_{1y} = \frac{2}{3} \cdot 75 \text{ kVA} = 50 \text{ kVA}$   $S'_{2y} = \frac{2}{3} \cdot 75 \text{ kVA} = 50 \text{ kVA}$ 

Trafoların paralel bağlanması sonucunda yeni anma gücü, trafolardan bazısının tek başına anma gücünden küçük bile olabilir. Burada birinin gücüne eşit çıkmıştır. Ama sonuçta kayıplar ve kısa devre oranı azalmıştır (iyileşmiş).

3) Anlık kuvvet  $B^2$  ile orantılı olduğuna göre ortalama kuvvet B 'nin karesinin ortalaması ile yani kare ortalamasının karekökü ( $rms = root \ mean \ square$ ) değerinin karesi ile orantılı olur. Yani:

$$F_{ort} = \frac{B_{rms}^2 A}{2\mu_0} \quad \text{olur.} \quad B_{rms} = \frac{1,414 \, T}{\sqrt{2}} = 1,0 \, T \qquad A = 20 \, cm^2 = 20 \times 10^{-4} \, m^2 = 2 \times 10^{-3} \, m^2$$

$$\rightarrow \quad F_{ort} = \frac{(1,0 \, T)^2 \times 2 \times 10^{-3} \, m^2}{2 \times 4\pi \times 10^{-7} \, H/m} = 796 \, N$$

4) 
$$E = 230V$$
,  $P_{cikis} = 3000W$ ,  $P_m = 3450W$   
Sürtünme dahil (brüt) giriş gücü:  $P_{giris} = 3750W$ ,  $\eta = \frac{3000}{3750} = \%80$   
 $\omega = \frac{\pi}{20} \cdot 1000 \, rad/s = 104,7 \, rad/s$ 

Sürtünme dahil (brüt) giriş torku: 
$$T_{giris} = \frac{3750 W}{104,7 \ rad/s} = 35,8 \ Nm$$

5) Kopmadan önce  $I_u=2~A$ ,  $I_a=38~A$ , E=362~V. E ile akı orantılı olduğu için kopmadan sonra akı %4'üne düşünce E de %4'üne düşer:  $E^{'}=14,5~V$   $I^{'}_{y}=I^{'}_{a}=386~A$ . Koruma sistemiyle akım kesilmezse motor yanar.

#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 BÜTÜNLEME SINAVI SORULARI 20.01.2015 Süre: 90 dakika

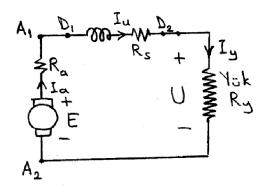
1) Üç fazlı, 50Hz'lik,  $\Delta$ /Y bağlı, 50kVA'lık, 1155V:400V'luk, bir transformatörün tek faza indirgenmiş ve primere yansıtılmış eşdeğer devre parametreleri şöyledir:

$$r_1 = 0.5 \Omega$$
,  $r_2' = 0.3 \Omega$ ,  $x_1 = 6 \Omega$ ,  $x_2' = 6 \Omega$ ,  $g_c = 125 \mu S$ ,  $b_m = 950 \mu S$ 

Sekonderde güç faktörü 0,7 geri olan bir tam yük, anma geriliminde besleniyor. Trafonun toplam demir kaybını, bakır kaybını, giriş ve çıkış güçlerini, verimini ve regülasyonunu bulunuz. (25 puan)

- 2) Anma güçleri ve kısa devre oranları sırasıyla  $S_1 = 160 kVA$ ,  $u_{k1} = \%4$ ,  $S_2 = 120 kVA$ ,  $u_{k2} = \%3$  ve  $S_3 = 90 kVA$ ,  $u_{k3} = \%3$  olan 3 trafo paralel bağlanırsa sistemin yeni anma gücü ne olur? Bu yeni anma gücüyle yüklenirse her bir trafonun payına düşen yük ne olur? Yaklaşık olarak hesaplayınız. (20 puan)
- 3) Tek sargılı bir elektromiknatısın endüktansı,  $L(x) = \frac{\mu_0 N^2 A}{2g \cdot a} (a |x|)$  formülüyle veriliyor. Burada N sarım sayısı, A en büyük etkin kesit, g bir hava aralığı ve a genişliktir. x ise hareketli parçanın denge konumundan uzaklığı olup |x| < a bölgesiyle ilgileniyoruz. Buna göre sargıdan i akımı geçerken hareketli parça üzerindeki kuvvet ne olur? Mutlak değerce konuşursak, bu kuvvet x mesafesini ne yapmaya çalışan yöndedir? Son kısım için seçenekler: B) artıran, P) azaltan, M) mutlak değerce artıran, V) mutlak değerce azaltan.

Yardımcı formül: 
$$F = \frac{1}{2}i^2 \frac{dL(x)}{dx}$$
 (15 puan)

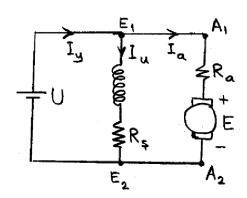


4) Yandaki seri dinamoda  $R_a = R_s = 0.25~\Omega$  olup, U = 100~V,  $I_y = 20~A$ , n = 1200~devir/dakika, sürtünme kayıpları ise 300W'tır. Dinamonun verimini ve brüt giriş torkunu hesaplayınız.

(20 puan)

5) Yandaki şekildeki şönt motorda  $R_a=1~\Omega$ ,  $R_s=200~\Omega$  olup, U=400~V ile  $I_y=40~A$  çekerek çalışırken, hız n=2000devir/dakika ve sürtünme kaybı 1400W olmaktadır. Motorun verimini ve çıkış torkunu bulunuz.

(20 puan)



# ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 BÜTÜNLEME SINAVI CEVAP ANAHTARI 20.01.2015

Dikkat: 1., 4. ve 5. soru çözümlerinin adımları geçmişte çok verildiği için sadece ara değerler ve sonuçlar verilmiştir.

1) 
$$\vec{V_2}' = 1155 \, V \angle 0^{\circ}$$
,  $\vec{I_2}' = 14,43 \, A \angle -45,6^{\circ} = (10,1-j10,3) \, A$ ,  $\vec{V_1} = (1287 + j113) \, V = 1292 \, V \angle 5,0^{\circ}$ ,  $P_{Fe} = 626 \, W$ ,  $P_{Cu} = 500 \, W$ ,  $P_{cikis} = 35000 \, W$ ,  $P_{giris} = 36125 \, W$ 

Verim = %96,9 Regülasyon = %11,8

2) 
$$u_{kes} = \% \left( \frac{370}{110} \right) = \%3,36$$
. Sistem (160 + 120 + 90) kVA = 370 kVA ile yüklenirse, her bir trafonun payına

düşen yük: 
$$S_{1y} = \frac{3,36}{4} \cdot 160 \,\text{kVA} = 135 \,\text{kVA} < S_1 \,, \qquad S_{2y} = \frac{3,36}{3} \cdot 120 \,\text{kVA} = 135 \,\text{kVA} > S_2 \,,$$
 
$$S_{3y} = \frac{3,36}{3} \cdot 90 \,\text{kVA} = 101 \,\text{kVA} > S_3$$

2. ve 3. trafolar aşırı yüklenmiş olur.  $u_{k2} = u_{k3}$  olduğu için ikisinin de aşırı yüklenme oranı aynıdır. Bunların yükünü kendi anma güçlerine düşürmek için, bütün yükler 3/3,36 katsayısıyla çarpılarak düşürülmelidir. Buna göre paralel bağlı sistemin anma gücü =  $370 \text{ kVA} \times 3 / 3,36 = S_T' = 330 \text{ kVA}$  olur.

