ИССЛЕДОВАНИЕ РАБОТЫ ТРЕХФАЗНОЙ ЛЭЦ СИНУСОИДАЛЬНОГО ТОКА, СОЕДИНЕННОЙ ПО СХЕМЕ ЗВЕЗДА/ЗВЕЗДА

А.Ф. Шиян 03.04.2014

Существует лишь два способа соединения фаз трехфазных генераторов и трехфазных потребителей электроэнергии: «звезда» и «треугольник». Для трехфазных генераторов основным способом является соединение фаз «звездой» («треугольником» обмотки фаз генераторов практически не включают). С учетом этого наиболее распространенными способами соединения трехфазных генераторов с потребителями энергии в трехфазных системах являются следующие:

- соединение по схеме «звезда/звезда» (Y/Y);
- соединение по схеме «звезда/треугольник» (Y/ Δ).

Проиллюстрируем основные приемы выполнения исследования работы трехфазной ЛЭЦ синусоидального тока, соединенной по схеме Y/Y. Рассмотрим аварийный режим работы этой цепи, на примере решения следующей задачи:

Задача. Исследовать аварийный режим работы трехфазной ЛЭЦ синусоидального тока, соединенной по схеме звезда/звезда, возникший вследствие обрыва нейтрального провода. Линейное напряжение на шинах генератора $U_{\rm J} = 380$ В. Сопротивления фаз нагрузки равны:

<u> $Z_{\rm A} = (80 + 60j)$ </u> OM, <u> $Z_{\rm B} = (60 - 80j)$ </u> OM, <u> $Z_{\rm C} = -100j$ </u> OM.

Сопротивления фаз генератора $\underline{Z}_{\Im\Gamma} = (0,5 + 2j)$ Ом, Сопротивления нейтрального и линейных проводов $\underline{Z}_{\Pi P} = (0,5 + 1j)$ Ом.

Необходимо выполнить следующее:

- 1. Изобразить схему цепи.
- 2. Создать математическую модель ЛЭЦ.
- 3. Рассчитать комплексы линейных и фазных напряжений и токов нагрузки трехфазной цепи в среде Scilab, построить их на векторной диаграмме;
- 4. Рассчитать активную, реактивную и полную мощности, потребляемые трехфазной цепью.
- 5. Просимулировать работу цепи в среде Qucs и сравнить полученные результаты с результатами вычислительного эксперимента.



- 2. Математическая модель исследуемой ЛЭЦ
- 2.1. Напряжение смещения нейтрали нагрузки

$$\dot{U}_{NN} = \frac{\dot{E}_A \underline{Y}_A + \dot{E}_B \underline{Y}_B + \dot{E}_C \underline{Y}_C}{\underline{Y}_A + \underline{Y}_B + \underline{Y}_C}$$

где

$$\dot{E}_{A} = \frac{U_{\pi}}{\sqrt{3}} = 220 \text{ B}, \quad a = e^{j120^{\circ}}, \quad \dot{E}_{B} = (220a^{2}) \text{ B}, \quad \dot{E}_{C} = (220a) \text{ B},$$

$$\underline{Y}_{A} = \frac{1}{\underline{Z}_{\Im\Gamma} + \underline{Z}_{\Pi\Gamma} + \underline{Z}_{A}} , \ \underline{Y}_{B} = \frac{1}{\underline{Z}_{\Im\Gamma} + \underline{Z}_{\Pi\Gamma} + \underline{Z}_{B}} , \ \underline{Y}_{C} = \frac{1}{\underline{Z}_{\Im\Gamma} + \underline{Z}_{\Pi\Gamma} + \underline{Z}_{C}}$$

2.2. Линейные (они же и фазные) токи ЛЭЦ

$$\dot{I}_{A} = \left(\dot{E}_{A} - \dot{U}_{NN}\right)\underline{Y}_{A} \quad , \quad \dot{I}_{B} = \left(\dot{E}_{B} - \dot{U}_{NN}\right)\underline{Y}_{B} \quad , \quad \dot{I}_{C} = \left(\dot{E}_{C} - \dot{U}_{NN}\right)\underline{Y}_{C}$$

2.3. Напряжения на фазах генератора

$$\dot{U}_{A} = \left(\dot{E}_{A} - \dot{I}_{A}\underline{Z}_{\Im\Gamma}\right), \qquad \dot{U}_{B} = \left(\dot{E}_{B} - \dot{I}_{B}\underline{Z}_{\Im\Gamma}\right), \qquad \dot{U}_{C} = \left(\dot{E}_{C} - \dot{I}_{C}\underline{Z}_{\Im\Gamma}\right)$$

2.4. Напряжения на фазах нагрузки

$$\dot{U}_a = \dot{I}_A \underline{Z}_A, \qquad \dot{U}_b = \dot{I}_B \underline{Z}_B, \qquad \dot{U}_c = \dot{I}_C \underline{Z}_C.$$

© А.Ф. Шиян

03.04.2014 г.

