УДК 631.362-546

МОДЕЛЮВАННЯ РЕЖИМІВ РОБОТИ ТА ЕЛЕМЕНТІВ ТРИФАЗНОЇ ЛІНІЇ В МАТНСАD

Герасименко В.П., асистент кафедри електрифікованих технологій в аграрному виробництві, ВП НУБіП України "Ніжинський агротехнічний інститут".

Майбородіна Н.В., кандидат фізико-математичних наук, старший викладач кафедри прикладної математики і моделювання ВП НУБіП України "Ніжинський агротехнічний інститут".

Ожема В.Ф., старший викладач кафедри прикладної математики і моделювання ВП НУБіП України "Ніжинський агротехнічний інститут".

Ключові слова – струм, захист, ізоляція, математична модель.

Постановка проблеми. Основна складність моделювання режимів роботи та елементів трифазної лінії в MathCAD полягає у розв'язці магнітозв'язаних ланцюгів. За основу взято підхід синтезу схем заміщення однофазних ліній, який застосовано для розрахунку несиметричного режиму, що виникає внаслідок короткого замикання у фазі A, та для знаходження відстані до місця пошкодження в ЛЕП.

Аналіз останніх досліджень. Існуючі підходи до вирішення проблеми моделювання у фазних координатах базуються на теорії багатополюсників або на спрощеному уявленні трифазних ліній у вигляді груп однофазни. Основна складність моделювання полягає у розв'язці магнітозв'язаних ланцюгів, і якщо взяти за основу підхід синтезу схем заміщення однофазних ліній, то можна отримати досить гнучкий алгоритм формування моделей різних ліній електропередачі за допомогою повнозв'язних схем.

Формулювання мети стати. Використовуючи теорію багатополюсників для моделювання ліній електропередачі у фазних координатах із застосуванням програмного пакету MathCAD виконати аналіз рівня напруг та струмів у жилах та екранах кабелів при різних комутаційних режимах.

Основна частина. Задані розподіленні параметри трифазної ЛЕП - комплексні власні і взаємні опори у Ом/км та провідності у См/км на один кілометр лінії із номінальною напругою U = 110 кВ та довжиною L = 100 км. Вихідні дані:

i :=
$$\sqrt{-1}$$
;
Z1 := 0.296 + i \cdot 0.669;
Z2 := 0.046 + i \cdot 0.273 ·
L := 100;
Y1 := 10^{-12} + i $\cdot 4.29 \cdot 10^{-9}$;
Y2 := 10^{-12} + i $\cdot 8.505 \cdot 10^{-12}$

Відомі граничні умови - комплексні діючі значення фазних напруг у кВ та струмів у кА на початку лінії, схема заміщення параметри якої представлені на рис.1.



Рис. 1 Схема заміщення трифазної лінії

Для трифазної однорідної лінії необхідно скласти систему шести диференціальних рівнянь відносно комплексних напруг та струмів, які є функціями координати х, що відраховується від початку лінії. Праві частини цих рівнянь, записаних у формі Коші, мають вигляд:

$$\begin{aligned} f1(I1, I2, I3) &\coloneqq Z1 \cdot I1 + Z2 \cdot (I2 + I3); \\ f2(I1, I2, I3) &\coloneqq Z1 \cdot I2 + Z2 \cdot (I1 + I3); \\ f3(I1, I2, I3) &\coloneqq Z1 \cdot I3 + Z2 \cdot (I2 + I1); \\ f4(U1, U2, U3) &\coloneqq Y1 \cdot U1 - Y2 \cdot (U2 + U3); \\ f5(U1, U2, U3) &\coloneqq Y1 \cdot U2 - Y2 \cdot (U1 + U3); \end{aligned}$$