 $S_T$ ' ile yüklenmesi halinde her bir trafonun payına düşen yük:  $S'_{1y} = \frac{3}{3,36} \cdot 135 \,\text{kVA} = 120 \,\text{kVA} < S_1$ ,

$$S'_{2y} = \frac{3}{3,36} \cdot 135 \text{ kVA} = 120 \text{ kVA} = S_2,$$
  $S'_{3y} = \frac{3}{3,36} \cdot 101 \text{ kVA} = 90 \text{ kVA} = S_3$ 

3) 
$$F = \frac{1}{2}i^2 \frac{dL(x)}{dx} = \frac{-\mu_0 N^2 i^2 A}{4g \cdot a} \frac{d}{dx}(|x|)$$

Dikkat:  $\frac{d}{dx}(|x|) = \frac{|x|}{x} = \frac{x}{|x|}$  olup, x = 0 'da türevin tanımsızlığını da gösteren bir ifadedir.

$$\frac{d}{dx}(|x|) = \begin{cases} -1 & x < 0 \\ 1 & x > 0 \end{cases}$$
 biçiminde de yazılabilir. Yerine yazılırsa

$$F = \begin{cases} \frac{\mu_0 N^2 i^2 A}{4g \cdot a} & x < 0 \text{ ise} \\ \frac{-\mu_0 N^2 i^2 A}{4g \cdot a} & x > 0 \text{ ise} \end{cases}$$
Formüldeki kuvvet,  $x$  'in artış yönüne göre verildiği için kuvvet,  $x < 0$  iken  $x$  'i artırmaya,  $x > 0$  iken ise 
$$x \text{ 'i azaltmaya çalışan yöndedir. Özetle kuvvet, } |x| \text{ 'i azaltmaya çalışan yöndedir (V şıkkı).}$$

4) E = 110 V,  $P_{giris} = 2500 \text{ W}$ ,  $P_{cikis} = 2000 \text{ W}$ 

**5)** 
$$I_u = 2 \text{ A}$$
,  $I_a = 38 \text{ A}$ ,  $E = 362 \text{ V}$ ,  $P_{giris} = 16000 \text{ W}$ ,  $P_{cikis} = 12356 \text{ W}$ ,

Verim = 
$$\%77.2$$
, Çıkış Torku =  $\frac{12356 \text{ W}}{209.4 \text{ rad/s}} = 59.0 \text{ Nm}$ 

### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 ARASINAV SORULARI

08.11.2015 Süre: 70 dakika

1) Tek sargılı (akımına i diyelim) bir rölede(elektromıknatıs), hareketli parçanın x konumuna bağlı olarak sargı uçlarına göre endüktans L(x) = a(b-|x|) formülüyle veriliyor. Burada a>0 ve b>0 yapıya bağlı sabitler olup  $|x| \le b$  bölgesinde çalışılmaktadır. Bu parçalar arasındaki manyetik kuvvetin mutlak değerini bulunuz. Bu kuvvetin x ve L(x) endüktans değerlerini artırmaya mı azaltmaya mı çalıştığını ayrı ayrı belirtiniz.

(10+5+5 puan)

Yardımcı formül:  $F = \frac{1}{2}i^2 \frac{dL(x)}{dx}$ 

- 2) a) Trafo sac yüzeylerinin, akı yoğunluğu çizgilerine göre konumu nasıl olmalıdır (dik mi, paralel mi)? Neden? (5+5 puan)
  - b) AC gerilimde trafo primer boşta çalışma akımının dalga şeklini sinüzoidallikten bozan sebep nedir?

(5 puan)

- 3) Eşdeğer devre parametreleri  $r_1 = 8\Omega$ ,  $r_2 = 0.06\Omega$ ,  $x_1 = 27\Omega$ ,  $x_2 = 0.27\Omega$ ,  $g_c = 150\mu S$ ,  $b_m = 800 \mu S$  olan ( $g_c$  ve  $b_m$  değerleri primer tarafında gösterilen değerleridir) 240V:24V 'luk, 50Hz'lik, 360VA'lik tek fazlı bir transformatör, sekonderinde birim güç faktörlü ( $\cos \varphi_2 = 1$ ) olan bir tam yükü anma değerlerinde beslemektedir. Bu çalışma için trafonun verimini, regülasyonunu, primer akımını ve giriş güç faktörünü hesaplayınız. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız. (40 puan)
- **4)** Tek fazlı 220V:55V'luk bir transformatöre açık devre testi ve kısa devre testi uygulandığında primerden ölçülen gerilim, akım ve güçler şöyle bulunmaktadır:

Açık devre testi: 220V, 0,15A, 8,0W

Kısa devre testi: 9,0V, 2,5A, 12W

Ayrıca primer sargısı direnci  $r_1 = 0.85\Omega$  ölçüldüğüne göre trafonun eşdeğer devre parametrelerini yaklaşık olarak bulunuz. Sekonder sargısı direnç ve kaçak reaktansını, sekonderdeki değerleriyle de bulunuz. (25 puan)

BAŞARILAR ...

ELEKTRIK MAKINALARI-1 ARASINAV CEVAP ANAHTARI 08 Kasım 2015

1) 
$$F = \frac{1}{2}i^2 \frac{d}{dx} \{a(b-1x1)\}^2 = -\frac{ai^2}{2} \frac{d}{dx} \{1x1\}$$
  
 $\frac{d}{dx} \{1x1\}^2 = \frac{|x|}{x} = \frac{x}{|x|} = \begin{cases} 1 & x>0 \text{ ise} \\ -1 & x<0 \text{ ise} \end{cases}$  (x=0 ise tanımsız)

F, x in artis yoninde tanimhi olduğundan, FCO x70 iken FCO  $F = \begin{cases} -ai^2/2 & x70 \text{ ise} \\ ai^2/2 & x20 \text{ ise} \end{cases}$ Vani  $|F| = \frac{ai^2}{2}$  kurveti |x|'i araltmaya calisir.

Bu da L(x) endüktansını artırmaya galısır.

2) a) Paralel almalıdır. Günkü indüksiyanla alusan girdap akımları akı aizgilerine dik düzlende dalasır. Sac yüzeyilerindeli akı aizgilerine dik düzlende dalasır. Sac yüzeyilerindeli akı aizgilerine dik düzlende dalasır. Sac yüzeyilerindeli akı aizgilerine dik düzlende dalasır. Sac yüzeyilerindeli akı aizgilerine dik düzlende dalasır. b) Histerezis-eprisinin (dongissinin) deprusat olmaması.

3) 
$$N_1/N_2 = 10$$
,  $C_2 + jX_2 = (6 + j27) \Omega$   $V_2 = 240 N L 0^{\circ}$ 
 $\vec{I}_2 = 1.5 A L 0^{\circ}$   $\vec{V}_1 = (261 + j81) N = 273.3 N L 17^{\circ}$ 
 $P_{e} = 11.2 M$   $P_{cu} = 31.5 M$   $P_{z} = 360 M$   $P_{1} = 403 M$ 
 $Q = P_2/P_1 = \%89.4$   $Reg = \%13.9$ 
 $\vec{I}_{10} = (0.104 - j0.197) A$   $\vec{I}_{1} = (1.604 - j0.197) A = 1.62 A L - 7^{\circ}$ 
 $Cos q_1 = cos 24^{\circ} = 0.912$  geri

4) 
$$S_c = 165 \mu S$$
  $N_o = 682 \mu S$   $b_m = 661 \mu S$   
 $\Gamma_1 + \Gamma_2' = 1.92 \Omega$   $\Gamma_1 = 0.85 \Omega$   $\Gamma_2' = 1.07 \Omega$   
 $Z_k = 3.6 \Omega$   $X_1 + X_2' = 3.05 \Omega$   $X_1 = X_2' = 1.52 \Omega$   
 $N_1/N_2 = 4$   $\Gamma_2 = 67 m \Omega$   $X_2 = 95 m \Omega$ 

Dikkat: 3. ve 4. sorular geçmişte çok sorulduğu için sadece cevapları verilmiştir. Sınavda öğrenciden ara adımları da göstermesi beklenir.