- 3. Расчет комплексов линейных и фазных напряжений и токов нагрузки трехфазной цепи (в среде Scilab). Векторная диаграмма
- 3.1. Программный код

//Дано: Ea=220;j=%i;a=exp(j*2*%pi/3);Eb=Ea*a*a,Ec=Ea*a, Zeg=0.5+2*j;Zpr=0.5+j;Za=80+j*60;Zb=-j*100;Zc=60-j*80; //2.1. Смещение нейтрали ZaA=Za+Zpr+Zeg;ZbB=Zb+Zpr+Zeg;ZcC=Zc+Zpr+Zeg; Ya=1/ZaA;Yb=1/ZbB;Yc=1/ZcC; Unn=(Ea*Ya+Eb*Yb+Ec*Yc)/(Ya+Yb+Yc) //2.2. Линейные (фазные) токи Ia=(Ea-Unn)*Ya,Ib=(Eb-Unn)*Yb,Ic=(Ec-Unn)*Yc, //2.3. Напряжения на фазах генератора UaA=Ea-Ia*Zeg,UbB=Eb-Ib*Zeg,UcC=Ec-Ic*Zeg, //2.4. Напряжения на фазах нагрузки Ua=Ia*Za,Ub=Ib*Zb,Uc=Ic*Zc,

//2.5. Потери напряжения на сопротивлениях фаз генератора и линейных проводах

dUA=Ia*(Zeg+Zpr),dUB=Ib*(Zeg+Zpr),dUC=Ic*(Zeg+Zpr),

3.2. Результат исчисления

Eb = -110. - 190.52559iEc = -110. + 190.52559i-->//2.1. Смещение нейтрали Unn = -17.67723 - 136.42083i-->//2.2. Линейные (фазные) токи -->Ia=(Ea-Unn)*Ya,Ib=(Eb-Unn)*Yb,Ic=(Ec-Unn)*Yc, Ia = 2.6444794 - 0.3726095iIb = 0.5479106 - 0.9574297iIc = -3.19239 + 1.3300392i-->//2.3. Напряжения на фазах генератора -->UaA=Ea-Ia*Zeg,UbB=Eb-Ib*Zeg,UcC=Ec-Ic*Zeg,

UaA =
$$217.93254 - 5.102654i$$

UbB = $-112.18881 - 191.1427i$
UcC = $-105.74373 + 196.24535i$
-->//2.4. Hanpakenua ha daaax harpy3ku
-->Ua=Ia*Za,Ub=Ib*Zb,Uc=Ic*Zc,
Ua = $233.91492 + 128.86i$
Ub = $-95.74297 - 54.791059i$
Uc = $-85.140263 + 335.19355i$
-->//2.5. Потери напряжения на сопротивлениях das генера-
тора и линейных проводах
-->dUA=Ia*(Zeg+Zpr),dUB=Ib*(Zeg+Zpr),dUC=Ic*(Zeg+Zpr),
dUA = $3.7623079 + 7.5608287i$
dUB = $3.4201997 + 0.6863021i$
dUC = $-7.1825076 - 8.2471307i$

- 3.3. Векторная диаграмма, построенная с помощью графического редактора векторных диаграмм Vertox, автор программы Юрий Владиславович Латанов
- 3.3.1. Программный код

```
Unn=-17.7-j136.4
$m=50
$Ia=2.64-j0.37
$Ib=0.55-j0.96
$Ic=-3.19+j1.33
$Ua=233.91+j128.86
$Ub=-95.74-j54.79
$Uc=-85+j335.19
$dUA=3.76+j7.56
$dUB=3.42+j0.69
$dUC=-7.18-j8.25
o=#(Unn)+#(m*Ia)
oo=#(Unn)+#(m*Ib)
000=#(Unn)+#(m*Ic)
Ea=#(Unn)+#(Ua)+#(dUA)
Eb=#(Unn)+#(Ub)+#(dUB)
Ec=#(Unn)+#(Uc)+#(dUC)
```



3.3.1. Результат исполнения программного кода (рис. 2)

Рис. 2. Векторная диаграмма, предварительный вариант

Скроем вспомогательные векторы о, оо, ооо, задав для них белый цвет линий и надписей (рис. 3). Для векторов напряжений на фазах нагрузки зададим красный цвет, а для векторов токов – синий.