 $f6(U1, U2, U3) := Y1 \cdot U3 - Y2 \cdot (U2 + U1)$

Задамо змінний індекс k, крок h, відстань до поточної точки в лінії та запишемо граничні умови:

$$\begin{aligned} \mathbf{k} &\coloneqq 0 \dots \mathbf{L}; \qquad \mathbf{h} &\coloneqq 1; \quad \mathbf{l}_{\mathbf{k}} \coloneqq \mathbf{h} \cdot \mathbf{k}, \mathbf{U} \mathbf{1}_{0} \coloneqq 22.42 + i \cdot 48.3, \mathbf{I} \mathbf{1}_{0} \coloneqq 1.096 + i \cdot 0.003, \\ & \left| \mathbf{U} \mathbf{1}_{0} \right| = 53.25, \quad \mathbf{U} \mathbf{2}_{0} \coloneqq -24.6 - i \cdot 43.7, \quad \mathbf{I} \mathbf{2}_{0} \coloneqq -0.067 - i \cdot 0.15, \quad \left| \mathbf{U} \mathbf{2}_{0} \right| = 50.148, \\ & \mathbf{U} \mathbf{3}_{0} \coloneqq -36.13 + i \cdot 72.7, \quad \mathbf{I} \mathbf{3}_{0} \coloneqq -0.099 + i \cdot 0.132, \quad \left| \mathbf{U} \mathbf{3}_{0} \right| = 81.183. \end{aligned}$$

Розподіл фазних струмів та напруг вздовж лінії знайдемо чисельним методом Ейлера

$$\begin{pmatrix} U1_{k+1} \\ U2_{k+1} \\ U3_{k+1} \\ I1_{k+1} \\ I2_{k+1} \\ I3_{k+1} \end{pmatrix} \coloneqq \begin{pmatrix} U1_k - h \cdot f1(I1_k, I2_k, I3_k) \\ U2_k - h \cdot f2(I1_k, I2_k, I3_k) \\ U3_k - h \cdot f3(I1_k, I2_k, I3_k) \\ I1_k - h \cdot f3(I1_k, U2_k, U3_k) \\ I2_k - h \cdot f5(U1_k, U2_k, U3_k) \\ I3_k - h \cdot f6(U1_k, U2_k, U3_k) \end{pmatrix}$$

Вхідні комплексні опори фаз в лінії та величини нульової послідовності у методі симетричних складових знаходяться із наступних виразів:

$$Z1_{k} \coloneqq \frac{U1_{k}}{I1_{k}}; \qquad Z2_{k} \coloneqq \frac{U2_{k}}{I2_{k}}; \qquad Z3_{k} \coloneqq \frac{U3_{k}}{I3_{k}}; \qquad Uo_{k} \coloneqq \frac{U1_{k} + U2_{k} + U3_{k}}{3};$$
$$Io_{k} \coloneqq \frac{I1_{k} + I2_{k} + I3_{k}}{3}; \qquad Zo_{k} \coloneqq \frac{Uo_{k}}{Io_{k}}; \qquad So_{k} \coloneqq \left| \left(Io_{k} \right)^{2} \right| \cdot Zo_{k}.$$

Розподіл вдовж лінії комплексних значень фазних напруг і струмів знаходиться із розв'язку наведеної вище системи диференціальних рівнянь.

Графіки розподілу діючих значень напруг зображені на рис. 2 а,б,в.



Рис.2. Графіки розподілу діючих значень напруг

Розподіл діючих значень струмів в фазах лінії представлено на рис.3 а, б, в.





Рис.3. Графіки розподілу діючих значень струмів в фазах лінії

Графіки розподілу вздовж лінії модуля та аргументу вхідного комплексного опору фази А зображені на рис.4 а, б.



Рис. 4. Графіки розподілу вздовж лінії модуля та аргументу вхідного комплексного опору фази А

Графіки модулів та аргументів симетричних складових величин нульової послідовності показані на рис. 5 а, б, в, г.



280

Аграрна наука та освіта в XXI столітті: проблеми, перспективи та інновації

Новітні електротехнології в агропромисловому виробництві



Рис.5. Графіки модулів та аргументів симетричних складових величин нульової послідовності

Запишемо комплексні значення напруг у кВ та струмів у кА для трьох точок: початку лінії k=0, місця однофазного замикання k=70 та кінця лінії k=100:

$$11_{70} = 1.096 + 2.997i \times 10^{-3} ; U1_{70} = 0.042 + 0.142i ; I2_{70} = -0.067 - 0.15i ; U2_{70} = -30.866 - 56.942i ; I3_{70} = -0.099 + 0.132i ; U3_{70} = -34.02 + 55.41i ; U1_{100} = -9.549 - 20.497i ; I1_{100} = 1.096 + 2.997i \times 10^{-3} ; I2_{100} = -0.067 - 0.15i ; U2_{100} = -33.552 - 62.617i ; I3_{100} = -0.099 + 0.132i ; U3_{100} = -33.115 + 47.999i$$