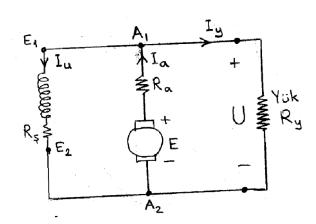
#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 FİNAL SINAVI SORULARI 28.12.2015 Süre: 60 dakika

1) Üç fazlı, 50Hz'lik,  $\Delta/\Delta$  bağlı, 20kVA'lık, 1200V:400V'luk, bir transformatörün tek faza indirgenmiş ve primere yansıtılmış eşdeğer devre parametreleri şöyledir:

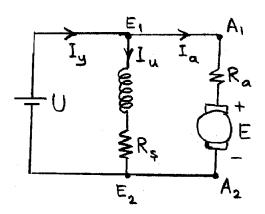
$$r_1 = 0.5 \Omega$$
,  $r_2' = 0.3 \Omega$ ,  $x_1 = 6 \Omega$ ,  $x_2' = 6 \Omega$ ,  $g_c = 125 \mu S$ ,  $b_m = 950 \mu S$ 

Sekonderde güç faktörü 0,7 geri olan bir tam yük, anma geriliminde besleniyor. Trafonun toplam demir kaybını, bakır kaybını, giriş ve çıkış güçlerini, verimini ve regülasyonunu bulunuz. (25 puan)

- 2) Anma güçleri ve kısa devre oranları sırasıyla  $S_1 = 160 \text{kVA}$ ,  $u_{k1} = \%4$ ,  $S_2 = 120 \text{kVA}$ ,  $u_{k2} = \%3$  ve  $S_3 = 100 \text{kVA}$ ,  $u_{k3} = \%2$  olan 3 trafo paralel bağlanırsa sistemin yeni anma gücü ne olur? Bu yeni anma gücüyle yüklenirse her bir trafonun payına düşen yük ne olur? Yaklaşık olarak hesaplayınız. (25 puan)
- 3) Şekildeki şönt dinamoda Ra = 0,5  $\Omega$ , Rş = 250  $\Omega$ , U = 250 V, Iy = 10A, dönüş hızı n = 1000 devir/dk, sürtünme kaybı Psür = 200W olduğuna göre verimi ve giriş torkunu hesaplayınız. (25 puan)



4) Şekildeki şönt motorda Ra = 0,3  $\Omega$ , Rş = 125  $\Omega$ , U = 250 V, Iy = 10A, dönüş hızı n = 2000 devir/dk, sürtünme kaybı Psür = 200W olduğuna göre verimi ve çıkış torkunu hesaplayınız. (25 puan)



BAŞARILAR ...

## ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 FİNAL CEVAP ANAHTARI 28.12.2015 (Güz 2015-16)

1) 
$$\vec{V}_2' = 1200 \ V \angle 0^\circ$$
,  $\vec{I}_2' = 5,56 \ A \angle -45,6^\circ = (3,89 - j3,97) \ A$ ,  $\vec{V}_1 = (1251 + j43) \ V = 1251,5 \ V \angle 2,0^\circ$ ,  $P_{Fe} = 587 \ W$ ,  $P_{Cu} = 74 \ W$ ,  $P_{cikis} = 14000 \ W$ ,  $P_{giris} = 14661 \ W$ 

Verim = %95,5 Regülasyon = %4,3

(Bu soru kalıbı daha önce çok çözüldüğü için öğrenciden istenen ayrıntılı adımlar burada gösterilmemiş, cevaplar ve önemli ara değerler verilmiştir.)

2) 
$$u_{kes} = \% \left( \frac{380}{130} \right) = \% 2,923$$
. Sistem (160 + 120 + 100) kVA = 380 kVA ile yüklenirse, her bir trafonun payına

düşen yük: 
$$S_{1y} = \frac{2,923}{4} \cdot 160 \,\mathrm{kVA} = 117 \,\mathrm{kVA} < S_1 \;, \qquad S_{2y} = \frac{2,923}{3} \cdot 120 \,\mathrm{kVA} = 117 \,\mathrm{kVA} < S_2 \;,$$
 
$$S_{3y} = \frac{2,923}{2} \cdot 100 \,\mathrm{kVA} = 146 \,\mathrm{kVA} > S_3$$

3. trafo aşırı yüklenmiş olur. Bunun yükünü kendi anma gücüne düşürmek için, bütün yükler 2/2,923 katsayısıyla çarpılarak düşürülmelidir. Buna göre paralel bağlı sistemin anma gücü =  $380 \text{ kVA} \times 2 / 2,923 = \text{S}_{\text{T}}$ ' = 260 kVA olur.

 $S_T$ ' ile yüklenmesi halinde her bir trafonun payına düşen yük:  $S'_{1y} = \frac{2}{2,923} \cdot 117 \text{ kVA} = 80 \text{ kVA} < S_1$ ,

$$S'_{2y} = \frac{2}{2.923} \cdot 117 \,\text{kVA} = 80 \,\text{kVA} < S_2$$
,  $S'_{3y} = \frac{2}{2.923} \cdot 146 \,\text{kVA} = 100 \,\text{kVA} = S_3$ 

3) 
$$I_u = \frac{250 \, V}{250 \, \Omega} = 1A$$
,  $I_a = 10A + 1A = 11A$ ,  $E = 250 \, V + 0.5 \, \Omega \times 11A = 255.5 \, V = E$ 

$$P_{giriis} = 255.5 \, V \times 11A + 200 \, W = 3011 \, W = P_{giriis}$$

$$P_{cikis} = 250 \, V \times 10A = 2500 \, W = P_{cikis}$$

$$Werim = \frac{2500}{3011} = \%83$$

$$\omega = \frac{\pi}{30} 1000 \, rad/s = 104.7 \, rad/s$$
Giriş torku  $= \frac{3011}{104.7} \, Nm = 28.7 \, Nm$ 

4) 
$$I_u = \frac{250 \, V}{125 \, \Omega} = 2A$$
 ,  $I_a = 10A - 2A = 8A$  ,  $E = 250 \, V - 0.3 \, \Omega \times 8A = 247.6 \, V = E$    
 $P_{cikis} = 247.6 \, V \times 8A - 200 \, W = 1781 \, W = P_{cikis}$    
 $P_{giris} = 250 \, V \times 10A = 2500 \, W = P_{giris}$    
 $Verim = \frac{1781}{2500} = \%71$    
 $\omega = \frac{\pi}{30} \, 2000 \, rad/s = 209.4 \, rad/s$    
Çıkış torku  $= \frac{1781}{209.4} \, Nm = 8.5 \, Nm$ 

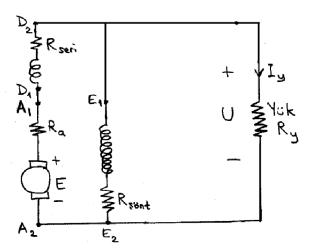
#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 BÜTÜNLEME SINAVI SORULARI 18.01.2016 Süre: 60 dakika

1) Üç fazlı, 50Hz'lik, Δ/Y bağlı, 81kVA'lık, 34500V:400V'luk, bir transformatörün tek faza indirgenmiş ve primere yansıtılmış eşdeğer devre parametreleri şöyledir:

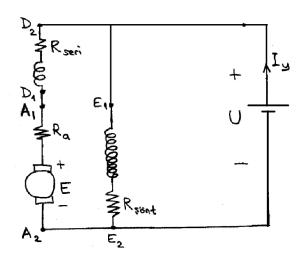
$$r_1 = 150 \,\Omega$$
,  $r_2' = 130 \,\Omega$ ,  $x_1 = 470 \,\Omega$ ,  $x_2' = 470 \,\Omega$ ,  $g_c = 2,25 \,\mu\text{S}$ ,  $b_m = 9,50 \,\mu\text{S}$ 

Sekonderde güç faktörü 0,7 geri olan bir tam yük, anma geriliminde besleniyor. Trafonun toplam demir kaybını, bakır kaybını, giriş ve çıkış güçlerini, verimini ve regülasyonunu bulunuz. (25 puan)

- 2) Anma güçleri ve kısa devre oranları sırasıyla  $S_1 = 360 \text{kVA}$ ,  $u_{k1} = \%4$ ,  $S_2 = 270 \text{kVA}$ ,  $u_{k2} = \%3$  ve  $S_3 = 240 \text{kVA}$ ,  $u_{k3} = \%2$  olan 3 trafo paralel bağlanırsa sistemin yeni anma gücü ne olur? Bu yeni anma gücüyle yüklenirse her bir trafonun payına düşen yük ne olur? Yaklaşık olarak hesaplayınız. (25 puan)
- 3) Yandaki şekildeki kompund dinamoda  $R_a=0.25~\Omega$ ,  $R_{seri}=0.35~\Omega$ ,  $R_{sont}=250~\Omega$ , U=750~V,  $I_y=37A$ , dönüş hızı n=1200~devir/dk, sürtünme kaybı  $P_{sür}=2040W~olduğuna~göre~verimi~ve~giriş~torkunu~hesaplayınız. (25 puan)$



4) Yandaki şekildeki kompund motorda  $R_a=1,2~\Omega,$   $R_{seri}=2,3~\Omega,~R_{s\"{o}nt}=150~\Omega~U=600~V,~I_y=24A,$  dönüş hızı n=1800~devir/dk, sürtünme kaybı  $P_{s\"{u}r}=1100W$  olduğuna göre verimi ve çıkış torkunu hesaplayınız. (25 puan)



BAŞARILAR ...