Рис. 3. Векторная диаграмма, заключительный вариант

- 3.4. Векторная диаграмма, построенная средствами пакета компьютерной математики Scilab
- 3.4.1. Программный Scilab-код

Дополним программный Scilab-код следующими выражениями:

//Векторы ЭДС генератора и смещение нейтрали нагрузки xEa=[0 real(Ea)];yEa=[0 imag(Ea)]; xEb=[0 real(Eb)];yEb=[0 imag(Eb)]; xEc=[0 real(Ec)];yEc=[0 imag(Ec)]; xUn=[0 real(Unn)];yUn=[0 imag(Unn)]; plot(xEa,yEa,'r',xEb,yEb,'r',xEc,yEc,'r',xUn,yUn,'b');xgrid();

//Векторы напряжений потерь в генераторе, проводах и на фазах нагрузки

xUa=[real(Unn) real(Unn+Ua) real(Unn+Ua+dUA) real(Ea)]; yUa=[imag(Unn) imag(Unn+Ua) imag(Unn+Ua+dUA) imag(Ea)]; xUb=[real(Unn) real(Unn+Ub) real(Unn+Ub+dUB) real(Eb)]; yUb=[imag(Unn) imag(Unn+Ub) imag(Unn+Ub+dUB) imag(Eb)]; xUc=[real(Unn) real(Unn+Uc) real(Unn+Uc+dUB) real(Ec)]; yUc=[imag(Unn) imag(Unn+Uc) imag(Unn+Uc+dUC) imag(Ec)]; plot(xUa,yUa,'b',xUb,yUb,'b',xUc,yUc,'b');

```
//Векторы токов, масштабированные коэффициентом К
K=50;xIa=[real(Unn) real(Unn+K*Ia)];yIa=[imag(Unn)
imag(Unn+K*Ia)];
xIb=[real(Unn) real(Unn+K*Ib)];yIb=[imag(Unn) imag(Unn+K*Ib)];
xIc=[real(Unn) real(Unn+K*Ic)];yIc=[imag(Unn) imag(Unn+K*Ic)];
plot(xIa,yIa,'k',xIb,yIb,'k',xIc,yIc,'k');
```

3.4.2. Результат исполнения программного кода (рис. 4)



Рис. 4. Графическое окно программы Scilab с векторной диаграммой (стрелки векторов нужно нарисовать самому)

Далее нужно выполнить следующие настройки графического окна:

- Сделать одинаковым масштаб по координатным осям. Для этого в меню графического окна следует выбрать вкладку «Правка/Свойства графического окна». В отрывшемся окне свойств, после выбора папки Axes и открытия ее вкладки объекта свойств Aspect (рис. 5), ставим галочку для включения свойства Isoview.
- Далее поочередно открываем вкладки Polyline (рис. 6) и устанавливаем цифру толщина линии. В рассматриваемом примере выставлено число 4 пикселя, на рис. 6 обведено красной линией.

74 Axes Editor	
Graphic Editor	
Objects Browser Figure(1) Figure(1) Compound(1) Compound(2) Compound(3)	Object Properties X Y Z Title Style Aspect Viewpoint Auto clear: on Isoview: ✓ on Auto scale: ✓ on Tight limits: on Cube scaling: on Boxed: on

Рис. 5. Окно редактора свойств графического окна Axes Editor. Включение параметра Isoview

74 Polyline Editor	
Graphic Editor	
Objects Browser	Object Properties
Figure(1) Axes(1) Compound(1) Polyline(2) Polyline(3) Compound(2) Compound(3)	Style Data Clipping
	Visibility: 🔽 on
	Line mode: 🔽 on Closed: 🗔 on
	Fill mode: 🔲 on Interp. mode: 🗔 on
	Polyline style: interpolated 🔹
	Line: solid 🗾 🚽 4 💌
	Arrow size: 1

Рис. 6. . Окно редактора свойств графического окна Axes Editor. Задание толщины линии Polyline(1)

После этих действий в графическом окне (рис. 7) наблюдаем выравнивание масштаба по координатным осям и увеличение толщины линий графиков. Очевидно, что толщина линий в 4 пикселя велика.



