

УДК 621.314.5

І.В. Мостовяк, А.Ф. Жаркін, А.В. Зошенко
 Інститут електродинаміки НАН України, м. Київ

МОДЕЛЮВАННЯ ВИХІДНОЇ НАПРУГИ ВИПРЯМЛЯЧА ПРИ АКТИВНО-ЄМНІСНОМУ НАВАНТАЖЕННІ

© Мостовяк І.В., Жаркін А.Ф., Зошенко А.В., 2001

Визначено аналітичні вирази для вихідної напруги випрямляча при активно-ємнісному навантаженні і заданих вхідних напрузі та струму.

Analytical expressions for an output voltage of single-phase converter of an alternating current into constant.

Активно-ємнісне навантаження випрямляча створюється при використанні конденсатора ємністю C для згладжування кривої випрямної напруги. Поведінка схеми, зумовлена зарядом і розрядом конденсатора, характеризується імпульсним режимом роботи випрямляча. Це означає, що, якщо на вхід схеми подається напруга $u_{ex} = U_m \sin \omega t$, то вхідний струм буде [1]

$$i_{ex}(t) = I_m \sum_{n=1}^N \cos[(2n-1)(\omega t - \frac{\pi}{2})] \quad (1)$$

або

$$i_{ex}(t) = I_m (\sin \omega t - \sin 3\omega t + \sin 5\omega t - \sin 7\omega t \dots)$$

Завдання полягає в знаходженні вихідної напруги $u_H(t)$.

Приймемо, що характеристику випрямляча можна передати умовою балансу миттєвих потужностей на вході і виході [2], тобто

$$p_{ex}(t) = p_{вых}(t) \quad (2)$$

або

$$u_{ex}(t)i_{ex}(t) = u_H(t)i(t), \quad (3)$$

де $i(t) = i_C(t) + i_H(t)$

Диференціальним рівнянням для $R_H C$ – ланцюга буде

$$c \frac{du_H(t)}{dt} + \frac{u_H(t)}{R_H} = i(t). \quad (4)$$

Помноживши останнє рівняння на $u_H(t)$, отримаємо

$$u_H(t)i(t) = u_H(t)c \frac{du_H(t)}{dt} + \frac{u_H^2(t)}{R_H}$$

або

$$u_H(t)i(t) = \frac{c}{2} \frac{du_H^2(t)}{dt} + \frac{u_H^2(t)}{R_H}. \quad (5)$$

З огляду на рівняння (5) співвідношення (2) і (3) отримаємо

$$\frac{c}{2} \frac{du_H^2(t)}{dt} + \frac{u_H^2}{R_H} = u_{ex}(t)i_{ex}(t) = p_{ex}(t). \quad (6)$$

Рівняння (6) встановлює зв'язок між вхідними і вихідними характеристиками випрямляча.

Для визначення вихідної усталеної напруги скористаємося в рівнянні (6) виразами (1). Нехай

$$\begin{aligned} i_{ex}(t) &= I_m (\sin \omega t - \sin 3\omega t + \sin 5\omega t); \\ p_{ex}(t) &= u_{ex}(t)i_{ex}(t) = I_m (\sin \omega t - \sin 3\omega t + \sin 5\omega t)U_m \sin \omega t = \\ &= P_0 \left(\frac{1}{2} - \cos 2\omega t + \cos 4\omega t - \frac{1}{2} \cos 6\omega t \right) \\ P_0 &= U_m I_m. \end{aligned} \quad (7)$$

Будемо шукати $u_H(t)$ у вигляді

$$\begin{aligned} u_H(t) &= (A_0 + A_2 \cos 2\omega t + B_2 \sin 2\omega t + A_4 \cos 4\omega t + \\ &+ B_4 \sin 4\omega t + A_6 \cos 6\omega t + B_6 \sin 6\omega t)^{1/2} \end{aligned} \quad (8)$$