#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 BÜTÜNLEME CEVAP ANAHTARI 18.01.2016

1) 
$$\vec{V_2}' = 34500 \, V \angle 0^{\circ}$$
,  $\vec{I_2}' = 0.7826 \, A \angle -45.6^{\circ} = (0.5478 - j0.5589) \, A$ ,  $\vec{V_1} = (35179 + j358) \, V = 35181 \, V \angle 0.6^{\circ}$ ,  $P_{Fe} = 8.35 \, kW$ ,  $P_{Cu} = 0.51 \, kW$ ,  $P_{cikis} = 56.7 \, kW$ ,  $P_{giris} = 65.6 \, kW$  Verim = %86.5 Regülasyon = %2.0

- (1. ve 2. soru kalıpları daha önce çok çözüldüğü için öğrenciden istenen ayrıntılı adımlar burada gösterilmemiş, cevaplar ve önemli ara değerler verilmiştir.)
- 2)  $u_{kes} = \% \left( \frac{870}{300} \right) = \% 2.9$ . Sistem (360 + 270 + 240) kVA = 870 kVA ile yüklenirse, her bir trafonun payına

düşen yük: 
$$S_{1y} = \frac{2.9}{4} \cdot 360 \,\text{kVA} = 261 \,\text{kVA} < S_1 \,,$$
 
$$S_{2y} = \frac{2.9}{3} \cdot 270 \,\text{kVA} = 261 \,\text{kVA} < S_2 \,,$$
 
$$S_{3y} = \frac{2.9}{2} \cdot 240 \,\text{kVA} = 348 \,\text{kVA} > S_3 \,.$$

3. trafo aşırı yüklenmiş olur. Bunun yükünü kendi anma gücüne düşürmek için, bütün yükler 2/2,9 katsayısıyla çarpılarak düşürülmelidir. Buna göre paralel bağlı sistemin anma gücü =  $870 \text{ kVA} \times 2 / 2,9 = \text{S}_{\text{T}}' = 600 \text{ kVA}$  olur.

 $S_T$ ' ile yüklenmesi halinde her bir trafonun payına düşen yük:  $S'_{1y} = \frac{2}{2.9} \cdot 261 \text{kVA} = 180 \text{ kVA} < S_1$ ,

$$S'_{2y} = \frac{2}{2.9} \cdot 261 \,\text{kVA} = 180 \,\text{kVA} < S_2$$
,  $S'_{3y} = \frac{2}{2.9} \cdot 348 \,\text{kVA} = 240 \,\text{kVA} = S_3$ 

3) 
$$I_{us} = \frac{750 \, V}{250 \, \Omega} = 3A$$
,  $I_a = 37A + 3A = 40A$ ,  $E = 750 \, V + (0.25 + 0.35) \, \Omega \times 40A = 774 \, V = E$ 

$$P_{giris} = 774 \, V \times 40A + 2040 \, W = 33.00 \, kW = P_{giris}$$

$$P_{cikis} = 750 \, V \times 37 \, A = 27.75 \, kW = P_{cikis}$$

$$\omega = \frac{\pi}{30} 1200 \, rad/s = 125.7 \, rad/s$$

$$Verim = \frac{27.75}{33} = \% \, 84.1$$

$$Giriş \, torku = \frac{33000}{125.7} \, Nm = 263 \, Nm$$

4) 
$$I_{us} = \frac{600 \, V}{150 \, \Omega} = 4A$$
,  $I_a = 24A - 4A = 20A$ ,  $E = 600 \, V - (2,3+1,2) \, \Omega \times 20A = 530 \, V = E$   
 $P_{cikis} = 530 \, V \times 20A - 1100 \, W = 9500 \, W = P_{cikis}$   
 $P_{giris} = 600 \, V \times 24A = 14400 \, W = P_{giris}$   
 $\omega = \frac{\pi}{30} 1800 \, rad/s = 188,5 \, rad/s$   
Verim =  $\frac{9500}{14400} = \% \, 66,0$   
Çıkış torku =  $\frac{9500}{188,5} \, Nm = 50,4 \, Nm$ 

ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 ARASINAV SORULARI

11.11.2016 Süre: 70 dakika

Yazı, insanın okuması içindir. Okunaklı, yormayan ve anlaşılır ifadelerle yazmanız insana değer verdiğinizi gösterir.

1) Trafoda akım dönüşüm oranını, manyetik devresi üzerinde her türlü kayıpları ve kaçak akıları sıfır alarak

çıkartınız. Endüktans (sarım sayıları ya da µ) sonlu olduğu sürece akım dönüşüm oranı formülünün yaklaşık

olduğunu gösteriniz. (25 puan)

2) Eşdeğer devre parametreleri  $r_1 = 12 \Omega$ ,  $x_1 = 120 \Omega$ ,  $r_2 = 0.015 \Omega$ ,  $x_2 = 0.090 \Omega$ ,  $g_c = 3 \mu S$ ,  $b_m = 50 \mu S$ 

(gc ve bm değerleri primer tarafında gösterilen değerleridir) olan 9200V:230V 'luk, 50Hz'lik, 20 kVA'lik tek fazlı

bir transformatör, sekonderinde güç faktörü cosφ<sub>2</sub>=0,8 geri olan bir tam yükü anma değerlerinde beslemektedir.

Bu çalışma için trafonun verimini, regülasyonunu, primer akımını ve giriş güç faktörünü hesaplayınız. Yaklaşık

eşdeğer devre kullanınız.

(45 puan)

3) Üç fazlı, 50Hz'lik,  $\Delta$  / Y bağlı, 2000V:693V'luk bir transformatöre açık devre testi ve kısa devre testi

uygulandığında primerden ölçülen gerilim, akım ve güçler söyle bulunmaktadır:

Açık devre testi: 2000 V; 0,10 A; 180 W

Kısa devre testi: 100 V; 2,0 A; 210 W

Ayrıca primer hatlarından biri boştayken diğer ikisi arasından sargıların dirençleri ölçülünce  $r_{\rm ölc} = 20~\Omega$ 

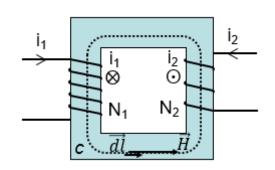
bulunduğuna göre trafonun eşdeğer devre parametrelerini yaklaşık olarak bulunuz. Sekonder sargısının direnç ve

kaçak reaktansını, sekonderdeki değerleriyle de bulunuz. (30 puan)

## ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 ARASINAV CEVAP ANAHTARI 11.11.2016

1) Yanda görülen trafo prensip şemasında c eğrisine Amper kanununu uygulayalım:

$$\oint_{c} \overrightarrow{H} \cdot \overrightarrow{dl} = N_{2}i_{2} - N_{1}i_{1}$$
$$= Hl = \frac{B}{\mu}l = \frac{l}{\mu A}\phi$$



Burada l uzunluk, A kesit alanı ve  $\phi$  manyetik akı olup

sonludur.  $\mu$  de normalde sonlu olup, ancak ferromanyetiklikten dolayı çok büyükse  $N_2i_2-N_1i_1\approx 0$ olduğundan, akım dönüşüm formülü  $N_2i_2\approx N_1i_1$  olur.  $\mu$  çok büyük ise sargıların endüktansları da çok büyük demektir. Ancak  $\mu = \infty$  ise dönüşüm formülü tam olur.

