

Jerzy Bajorek

Institut Elektroniki
Wyższej Szkoły Inżynierskiej w Rzeszowie

O PEWNEJ INTERPRETACJI TWIERDZENIA LORENTZA - VAN DER POLA

Streszczenie. W pracy podano związek funkcji przejścia liniowego i pasywnego dwójnika elektrycznego z częścią energii wydanej ze źródła przy jednostkowym wymuszeniu napięciowym. Otrzymana zależność jest uzupełnieniem związków energetycznych Lorentza - Van der Pola.

Rozważmy liniowy obwód elektryczny z wymuszeniami napięciowymi. Niech będzie on złożony z pasywnych elementów R , L , C i opisany równaniem macierzowym wynikającym z drugiego prawa Kirchhoffa

$$\mathbf{E}(s) = \mathbf{Z}(s) \mathbf{I}(s) \quad (1)$$

Macierze kolumnowe $\mathbf{E}(s)$ i $\mathbf{I}(s)$ o wymiarach $N \times 1$ (N - liczba oczek niezależnych) są macierzami napięć i prądów oczkowych otrzymanymi z macierzy napięć i prądów gałęziowych przy pomocy macierzy strukturalnej [4]. O elementach macierzy $\mathbf{E}(s)$ i $\mathbf{I}(s)$ zakładamy, że są dwustronnymi transformacjami Laplace'a. Oznacza to, że istnieje wspólny przedział zbieżności w postaci niepustego zbioru s , w którym całki

$$I_k(s) = \int_{-\infty}^{\infty} i_k(t) e^{-st} dt \quad k = 1, \dots, N \quad (2a)$$

$$E_k(s) = \int_{-\infty}^{\infty} e_k(t) e^{-st} dt \quad k = 1, \dots, N \quad (2b)$$

są zbieżne [8].

Macierz $\mathbf{Z}(s)$ jest macierzą impedancji oczkowych otrzymaną przy pomocy macierzy strukturalnej z macierzy impedancji gałęziowych. Jest to macierz symetryczna o wymiarach $N \times N$, której elementy leżące na głównej przekątnej są pełnymi impedancjami poszczególnych oczek, zaś pozostałe elementy są wzajemnymi impedancjami międzyoczkowymi [7]. Elementy macierzy $\mathbf{Z}(s)$ są w przypadku ogólnym postaci

$$Z_{kl}(s) = s L_{kl} + R_{kl} + \frac{1}{s C_{kl}} \quad (3)$$

Rozwiązanie równania (1) ze względu na szukaną odpowiedź prądową można zapisać w postaci

$$\mathbf{I}(s) = \mathbf{K}(s) \mathbf{E}(s) \quad (4)$$

w której

$$\mathbf{K}(s) = \mathbf{Z}(s)^{-1} \quad (5)$$

jest funkcją przejścia układu [4].

Ponieważ z przesłanek fizycznych wynika, że macierz impedancji oczkowych $\mathbf{Z}(s)$ jest macierzą nieosobliwą, funkcja przejścia dla opisywanego układu zawsze istnieje [5].

Jeżeli w całym obwodzie mamy tylko jedno niezerowe wymuszenie w postaci impulsu jednostkowego

$$e_1(t) = \mathbf{1}(t) \quad (6)$$

i 1-ta gałąź wchodzi tylko do jednego z wybranych oczek niezależnych, to oznaczając przez $I_{k\Gamma}(s)$ odpowiedź na takie wymuszenie w k-tym oczku, możemy napisać równanie (4) w postaci

$$I_{k\Gamma}(s) = K_{1k}(s) \frac{1}{s} \quad (7)$$

Funkcja przejścia na zaciskach źródła wymuszającego jest więc równa

$$K_{11}(s) = s I_{1\Gamma}(s) \quad (8)$$

Dla rozważanego obwodu Van der Pol w swojej pracy [8] udowodnił następujące twierdzenie.