Знайдемо діючі значення фазних напруг та струмів фази А в різних точках:

$$\begin{vmatrix} \mathsf{U1}_0 \\ = 53.25 \\ |\mathsf{I1}_0 \\ = 1.096 \\ ; \end{vmatrix} \begin{vmatrix} \mathsf{U1}_{70} \\ = 0.148 \\ ; \end{vmatrix} \begin{vmatrix} \mathsf{U1}_{100} \\ = 22.612 \\ ; \end{vmatrix} \begin{vmatrix} \mathsf{U1}_{100} \\ = 1.096 \\ ; \end{vmatrix} \begin{vmatrix} \mathsf{U1}_{100} \\ = 1.096 \\ ; \end{vmatrix}$$

Запишемо модулі напруг та струмів нульової послідовності:

$$|Uo_0| = 28.758$$
; $|Uo_{70}| = 21.62$; $|Uo_{100}| = 27.972$;
 $|Io_0| = 0.31$; $|Io_{70}| = 0.31$; $|Io_{100}| = 0.31$.

Розглянемо випадок, коли задані комплексні фазні напруги та струми в кінці лінії і координата х відраховується від кінця. Запишемо граничні умови:

У алгоритмі розв'язку системи диференціальних рівнянь трифазної однорідної лінії, яка була наведена вище, знак перед кроком h треба поміняти на "плюс".

$$\begin{pmatrix} U1_{k+1} \\ U2_{k+1} \\ U3_{k+1} \\ I1_{k+1} \\ I2_{k+1} \\ I3_{k+1} \end{pmatrix} \coloneqq \begin{pmatrix} U1_k + h \cdot f1(I1_k, I2_k, I3_k) \\ U2_k + h \cdot f2(I1_k, I2_k, I3_k) \\ U3_k + h \cdot f3(I1_k, I2_k, I3_k) \\ I1_k + h \cdot f4(U1_k, U2_k, U3_k) \\ I2_k + h \cdot f5(U1_k, U2_k, U3_k) \\ I3_k + h \cdot f6(U1_k, U2_k, U3_k) \end{pmatrix}$$

Знайдемо та порівняємо значення комплексів струмів і напруг на початку лінії для першого випадку

 $U1_{100} = 22.42 + 48.3i ; \qquad I1_{100} = 1.096 + 3i \times 10^{-3} ;$ $U2_{100} = -24.6 - 43.7i ;$ $I2_{100} = -0.067 - 0.15i ; \qquad U3_{100} = -36.13 + 72.7i ;$ $I3_{100} = -0.099 + 0.132i ; \qquad U3_{100} = -36.13 + 72.7i ; \\U3_{100} = -36.13 + 72.7i ; \\U3_{10$

Отже, значення граничних умов на початку лінії співпали для обох систем.

Висновок:

1. При відомих комплексних значеннях струмів та напруг на початку або в кінці лінії можна з достатньою точністю розрахувати місце пошкодження.

2. При відомих значеннях симетричних складових струмів та напруг нульової послідовності на кінцях лінії послідовним пошуком та звуженням границь ділянок із шуканим місцем пошкодження за допомогою алгоритмів розв'язку наведених двох систем диференціальних рівнянь однорідної лінії можемо знайти відстань до місця замикання.

Список літератури

1. Бернас С., Цек З. Математические модели элементов электроэнергетических систем: Пер. с польск.-М.:Энергоиздат, 1982.-312с.

2. Каганов З.Г. Электрические цепи с распределенными параметрами и цепные схемы. М., Энергоатомиздат, 1990, 248 с.

3. Плис А.И., Сливина Н.А. Mathcad 2000. Лабораторный практикум по высшей математике. - М.: Высш. шк., 2000. - 716 с.: ил.

4. Притака І.П., Козирський В.В. Електропостачання сільського господарства. -К.: Урожай, 1995. -343 с.