**2)** 
$$N_1/N_2 = 9200/230 = 40$$

Primere yansıtılmış eşdeğer devre kullanılırsa:  $r_2' + jx_2' = 40^2(0.015 + j0.090) \Omega = (24 + j144) \Omega$ 

$$\vec{V}_2' = 9200V \angle 0^\circ$$
  $\vec{I}_2' = \frac{20kVA}{9200V} \angle -\cos^{-1}0.8 = 2.174A \angle -36.9^\circ = (1.739 - j1.304)A$ 

$$\vec{V_1} = 9200V \angle 0^\circ + (\overbrace{12+24}^{36}) + j\overbrace{(120+144)}^{264})(1,739 - j1,304)V = (9200 + 62,61 - j46,96 + j459,13 + 344,35)V$$

$$\vec{V}_1 = (9607 + j412)V = 9616V \angle 2,5^\circ$$

$$P_{Fe} = 3 \times 10^{-6} \times 9616^2 W = 277W \qquad P_{Cu} = 36 \times 2,174^2 W = 170W$$

$$P_2 = 20kVA \times 0.8 = 16000W$$
  $P_1 = 16000W + 277W + 170W = 16448W$ 

$$P_{Fe} = 3 \times 10^{-6} \times 9616^{2}W = 277W$$
  $P_{Cu} = 36 \times 2,174^{2}W = 170W$   $P_{2} = 20kVA \times 0,8 = 16000W$   $P_{1} = 16000W + 277W + 170W = 16448W$   $P_{2} = 16000W + 277W + 170W = 16448W$   $P_{3} = 16000W + 277W + 170W = 16448W$   $P_{4} = 16000W + 277W + 170W = 16448W$   $P_{5} = 16000W + 277W + 170W = 16448W$ 

$$\vec{I}_{10} = (3 - j50) \times 10^{-6} \times (9607 + j412) = (0,029 + j0,001 - j0,480 + 0,021) A = (0,049 - j0,479) A = (0,$$

$$\vec{I}_1 = (1,739 - j1,304)A + (0,049 - j0,479)A = (1,789 - j1,784)A = \vec{I}_1 = \underbrace{2,526A}_{\text{\"{olcillen}(rms)}} \angle -44,9^{\circ}$$

Giriş güç faktörü =  $\cos(2.5^{\circ} - (-44.9^{\circ})) = \cos 47.4^{\circ} = 0.677$  geri

3) Primer  $\Delta$  bağlı olduğundan tüm primer ölçümleri (hem açık devre hem kısa devre ölçümleri)  $\Delta$ 'e göre tek faza indirgenir.

$$V_{10} = 2000V \qquad I_{10} = 0,10 A/\sqrt{3} = 0,0577 A \qquad P_{10} = 180W/3 = 60W$$

$$g_c = \frac{60}{2000^2}S = 15\mu S \qquad Y_0 = \frac{0,0577}{2000}S = 28,9\mu S \qquad b_m = \sqrt{28,9^2 - 15^2} \ \mu S = 24,7\mu S$$

$$V_{1k} = 100V \qquad I_{1k} = 2,0 A/\sqrt{3} = 1,155A \qquad P_{1k} = 210W/3 = 70W$$

$$r_1 = \frac{3}{2} \cdot 20 \ \Omega = 30 \ \Omega \qquad \text{Sarım oranı} = \frac{2000}{693/\sqrt{3}} = \frac{2000}{400} = 5 \qquad \text{(Primer $\Delta$'e, sekonder Y'a göre indirgendi.)}$$

$$(r_1 + r_2') = \frac{70}{1,155^2} \ \Omega = 52,5 \ \Omega \qquad Z_k = \frac{100}{1,155} \ \Omega = 86,6 \ \Omega \qquad (x_1 + x_2') = \sqrt{86,6^2 - 52,5^2} \ \Omega = 68,9 \ \Omega$$

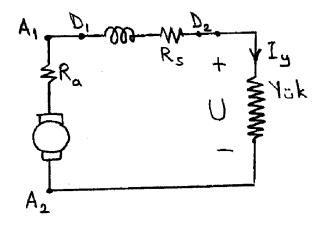
$$r_2' = 52,5 \Omega - 30 \Omega = 22,5 \Omega$$
  $x_1 = x_2' = \frac{68,9}{2} \Omega = 34,4 \Omega$ 

$$r_2 + jx_2 = (22.5 + j34.4)\Omega/5^2$$
  $\rightarrow r_2 = 0.90 \Omega$   $x_2 = 1.38 \Omega$ 

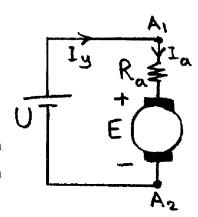
## ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 FİNAL SINAVI SORULARI

05.01.2017 Süre: 70 dakika

- 1) Tek faza indirgenmiş ve <u>primere yansıtılmış</u> eşdeğer devre parametreleri  $r_1 = 2\Omega$ ,  $r_2' = 4\Omega$ ,  $x_1 = x_2' = 25\Omega$ ,  $g_c = 150\mu S$ ,  $b_m = 400\mu S$  olan üç fazlı, 50Hz'lik, Y/Y bağlı, 48kVA'lik, 3800V:380V'luk bir transformatör, sekonderinde güç faktörü  $\cos \varphi_2 = 0.8$  geri olan bir tam yükü anma değerlerinde beslemektedir. Bu çalışma için trafonun <u>toplam</u> demir ve bakır kayıplarını, <u>toplam</u> giriş ve çıkış güçlerini, verim ve regülasyonunu hesaplayınız. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız. (25 puan)
- 2) Anma güçleri ve kısa devre oranları sırasıyla  $S_1 = 100 kVA$ ,  $u_{k1} = \%2$ ,  $S_2 = 80 kVA$ ,  $u_{k2} = \%4$  ve  $S_3 = 60 kVA$ ,  $u_{k3} = \%2$  olan 3 trafo paralel bağlanırsa sistemin yeni anma gücü ne olur? Bu yeni anma gücüyle yüklenirse her bir trafonun payına düşen yük ne olur? Yaklaşık olarak hesaplayınız. (25 puan)
- 3) Seri sargı ve armatür sargısı dirençleri sırasıyla  $R_s$ =1,5 $\Omega$  ve  $R_a$ =0,5 $\Omega$  olan şekildeki seri dinamo, n=2330 rpm hızla döndürülürken yük uçlarında U=200V,  $I_y$ =10A görülmektedir. Bu çalışmada dinamonun sürtünme kaybı  $P_{sür}$ =240W'tır.
- a) Dinamonun bu çalışmadaki verimini ve giriş torkunu hesaplayınız. (20 puan)



- **b)** Dinamonun yükünü sistemden ayırıp diğer şartları aynı tutarak çalıştırmaya devam edersek görülecek en kayda değer durum ne olur? (Doğru cevap **5 puan**, normal yanlış cevap veya boş **0 puan**, çok saçma (kavramsal hatalı) yanlış cevap **-5puan**; ancak iki şık toplam puanı eksiye düşmeyecek.)
- 4) Armatür direnci  $R_a$ =4 $\Omega$  olan sabit mıknatıslı bir dc motor, U=110V gerilimde n=2000 rpm hızla dönerken  $I_y$ =2,5A akım çekerken sürtünme kaybı 41W oluyor.
- a) Motorun bu çalışmadaki verimini ve çıkış torkunu bulunuz. (17 puan)
- b) Aynı de makinayı takojeneratör olarak kullanırsak armatür uçlarından ölçülen <u>açık devre</u> voltajını ( $U_0$ ) hangi katsayıyla çarpmalıyız ki rpm cinsinden hız bulunsun? (Yani n=k· $U_0$  bağıntısında k kaç rpm/V'tur?) (8 puan)



# ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 FİNAL CEVAP ANAHTARI 05.01.2017

1) 
$$N_1/N_2 = \frac{3800/\sqrt{3}}{380/\sqrt{3}} = \frac{2194}{219.4} = 10$$

Primere yansıtılmış eşdeğer devre kullanalım:

$$\vec{V}_2' = 2194V \angle 0^\circ$$
  $\vec{I}_2' = \frac{48kVA/3}{2194V} \angle -\cos^{-1}0.8 = 7.293A \angle -36.9^\circ = (5.834 - j4.376)A$ 

$$\vec{V_1} = 2194V \angle 0^{\circ} + ((2+4) + j(25+25))(5,834 - j4,376)V = (2194 + 35,0 - j26,3 + j291,7 + 218,8)V$$

$$\vec{V}_1 = (2448 + j265)V = 2462V \angle ...$$
 (açısı bu soruda lazım değil)

$$P_{Fe} = 3 \times 150 \times 10^{-6} \times 2462^{2}W = 2728W$$
  $P_{Cu} = 3 \times 6 \times 7,293^{2}W = 957W$ 

$$\begin{split} P_{Fe} &= 3\times150\times10^{-6}\times2462^2W = 2728W & P_{Cu} = 3\times6\times7, 293^2W = 957W \\ \text{Çıkış gücü } P_2 &= 48kVA\times0, 8 = 38400W \;. & \text{Giriş gücü } P_1 = 38400W + 2728W + 957W = 42085W \end{split}$$

Verim = 
$$38400/42085 = \%91,2$$
 Regülasyon =  $\frac{2462 - 2194}{2194} = \%12,2$ 

2) 
$$S_T = 100 \, kVA + 80 \, kVA + 60 \, kVA = 240 \, kVA$$
  

$$\frac{240}{u_{tot}} = \frac{100}{\sqrt{2}} + \frac{80}{\sqrt{4}} + \frac{60}{\sqrt{2}} \rightarrow u_{kes} = \sqrt{2},4$$

Sistem  $S_T$  ile yüklenirse her birinin payına düşen yük:

$$S_{1y} = \frac{100 \, kVA}{\%2} \cdot \%2, 4 = 120 \, kVA > S_1$$

$$S_{2y} = \frac{80 \, kVA}{\%4} \cdot \%2, 4 = 48 \, kVA < S_2$$

$$S_{3y} = \frac{60 \, kVA}{\%2} \cdot \%2, 4 = 72 \, kVA > S_3$$

1. ve 3. trafolar aşırı yüklenir. Tek tek yükünün anma gücüne oranı en büyük olanın gücünü kendi anma gücüne düşürecek şekilde toplam yük azaltılır. 1. trafo 120/100 = 1,2 kat, 2. trafo da 72/60 = 1,2 kat yüklenmiştir. Toplam yük 1/1,2 katına düşürülür. Her trafonun payına düşen yük de aynı oranda azalır.

Paralel bağlı sistemin anma gücü =  $S_T' = \frac{1}{1.2} \cdot 240 \, kVA = 200 \, kVA$ 

Bu yükte her bir tafonun payına düşen yük: 
$$S'_{1y} = \frac{1}{1,2} \cdot 120 \, kVA = 100 \, kVA$$
  $S'_{2y} = \frac{1}{1,2} \cdot 48 \, kVA = 40 \, kVA$ 

$$S'_{3y} = \frac{1}{1,2} \cdot 72 \, kVA = 60 \, kVA$$
 (Sağlaması bu üçünün toplamının  $S'_T$  gücüne eşit olmasıdır.)

3) a) 
$$E = 200V + (1,5\Omega + 0,5\Omega) \times 10A = 220V$$
  $P_{giriş} = 220V \times 10A + 240W = 2440W$   $P_{gikiş} = 200V \times 10A = 2000W$   $P_{giriş} = 2000/2440 = \%82$   $P_{giriş} = 2440W/(244 \text{rad/s}) = 100 \text{ Finite for the model}$ 

**b)** Yük ayrılınca, yani uçlar açık devre edilince  $I_y = I_u = 0$  olacağından U sadece artık mıknatısiyet gerilimi olur; yani çok küçük bir değerde kalır.

4) a) 
$$E = 110V - 4\Omega \times 2,5A = 100V$$
  $P_{\text{çıkı}\$} = 100V \times 2,5A - 41W = 209W$   $P_{\text{giri}\$} = 110V \times 2,5A = 275W$   $P_{\text{crim}} = 209/275 = \%76$   $P_{\text{crim}$ 

b) Sabit mıknatıslı jeneratörde açık devre voltajı  $U_0 = E$  'dir. Akı hep aynı olduğu için jeneratör durumunda da n=2000 rpm hızla dönerken  $U_0 = E = 100V$ 'tur. Dolayısıyla  $k = n / U_0 = 2000$ rpm / 100V = 20 rpm/V'tur. Hız ile orantılı bir voltaj ölçülür ve ölçülen voltajı bu katsayı ile çarparak rpm cinsinden hız bulunur.

#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 BÜTÜNLEME SINAVI SORULARI

22.01.2017 Süre: 70 dakika

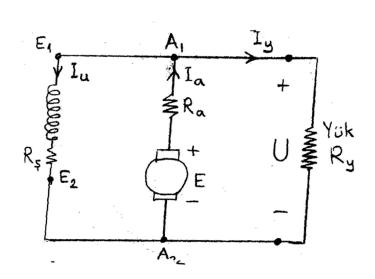
1) Tek faza indirgenmiş ve <u>primere yansıtılmış</u> eşdeğer devre parametreleri  $r_1 = 0.04\Omega$ ,  $r_2' = 0.02\Omega$ ,  $x_1 = x_2' = 0.25\Omega$ ,  $g_c = 15 \text{mS}$ ,  $b_m = 40 \text{mS}$  olan üç fazlı, 50Hz'lik, Y/Y bağlı, 48kVA'lik, 380V:3800V'luk bir transformatör, sekonderinde güç faktörü  $\cos \varphi_2 = 0.8$  geri olan bir tam yükü anma değerlerinde beslemektedir. Bu çalışma için trafonun <u>toplam</u> demir ve bakır kayıplarını, <u>toplam</u> giriş ve çıkış güçlerini, verim ve regülasyonunu hesaplayınız. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız. (25 puan)

2) Yandaki şekilde üstteki parçanın alttaki parçaya uyguladığı F manyetik kuvvetini, x 'in artış yönü artı kabul edilen yöne göre bulunuz. Alttaki parçanın kesit alanı da A'dır. (25 puan)

Yardımcı formüller:

$$L(x) = \frac{N^2}{R_m(x)} \qquad F = \frac{1}{2}i^2 \frac{dL(x)}{dx}$$

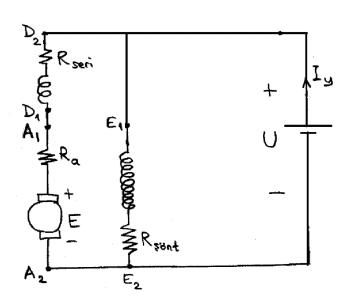
3) Yandaki şekildeki şönt dinamoda Ra =  $2 \Omega$ , Rş =  $175 \Omega$ , U = 350 V, Iy = 23A, dönüş hızı n = 1400 devir/dk, sürtünme kaybı Psür = 500W olduğuna göre verimi ve giriş torkunu hesaplayınız. (25 puan)



 $^{1}$  $\approx$  $\infty$ 

× 1

4) Yandaki şekildeki kompund motorda  $R_a=2~\Omega$ ,  $R_{seri}=3~\Omega$ ,  $R_{s\"{o}nt}=175~\Omega$ , U=350~V,  $I_y=12A$ , dönüş hızı n=1800~devir/dk, sürtünme kaybı  $P_{s\"{u}r}=150W~olduğuna g\"{o}re verimi ve çıkış torkunu hesaplayınız. (25 puan)$ 



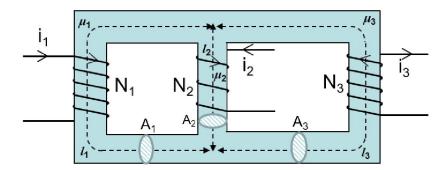
#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 ARASINAV SORULARI

08.11.2017 Süre: 70 dakika

Yazı, insanın okuması içindir. Okunaklı, yormayan ve anlaşılır ifadelerle yazmanız insana değer verdiğinizi gösterir.