Tw. 1: Niech w liniowym obwodzie elektrycznym o zerowych warunkach początkowych zostanie włączony w 1-tej gałęzi jednostkowe źródło napięcia przy wyzerowanych pozostałych źródłach. Jeżeli wszystkie bieguny funkcji przejścia na zaciskach niezerowego źródła leżą w półpłaszczyźnie $\text{Re } s < 0$, to granica pochodnej funkcji przejścia po s , dla $s \rightarrow 0^+$, równa jest granicy podwojonej różnicy energii pola elektrycznego pojemności i energii pola magnetycznego indukcyjności dla $t \rightarrow \infty$:

$$K'_{11}(0) = 2 [V(\infty) - T(\infty)] \quad (9)$$

Dowód twierdzenia związany jest ściśle z pojęciem dwustronnej transformacji Laplace'a. Istotne dla dowodu jest przytoczone również w [8] twierdzenie Abela.

Tw. 2: Jeżeli $f(t)$ jest funkcją transformowalną w sensie istnienia dwustronnej transformaty Laplace'a

$$f(t) \hat{=} F(s) = \int_{-\infty}^{\infty} f(t) e^{-st} dt \quad (10)$$

oraz istnieje granica funkcji

$$\lim_{t \rightarrow +\infty} f(t) = f(\infty) \quad (11)$$

to zachodzi

$$\lim_{s \rightarrow 0^+} s F(s) = \lim_{t \rightarrow +\infty} f(t)$$

Symbol $s \rightarrow 0^+$ oznacza tutaj zmierzanie do zera po dodatniej półosi rzeczywistej, to znaczy dla s rzeczywistych.

Tw. 1 w nieco innej formie podał już Heaviside [3], a jego pierwszy, bardzo ogólny, oparty na równaniach Maxwella, dowód przeprowadził Lorentz [6]. W oparciu o podaną zależność (9) można sformułować inny związek energetyczny przeprowadzając dowód następującego twierdzenia.

Tw. 3: Jeżeli są spełnione założenia Tw. 1, to granica pochodnej funkcji przejścia, dla $s \rightarrow 0^+$, równa jest energii wydanej ze źródła, związanej ze składową przejściową prądu źródła $i_{pl}(t)$

$$K'_{11}(0) = \int_0^{\infty} i_{pl}(t) dt \quad (13)$$

Korzystając z Tw. 1 można równocześnie stwierdzić, że energia wydana ze źródła, związana ze składową przejściową prądu przy wymuszeniu jednostkowym, jest równa granicy podwojonej różnicy energii pola elektrycznego pojemności i energii pola magnetycznego indukcyjności dla $t \rightarrow \infty$

$$\int_0^{\infty} i_{pl}(t) dt = 2 [V(\infty) - T(\infty)] \quad (14)$$

D: Odpowiedź prądowa układu z elementami liniowymi może być zawsze rozłożona na składową przejściową i ustaloną. Składowa przejściowa jest rozwiązaniem ogólnym równania jednorodnego, dla którego stałe obliczane są w oparciu o zadane warunki początkowe, a składowa ustalona zachowuje charakter wymuszenia, czyli dla wymuszenia w postaci funkcji jednostkowej składowa ustalona będzie funkcją stałą [2].

$$i_1(t) = i_{p1}(t) + i_{u1} \quad (15)$$

Przyjmijmy równanie (7) w uproszczonym zapisie

$$I(s) = K(s) \frac{1}{s} \quad (16)$$

Tak więc dla całego obwodu traktowanego jako dwójnik o zaciskach pokrywających się z zaciskami źródła zachodzi

$$K(s) = s I(s) \quad (17)$$

Korzystając z zerowych warunków początkowych i całki definicyjnej transformaty prądu możemy napisać

$$K(s) = s \int_0^{\infty} e^{-st} i(t) dt \quad (18)$$

Z faktu, że $i(t)$ jest funkcją transformowalną wynika holomorficzność funkcji $K(s)$ [7]. Korzystając z tego możemy obliczyć pochodną

$$\frac{dK(s)}{ds} = \int_0^{\infty} e^{-st} i(t) dt - s \int_0^{\infty} t e^{-st} i(t) dt \quad (19)$$