Рис. 7. Вид графического окна после выравнивания масштаба по координатным осям и настройки толщины линий

На рис. 8 векторная диаграмма, полученная в графическом окне пакета Scilab, представлена после обработки редактором Paint. Детали графического окна Scilab, не имеющие отношения к векторной диаграмме, обрезаны, на концах векторов изображены стрелки, векторы подписаны.

Сравнивая два рассмотренных метода, следует отметить, что Scilab дает больше возможностей для оформления векторных диаграмм, но программный код Scilab-программы получается более сложным.





- 4. Расчет активной, реактивной и полной мощностей, потребляемых трехфазной цепью
- 4.1. Расчет генерируемых мощностей
- 4.1.1. Формула для расчета генерируемых мощностей

$$\widetilde{S}_{\Gamma E H} = \dot{E}_A I_A^* + \dot{E}_B I_B^* + \dot{E}_C I_C^* = P_{\Gamma E H} + j Q_{\Gamma E H},$$

- 4.1.2. Scilab-код для расчета генерируемых мощностей Дополним программный Scilab-код следующим выражением:
 Sg=Ea*conj(Ia)+Eb*conj(Ib)+Ec*conj(Ic), Sg_mod=abs(Sg)
- 4.1.3. Результат исчисления Scilab-кода для расчета генерируемых мощностей

Sg = 1308.4996 - 589.66183i Sg_mod = 1435.2255

Таким образом получен следующий результат

$$\widetilde{S}_{\Gamma E H} = (1308,4996 - j589,66183) B \cdot A = P_{\Gamma E H} + jQ_{\Gamma E H},$$

где $P_{\Gamma EH} = 1308,4996$ Вт – активная мощность, вырабатываемая трехфазным генератором; $Q_{\Gamma EH} = -589,66183$ ВАр – реактивная мощность вырабатываемая генератором, знак минус указывает на то, что реактивная мощность носит емкостный характер; $S_{\Gamma EH} = 1435.2255$ В·А – полная мощность, вырабатываемая трехфазным генератором.

4.2. Расчет потребляемых мощностей

4.2.1. Формула для расчета потребляемых мощностей

$$\widetilde{S}_{\Pi O T P} = I_A^2 \left(\underline{Z}_{\Im \Gamma} + \underline{Z}_{\Pi P} + \underline{Z}_A \right) + I_B^2 \left(\underline{Z}_{\Im \Gamma} + \underline{Z}_{\Pi P} + \underline{Z}_B \right) + I_C^2 \left(\underline{Z}_{\Im \Gamma} + \underline{Z}_{\Pi P} + \underline{Z}_C \right).$$

Действительная часть этого комплекса – активная мощность, потребляемая цепью, мнимая часть – реактивная мощность:

$$\widetilde{S}_{\Pi O T P} = P_{\Pi O T P} + j Q_{\Pi O T P}.$$

4.2.2. Scilab-код для расчета потребляемых мощностей

Дополним программный Scilab-код следующим выражением:

Spotr=(abs(Ia)^2)*ZaA+(abs(Ib)^2)*ZbB+(abs(Ic)^2)*ZcC, abs(Spotr)

4.2.3. Результат исчисления Scilab-кода для расчета потребляемых мощностей

```
Spotr= 1308.4996 - 589.66183i
Spotr_mod = 1435.2255
```

Получили тот же результат:

$$\widetilde{S}_{\Pi OTP} = (1308,4996 - j589,66183) B \cdot A = P_{\Pi OTP} + jQ_{\Pi OTP},$$

Таким образом баланс мощностей выполнен, задача решена верно.

5. Симулирование работы исследуемой цепи в среде Qucs

Чтобы построить модель исследуемой цепи в симуляторе Qucs, необходимо сначала рассчитать индуктивности и емкости реактивных элементов цепи, которые в условии заданы сопротивлениями.

Сопротивление фазы А нагрузки равно:

 $\underline{Z}_{A} = (80 + 60j) \text{ Om}, \quad => R_{A} = 80 \text{ Om}, \qquad j X_{A} = j 60 \text{ Om};$

Поскольку реактивная составляющая сопротивления положительна, значит, реактивное сопротивление носит индуктивный характер:

 $j X_{\rm A} = j \omega L_{\rm A}, \qquad => \quad L_{\rm A} = X_{\rm A}/\omega = 60/314 \approx 0,191 \ \Gamma {\rm H}.$

Сопротивление фазы В нагрузки равно:

$$\underline{Z}_{\rm B} = -j X_{\rm B} = -j 100$$
 Ом.