1) Yandaki manyetik devre için bağımsız göz sayısı kadar manyetik akı bilinmeyeni tanımlayınız ve o sayıda bağımsız denklemi bu akılar ve verilenler cinsinden yazınız.





- 2) Eşdeğer devre parametreleri  $r_1 = 0.55 \,\Omega$ ,  $x_1 = 8 \,\Omega$ ,  $r_2 = 0.025 \,\Omega$ ,  $x_2 = 0.75 \,\Omega$ ,  $g_c = 55 \,\mu\text{S}$ ,  $b_m = 330 \,\mu\text{S}$  ( $g_c$  ve  $b_m$  değerleri primer tarafında gösterilen değerleridir), sarım oranı 4:1, 1000 VA'lik, sekonderi 100V'luk tek fazlı bir transformatör, sekonderinde güç faktörü  $\cos\phi_2 = 0.85$  geri olan bir tam yükü anma değerlerinde beslemektedir. Bu çalışma için trafonun verimini, regülasyonunu, primer akımını ve giriş güç faktörünü hesaplayınız. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız. (45 puan)
- 3) Tek fazlı, 50Hz'lik bir transformatöre açık devre testi ve kısa devre testi uygulandığında,  $V_{20}$  hariç primerden ölçülen gerilim, akım ve güçler söyle bulunmaktadır:

$$Açık \ devre \ testi: \ V_{10} = 2000 \ V \ ; \quad I_{10} = 10 \ mA \ ; \quad P_0 = 18 \ W \ ; \quad V_{20} = 400 \ V \ (yalnız \ V_{20} \ sekonder \ \"{olçüm"}u)$$

K1sa devre testi:  $V_{1k} = 60 \text{ V}$ ;  $I_{1k} = 500 \text{ mA}$ ;  $P_k = 21 \text{ W}$ 

Ayrıca bağlantılar sökülünce sargılar soğumadan ölçülen primer sargı direnci  $r_{\delta l\varsigma} = 34~\Omega$  bulunduğuna göre trafonun eşdeğer devre parametrelerini yaklaşık olarak bulunuz. Sekonder sargısının direnç ve kaçak reaktansını, sekonderdeki değerleriyle de bulunuz. (30 puan)

#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 ARASINAV CEVAP ANAHTARI

#### 08.11.2017

1) Manyetik devrenin elektrik devresi benzetimi yandaki gibidir. Her sargının mmk'sı, geçirmeye çalıştığı akı yönünde akım geçirmeye çalışan emk kaynağı gibi gösterilmiştir. İlk iki akı tanımı ise keyfi olarak, gösterilen yönde seçilmiştir.

 $R_{m1} = \frac{l_1}{\mu_1 A_1} \qquad R_{m3} = \frac{l_3}{\mu_3 A_3} \qquad \phi_1 + \phi_2$   $R_{m1} = \frac{l_1}{\mu_1 A_1} \qquad \Phi_2$   $R_{m2} = \frac{l_2}{\mu_2 A_2} \qquad \Phi_3$   $R_{m3} = \frac{l_3}{\mu_3 A_3} \qquad \phi_1 + \phi_2$   $R_{m2} = \frac{l_2}{\mu_2 A_2} \qquad \Phi_3$   $R_{m3} = \frac{l_3}{\mu_3 A_3} \qquad \Phi_1 + \phi_2$   $R_{m2} = \frac{l_2}{\mu_2 A_2} \qquad \Phi_3$ 

Sol ve sağ gözler için sırasıyla:

$$\int_{1} -R_{m1}\phi_{1} + R_{m2}\phi_{2} - \int_{2} = 0$$

$$\int_{2} -R_{m2}\phi_{2} - R_{m3}(\phi_{1} + \phi_{2}) + \int_{3} = 0$$

Karşılıklarını verilenler cinsinden yerine yazarak düzenlersek bağımsız göz sayısı kadar (2 adet) denklem:

$$\begin{split} N_1 i_1 - N_2 i_2 &= \frac{l_1}{\mu_1 A_1} \phi_1 - \frac{l_2}{\mu_2 A_2} \phi_2 \\ N_2 i_2 + N_3 i_3 &= \frac{l_3}{\mu_3 A_3} \phi_1 + (\frac{l_2}{\mu_2 A_2} + \frac{l_3}{\mu_3 A_3}) \phi_2 \end{split} \qquad \text{bulunur.}$$

2) 
$$r_2' + jx_2' = 4^2 \cdot (0.025 + j0.75)\Omega = (0.4 + j12)\Omega$$
,  $\vec{V_2} = 100V \angle 0^\circ$  (açısı keyfi),  $\vec{V_2}' = 4 \times 100V \angle 0^\circ = 400V \angle 0^\circ$ ,  $\vec{I_2} = \frac{1000VA}{400V} = 2.5A$ ,  $\varphi_2 = +\cos^{-1}(0.85) = 31.8^\circ$ . Bunu  $\vec{V_2}'$  'nün açısından çıkararak  $\vec{I_2}'$  'nün açısı bulunur.  $\vec{I_2}' = 2.5A \angle -31.8^\circ = (2.125 - j1.317)A$ 

$$\vec{V}_1 = \vec{V}_2' + ((r_1 + r_2') + j(x_1 + x_2'))\vec{I}_2' = 400V + j0V + \underbrace{(0.95 + j20)\Omega \cdot (2.125 - j1.317)A}_{(2.02 - j1.25 + j42.50 + 26.34)V}$$

$$\begin{split} \vec{V_1} &= \left(428,4 + j41,2\right)V = 430,3V \angle 5,5^{\circ} \\ P_{Cu} &= 0,95 \times 2,5^2W = 5,9W \;, \qquad P_{Fe} = 55 \times 10^{-6} \times 430,3^2W = 10,2W \\ \text{Çıkış gücü} &= P_{\varsigma} = 1000VA \times 0,85 = 850W \;, \qquad \text{giriş gücü} = P_{g} = (850 + 5,9 + 10,2)W = 866W \end{split}$$

Verim = 
$$\eta = 850/866 = 0.981 = \%98.1$$
  
Regülasyon =  $\frac{430.3 - 400}{400} = 0.076 = \%7.6$ 

$$\vec{I}_{10} = (55 - j330) \times 10^{-6} \times (428,4 + j41,2)A = (0,024 + j0,002 - j0,141 + 0,014)A = (0,037 - j0,139)A$$

$$\vec{I}_{1} = \vec{I}_{2}' + \vec{I}_{10} = (2,125 - j1,317)A + (0,037 - j0,139)A = (2,162 - j1,456)A = \vec{I}_{1} = 2,61A \angle -34,0^{\circ}$$

Yani ölçülen primer akımı = 2,61A.

Güç faktörü ise  $\cos \varphi_1 = \cos(5.5^\circ - (-34.0^\circ)) = \cos 39.5^\circ = 0.772$  geri (çünkü  $\vec{I}_1$  açısı  $\vec{V}_1$  açısından geride).

3) 
$$g_c = (18/2000^2)S = 4.5\mu S = g_c$$
  $Y_0 = (0.010A/2000V) = 5.0\mu S = Y_0$   $b_m = \sqrt{5.0^2 - 4.5^2} \mu S = b_m = 2.2\mu S$   $(r_1 + r_2') = (21/0.500^2)\Omega = 84\Omega$   $r_1 = 34\Omega$   $r_2' = 84\Omega - 34\Omega = r_2' = 50\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$   $r_2' = 86\Omega$ 

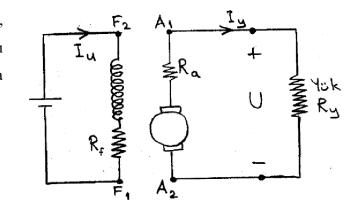
#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 FİNAL SINAVI SORULARI

05.01.2018 Süre: 70 dakika

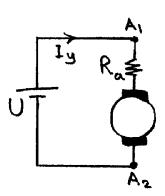
1) Tek faza indirgenmiş ve <u>primere vansıtılmış</u> eşdeğer devre parametreleri  $r_1 = 13\Omega$ ,  $r_2' = 12\Omega$ ,  $x_1 = x_2' = 30\Omega$ ,  $g_c = 24\mu S$ ,  $b_m = 330\mu S$  olan üç fazlı, 50Hz'lik,  $\Delta/\Delta$  bağlı, 127kVA'lik, primer/sekonder sarım oranı  $N_1/N_2=15$  olan bir transformatör, sekonderinde güç faktörü  $\cos\phi_2=0.9$  <u>ileri</u> olan bir tam yükü, anma sekonder gerilimi olan 400V'ta beslemektedir. Bu çalışma için trafonun <u>toplam</u> demir ve bakır kayıplarını, <u>toplam</u> giriş ve çıkış güçlerini, verim ve regülasyonunu hesaplayınız. Yaklaşık eşdeğer devre kullanınız. (30 puan) (Primer akımı ve güç faktörü sorulMUyor.)