Підставивши (7) і (8) у рівняння (6) і прирівнявши коефіцієнти справа і зліва при $\cos k\omega t$ і $\sin k\omega t$, отримаємо

$$\begin{aligned} A_0 &= \frac{P_0}{2} R_H, & A_2 &= \frac{-P_0}{\frac{1}{R_H} + \omega^2 C^2}; & B_2 &= \frac{-P_0 \omega C}{\frac{1}{R_H} + \omega^2 C^2}; & A_4 &= \frac{\frac{P_0}{R_H}}{\frac{1}{R_H} + 4\omega^2 C^2}; \\ B_4 &= \frac{\frac{P_0 2\omega C}{R_H}}{\frac{1}{R_H} + 4\omega^2 C^2}; & A_6 &= \frac{\frac{-P_0}{2R_H}}{\frac{1}{R_H} + 9\omega^2 C^2}; & B_6 &= \frac{\frac{-P_0}{2} 3\omega C}{\frac{1}{R_H} + 9\omega^2 C^2}. \end{aligned}$$

У такий спосіб формула для вихідної напруги набуде вигляду

$$\begin{aligned} u_H(t) &= \left(\frac{P_0}{2} R_H - \frac{P_0}{R_H} \frac{1}{\frac{1}{R_H} + \omega^2 C^2} \cos 2\omega t - \frac{P_0 \omega C}{\frac{1}{R_H} + \omega^2 C^2} \sin 2\omega t + \right. \\ &+ \frac{\frac{P_0}{R_H}}{\frac{1}{R_H} + 4\omega^2 C^2} \cos 4\omega t + \frac{P_0 2\omega C}{\frac{1}{R_H} + 4\omega^2 C^2} \sin 4\omega t - \\ &\left. - \frac{\frac{P_0}{2R_H}}{\frac{1}{R_H} + 9\omega^2 C^2} \cos 6\omega t - \frac{\frac{P_0}{2} 3\omega C}{\frac{1}{R_H} + 9\omega^2 C^2} \sin 6\omega t \right)^{1/2}. \end{aligned} \quad (9)$$

Для того, щоб знайти формулу для вихідної напруги в перехідних режимах скористаємося рівнянням (6) у вигляді

$$\frac{du_H^2(t)}{dt} + \frac{2}{CR_H} u_H^2 = \frac{2}{C} p_{ex}(t). \quad (10)$$

Розв'язком рівняння (10) буде

$$u_H(t) = e^{-\frac{t}{CR_H}} \sqrt{A + \frac{2}{C} \int_{t_0}^t p_{ex}(t) e^{\frac{2t}{CR_H}} dt}, \quad (11)$$

де A – невідома постійна. Для її визначення скористаємося тим, що $u_H(t)/t = t_0 = u_H(t_0)$, отримаємо

$$u_H(t) = e^{-\frac{t}{CR_H}} \sqrt{u_H^2(t_0) e^{\frac{2t_0}{CR_H}} + \frac{2}{C} \int_{t_0}^t p_{ex}(t) e^{\frac{2t}{CR_H}} dt}. \quad (12)$$

Припустимо, що процес починається з моменту $t_0 = 0$, тому (12) набуває вигляду

$$u_H(t) = e^{-\frac{t}{CR_H}} \sqrt{u_H^2(0) + \frac{2}{C} \int_0^t p_{ex}(t) e^{\frac{2t}{CR_H}} dt}. \quad (13)$$

Формули (9), (12), (13) є шуканими виразами для вихідної напруги в сталих і перехідних режимах.

Аналогічні формули можна одержати для інших навантажень випрямлячів і вхідних режимних параметрів, відмінних від імпульсного завдання.

1. Заездный А.М. Гармоничный синтез у радіотехніці електров'язку. – Л., 1971. – 527 с. 2. Марабішвілі П.Ф., Ярошенко Е.М. Нестационарні електромагнітні процеси в системах із вентилями. – Кишинів, 1980. – 208 с.