 $X_{\rm B} = 1/(\omega C_{\rm B}), \implies C_{\rm B} = 1/(\omega X_{\rm B}) = 1/(314 \times 100) \approx 31,85 \times 10^{-6} \ \Phi = 31,85 \ {
m mkd}.$

Сопротивление фазы С нагрузки равно:

 $\underline{Z}_{\rm C} = (60 - 80j) \text{ Om}, \quad => \quad R_{\rm C} = 60 \text{ Om}, \qquad j X_{\rm C} = -j 80 \text{ Om};$

Поскольку реактивная составляющая сопротивления отрицательна, значит, реактивное сопротивление носит емкостный характер:

$$X_{\rm C} = 1/(\omega C_{\rm C}), \implies C_{\rm C} = 1/(\omega X_{\rm C}) = 1/(314 \times 80) \approx 39,8 \times 10^{-6} \, \Phi = 39,8 \, {\rm Mk} \Phi.$$

Сопротивления фаз генератора имеет активно-индуктивный характер: $\underline{Z}_{\Im\Gamma} = (0,5 + 2j) \text{ Ом}, \implies R_{\Im\Gamma} = 0,5 \text{ Ом}, \qquad j X_{\Im\Gamma} = j 2 \text{ Ом};$

$$X_{\Im\Gamma} = \omega L_{\Im\Gamma}, \qquad => \qquad L_{\Im\Gamma} = X_{\Im\Gamma}/\omega = 2/314 \approx 0,00637 \ \Gamma \text{H}.$$

Сопротивления нейтрального и линейных проводов

$$\underline{Z}_{\Pi P} = (0,5+1j) \text{ Om.} \Longrightarrow R_{\Pi P} = 0,5 \text{ Om}, \quad j X_{\Pi P} = j \text{ 1 Om};$$

 $X_{\Pi P} = \omega L_{\Pi P}, \quad \Longrightarrow \quad L_{\Pi P} = X_{\Pi P}/\omega = 1/314 \approx 0,00318 \text{ Gm}.$

Используя эти параметры, собираем компьютерную модель исследуемой цепи в соответствии со схемой, представленной на рис. 1. Выбираем вид моделирования «Моделирование на переменном токе». Запускаем симулирование работы цепи. Результаты симулирования представлены на рис. 9.

· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · ·				Ua.				
	·····						. L	<u></u>	1:	
Ea R=0.5 Ohr U=220 V	n LgA la L=6.37 mH	RprA R=0.5	L=3.18 6 Ohm	3 mH	F Ub F	रa २=80	Ohm	La L=191 i	nnH	
Eb R=0.5 Ohn U=220 V	n LgB L=6.37 mH	lb RprB R=0.	L=3.18 5 Ohm	3 mH				Cb C=31.85	5uF	
			LprCl			· · ·	· · · · ·	· · · · ·		
EC R=0.5 Oh U=220 V	^m LgC lc L=6.37 mH	Rpr R=0	C L=3.1).5 Ohm	8 mH	Rc R=(50 OI	Cc hm C=	39.8 uF	- · · · - · · · - · · ·	
						· · ·	· · · ·		<u>ו</u> בי	
· · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • •		Lpr		Jnn					
· · · · · · · · · · · · · · · · · ·	<u></u>	in R	prN L=3	.18 m	nH ∶ ∶ ∶	•••	· · · ·			
моделировани на переменном	е и токе	· · · · · · · · · ·	=0.5 Onm	· · · ·	· · · · ·	· · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · ·	
AC1 Type=const Values=[50 Hz]	acfrequency	la.i	lb:i · · ·	 			Inn.i	<u> </u>		
	50	2.64-j0.373	0.548-j0.	958	-3.19+j	1.33	0		• •	
· · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · ·						·····		
· · · · · · · · · · · · · · · ·	acfrequency	Unn.v	Ua.v	Ub.v	7-154 8	UC.V	/ 1_i335	· · · · ·		
		-17.7-1130	2044)129		-10-4.0	-00.		· · · · ·		

Рис. 8. Скриншот рабочего окна с Qucs-моделью исследуемой цепи и результатами симулирования ее работы

Сравним результаты симулирования с результатами вычислительно-го эксперимента:

Unn = - 17.67723 - 136.42083i Ua = 233.91492 + 128.86i Ub = - 95.74297 - 54.791059i Uc = - 85.140263 + 335.19355i

Ia = 2.6444794 - 0.3726095i Ib = 0.5479106 - 0.9574297i Ic = -3.19239 + 1.3300392i

Как и предполагалось, оба исследования дали одинаковый результат, представленный с различной степенью точности.