2)  $S_1 = 100 \text{kVA'lık}$ , kısa devre oranı  $u_{k1} = \%2$  olan bir transformatörle beslenen bölgede zamanla yük artışı olduğu için  $S_2 = 120 \text{kVA'lık}$  bir trafo paralel bağlanıyor. Ancak sonradan bağlı trafonun kalitesizliğinden ( $u_{k2} > u_{k1}$ ) dolayı paralel bağlı sistemin anma gücü 160 kVA olabiliyor. Sonradan bağlanan (120 kVA'lık) trafonun kısa devre oranı ( $u_{k2}$ ) nedir? (*Yol gösterme:* Kaliteli trafonun payına düşen yükü anma gücüne çekmek için gereken yük azaltma işlemiyle başlayınız.) (20 puan)

3) Yandaki şekildeki yabancı uyartımlı dinamoda  $R_a = 2\Omega$ , U = 230 V,  $I_y = 10 \text{A}$ ,  $R_f = 400 \,\Omega$ ,  $I_u = 0.5 \text{A}$ , dönüş hızı n = 1400 devir/dk, sürtünme kaybı  $P_{\text{sür}} = 275 \text{W}$  olduğuna göre verimi ve giriş torkunu hesaplayınız. (30 puan) (Giriş gücünü dikkatli hesaplayınız.)



4) Yandaki şekildeki sabit mıknatıslı motorda  $R_a = 2\Omega$ , U = 230V,  $I_y = 10A$ 'dir. Motor, toplam sürtünme dahil (brüt) tork-hız( $\omega$ ) ilişkisi  $T_y = a\omega + b$  olan ( $a = 0.1Nm \cdot s^2/rad$ , b = 11Nm) yükü hangi **pozitif** hız ve brüt torkla döndürür? Hızı devir/dakika cinsine de dönüştürünüz. (20 puan)



BAŞARILAR ...

#### ELEKTRİK MAKİNALARI – 1 FİNAL SINAVI CEVAP ANAHTARI

#### 05.01.2018

1) Sekonder  $\Delta$  bağlı olduğundan fazlar arası sekonder gerilimi = tek faz gerilimi =  $\vec{V}_2 = 400V \angle 0^\circ$  (açısı keyfi), Tek faz sarım oranı 15 olduğundan bunun primere yansıtılmışı:  $\vec{V}_2' = 15 \times 400V \angle 0^\circ = 6000V \angle 0^\circ$ ,

Tek faz akımı 
$$I_2' = \frac{127000VA/3}{6000V} = 7,056A$$
,  $\varphi_2 = -\cos^{-1}(0,9) = -25,8^{\circ}$ . Bunu  $\vec{V}_2'$  'nün açısından çıkararak  $\vec{I}_2'$  'nün açısı bulunur.  $\vec{I}_2' = 7,056A\angle 25,8^{\circ} = (6,350+j3,075)A$  
$$\vec{V}_1 = \vec{V}_2' + \left( (r_1 + r_2') + j(x_1 + x_2') \right) \vec{I}_2' = 6000V + j0V + \underbrace{\left( 25 + j60 \right) \Omega \cdot (6,350 + j3,075) A}_{(150+j77+j28)(185)V}$$

$$\begin{split} \vec{V_1} &= \left(5974 + j458\right)V = 5992V \angle 4,4^\circ \\ P_{Cu} &= 3 \times 25 \times (7,056)^2W = 3734W \;, \qquad P_{Fe} = 3 \times 24 \times 10^{-6} \times 5992^2W = 2585W \\ \text{Çıkış gücü} &= P_c = 127kVA \times 0,9 = 114,3kW \;, \; \text{giriş gücü} = P_g = (114300 + 3734 + 2585)W = 120,6kW \\ \text{Verim} &= \eta = 114,3/120,6 = 0,948 = \%94,8 \end{split} \qquad \qquad \text{Regülasyon} = \frac{5992 - 6000}{6000} = -0,0014 = \%(-0,14) \end{split}$$

2) Eşdeğer kısa devre oranı en küçük ve en büyük  $u_k$ 'lar arasında olduğundan  $u_{keş} > u_{k1}$  dolayısıyla sistemi 100 kVA + 120 kVA = 220 kVA ile yüklersek 1. trafo aşırı yüklenir:

 $S_{1y} = 100kVA \cdot \frac{u_{ke\$}}{u_{k1}} > 100kVA$  Bunu  $S_1 = 100kVA$  değerine çekmek için tüm yükü  $\frac{u_{k1}}{u_{ke\$}}$  ile çarpmak suretiyle azaltmak gerekir. Toplam yük de aynı şekilde azaltılınca 160kVA oluyormuş. Yani:

$$S'_T = 220kVA \cdot \frac{u_{k1}}{u_{ke\$}} = 160kVA$$
 Buradan  $u_{ke\$} = (220/160) \cdot \%2 = \%2,75 = u_{ke\$}$   
Buna göre  $\frac{220}{\%2.75} = \frac{100}{\%2} + \frac{120}{u_{k0}}$  ve buradan da  $u_{k2} = \%\left(\frac{120}{80-50}\right) = \%4 = u_{k2}$ 

3) 
$$I_a = I_y \rightarrow E = U + R_a I_a = 230V + 2\Omega \cdot 10A = 250V$$
 (A<sub>2</sub> ucu eksi) 
$$P_{giri\$} = EI_a + P_{s\$r} + R_f I_u^2 = 250V \cdot 10A + 275W + 400\Omega \cdot (0,5A)^2 = 2875W = P_{giri\$}$$
 
$$P_{\varsigma\iota k\iota\$} = UI_y = 230V \cdot 10A = 2300W = P_{\varsigma\iota k\iota\$}$$
 Verim =  $\eta = \frac{2300}{2875} = \%80 = \eta$ 

Yabancı uyartımlı dinamoda giriş torku, uyartım sargısı gücü  $R_f I_u^2$  hariç giriş gücü ile hesaplanır:

$$T_{giri\$} = \frac{EI_a + P_{s\"{u}r}}{\omega} = \frac{250V \cdot 10A + 275W}{\frac{\pi}{30} \cdot 1400 \ rad/s} = \frac{2775W}{146,6rad/s} = 18,9Nm = T_{giri\$}$$

4) 
$$I_a = I_y \rightarrow E = U - R_a I_a = 230V - 2\Omega \cdot 10A = 210V$$
 (A<sub>2</sub> ucu eksi)

 $P_m = EI_a = 210V \cdot 10A = 2100W \mod$  motorun brüt çıkış gücüdür.

Brüt çıkış torku da  $T_m = \frac{2100W}{\omega}$  olup bunu toplam sürtünme dahil (brüt) yük torkuna eşitleriz:

 $T_m = \frac{2100W}{\omega} = a\omega + b$  Buradan  $\omega$ 'yı bulma denklemi:  $a\omega^2 + b\omega - 2100W = 0$ . Denklemin artı kökü:

$$\omega = \frac{-b + \sqrt{b^2 - 4a \cdot (-2100W)}}{2a} = \frac{-11 + \sqrt{11^2 + 4 \times 0, 1 \times 2100}}{2 \times 0, 1} rad/s = 100 \, rad/s = \omega$$

yani  $n = \frac{30}{\pi} \cdot 100 \ devir/dk = 955 devir/dk = n$  hızında döndürür. Brüt tork ise

$$T_m = a\omega + b = (0.1 \times 100 + 11)Nm = 21Nm = T_m$$