Jeżeli uwzględnimy równanie (15), to równanie (19) przyjmuje postać

$$\begin{aligned} K'(s) = & \int_0^{\infty} e^{-st} i_p(t) dt + i_u \int_0^{\infty} e^{-st} dt + \\ & - s \int_0^{\infty} t e^{-st} i_p(t) dt - s i_u \int_0^{\infty} t e^{-st} dt \end{aligned} \quad (20)$$

W wyniku całkowania czwartej całki otrzymujemy

$$-s i_u \int_0^{\infty} t e^{-st} dt = -i_u \int_0^{\infty} e^{-st} dt \quad (21)$$

Podstawienie równania (21) do równania (20) prowadzi do zależności

$$K'(s) = \int_0^{\infty} e^{-st} i_p(t) dt - s \int_0^{\infty} t e^{-st} i_p(t) dt \quad (22)$$

Rozważmy dla równania (22) przejście graniczne $s \rightarrow 0^+$, to znaczy przejście z s do zera po dodatniej półosi rzeczywistej. Ponieważ druga całka w (22) istnieje dla $\text{Re } s \geq 0$, to przy przejściu granicznym $s \rightarrow 0^+$ związany z nią człon nie da przyczynku do granicy po prawej stronie. Aby wykonać przejście graniczne dla pierwszej całki w równaniu (22) zastosujemy znane twierdzenie o przejściu do granicy pod znakiem całki [1]. Ponieważ funkcja $e^{-st} i_p(t)$ przy ustalonym s jest całkowna względem t w przedziale $[0, \infty)$ i dla $s \rightarrow 0^+$ dąży do funkcji całkownej w przedziale $[0, \infty)$ w sposób jednostajny, to możemy napisać

$$\begin{aligned} K'(0) &= \lim_{s \rightarrow 0^+} \int_0^{\infty} e^{-st} i_p(t) dt = \\ &= \int_0^{\infty} \lim_{s \rightarrow 0^+} e^{-st} i_p(t) dt = \int_0^{\infty} i_p(t) dt \end{aligned} \quad (23)$$

Otrzymana zależność (23) kończy dowód Tw. 3.

Podane uzupełnienie Tw. 1 jest interesującym związkiem energetycznym dla liniowego i pasywnego dwójnika elektrycznego. Powiązanie energii wydanej ze źródła z rozkładem energii w obwodzie i funkcją przejścia obwodu jest przyczynkiem do badań nad przepływem i zmianą form energii w obwodach elektrycznych.

LITERATURA

- [1] Fichtenholz G.M.: Rachunek różniczkowy i całkowy, t. II. Warszawa, 1965.
- [2] Guillemin E.A.: Theory of Linear Physical Systems. New York, 1963.
- [3] Heaviside O.: Electrical Papers, vol. II. London, 1892.
- [4] Kurzawa S.: Liniowe obwody elektryczne. Warszawa, 1971.
- [5] Lewis W.E., Pryce D.G.: The Application of Matrix Theory to Electrical Engineering. London, 1965.
- [6] Lorentz H.A.: Proof of the Theorem Due to Heaviside. Collected Papers, Hague, 1936, vol. III, p. 331-337.
- [7] Osowski J.: Zarys rachunku operatorowego. Warszawa, 1972.
- [8] Van der Pol B., Bremmer H.: Operational Calculus Based on the Two-sided Laplace Integral. Cambridge University Press, 1955.

Przyjęto do druku w sierpniu 1974 r.

ОБ ОДНОЙ ИНТЕРПРЕТАЦИИ ТЕОРЕМЫ ЛОРЕНЦА-ВАН ДЕР ПОЛЯ

Р е з ю м е

В работе получена связь между адмитансом электрической цепи и частью энергии, потерянной источником при единичной функции напряжения. Работа является приложением к энергетическим связям Лоренца-Ван дер Поля.

AN INTERPRETATION OF THE LORENTZ - VAN DER POL'S THEOREM

S u m m a r y

The paper deals with the relation between the passage of a linear and a passive one-port network function and a part of energy of the source when the voltage source is suddenly applied to the electric circuit. The obtained relation is a supplement to the Lorentz - Van der Pol's theorem.