

О. С. Гавриш, к.ф.-м.н., доцент,

С. І. Костюк, магістр,

Ю. Ю. Обруч, магістр,

М. О. Багрій, магістр

Черкаський державний технологічний університет

б-р Шевченка, 460, Черкаси, 18006, Україна

ВІРТУАЛЬНИЙ ІНСТРУМЕНТАРІЙ ДЛЯ ДОСЛІДЖЕННЯ ХВИЛЕВОДУ ПРЯМОКУТНОГО ПЕРЕТИНУ

У роботі синтезовано віртуальний стенд у середовищі LabView, який дає можливість провести імітаційне моделювання для визначення параметрів електромагнітної хвилі в прямокутному хвилеводі. Для хвилі заданого типу з довільним сполученням індексів m і n , що поширюється по хвилеводу з заданими геометричними розмірами поперечного перетину, можна визначати критичну довжину хвилі або критичну частоту. Також розроблений віртуальний інструментарій дає змогу досліджувати дисперсію в хвилеводі, оцінювати величину втрат у хвилеводі та коефіцієнт корисної дії, визначати окремо для хвиль E і H типів характеристичний опір хвилеводу і коефіцієнт відбиття. Отримано аналітичні вирази для розрахунку пробивної потужності хвилеводу при поширенні хвиль E і H типів, які також реалізовано у вигляді відповідних віртуальних інструментів. Розроблений віртуальний інструментарій дозволяє організувати дистанційне навчання.

Ключові слова: імітаційне моделювання, прямокутний хвилевід, електромагнітна хвиля, віртуальний стенд, програма LabVIEW.

Вступ. Прямокутний хвилевід є одним із найбільш поширених типів лінії передачі в міліметровому, сантиметровому і в короткохвильовій частині дециметрового діапазону. Він дає можливість передавати досить значні рівні потужності з малим загасанням, є широкозмуговим і механічно міцним [1-3].

У навчальному процесі для визначення параметрів хвилеводів прямокутного перетину традиційно використовуються фізичні стенди, що складаються з генератора хвильової частоти типів Я2Р-74 ($f = 0,01-2$ ГГц), Я2Р-75 ($f = 2-8,3$ ГГц) або Я2Р-76 ($f = 8,15-18$ ГГц), індикатора КСХН і послаблень Я2Р-70, а також комплексу кабелів і направлених розгалужень відповідного діапазону частот. Електричні схеми приладів побудовано з використанням мікропроцесорів, що дає можливість використовувати прилади в складі автоматизованих вимірювальних систем через канал загального користування [4]. Проте за допомогою такого обладнання можна розглядати поширення лише хвиль основного типу H_{10} і не вдається врахувати різноманітність вищих типів хвиль E і H типів.

Режим роботи лінії передачі характеризується рядом параметрів, які в процесі її експлуатації підлягають контролю і підтримуються в певних межах шляхом передбачених

регулювань. Для дослідження хвиль у прямокутному хвилеводі з навчальною метою часто цілком достатньо імітаційної комп'ютерної моделі, яка може замінити цілий комплекс кошовної апаратури. Крім того, віртуальні інструменти дають змогу організувати дистанційне навчання, яке було неможливе при використанні традиційної лабораторної бази [5]. Тому створення віртуального стенда в середовищі LabView [5-7] і дослідження за його допомогою параметрів прямокутного хвилеводу є актуальною задачею.

В роботах [8, 9] розглянуто різні варіанти реалізації віртуальної установки в середовищі LabView для дослідження параметрів хвилеводу. В цій роботі пропонується розширити функціональні можливості віртуального стенда, а саме збільшити кількість вимірюваних параметрів за рахунок отримання нових і використання додаткових математичних моделей.

Цілком очевидно, що віртуальний експеримент не може повністю замінити фізичний, але для навчальних цілей він може мати ряд переваг [5, 10]:

- наочна візуалізація результатів експерименту, що сприяє більш повному розумінню досліджуваного фізичного явища;

- досягається потрібний рівень безпеки при проведенні експерименту, оскільки НВЧ випромінювання є потенційно небезпечним і може потребувати додаткових заходів захисту від нього;

- загальна доступність віртуальних ресурсів при дистанційному навчанні.

Постановка завдання. Метою роботи є створення віртуального інструментарію в середовищі Labview для дослідження різних типів хвиль у прямокутному хвилеводі на основі використання відомих та отримання нових математичних моделей, для організації дистанційного навчання з дисципліни «Технічна електродинаміка».

Припускаємо, що синтезований віртуальний стенд у середовищі LabView дасть можливість за заданими вхідними параметрами розраховувати вихідні для хвиль Е і Н типів з довільним сполученням індексів. Як вхідні параметри використовуються такі: «індекс m», «індекси n», «Ширина хвилеводу a, мм», «Висота хвилеводу b, мм», «Робоча частота, ГГц», «Довжина хвилеводу, см», «Коефіцієнт згасання, дБ/м», «Вхідна потужність, Вт». Розрахунки можуть проводитись для двох типів хвиль: електричних Е і магнітних Н. Вихідними параметрами стенда є: «Критична довжина хвилі, мм», «Критична частота, ГГц», «Довжина хвилі в хвилеводі, мм», «Відносна фазова швидкість», «Втрати в хвилеводі, дБ», «Коефіцієнт корисної дії, %», «Характеристичний опір, Ом», «Коефіцієнт відбиття», «Вихідна потужність, Вт», «Потужність втрат, Вт».

Вибір математичних моделей і створення субВІ для обчислення параметрів прямокутного хвилеводу. Для створення віртуального стенда необхідно вибрати математичні моделі, які зв'язують задані вхідні і вихідні параметри. Розглянемо синтез п'яти субВІ (допоміжних віртуальних інструментів), які дадуть змогу обчислювати:

1) критичну довжину хвилі $(\lambda_{кр})_{mn}$ (або критичну частоту $(f_{кр})_{mn}$)

$$(\lambda_{кр})_{mn} = \frac{2}{\sqrt{(\frac{m}{a})^2 + (\frac{n}{b})^2}}, \quad (1)$$

де a, b – лінійні розміри хвилеводу;

m, n – кількість стоячих напівхвиль, що укладаються уздовж координат x та y відповідно;

2) відносну фазову швидкість V_{ϕ} / C і довжину хвилі у хвилеводі $\lambda_{хв}$:

$$\frac{V_{\phi}}{C} = \frac{1}{\sqrt{\epsilon\mu - \lambda^2/\lambda_{кр}^2}}, \quad (2)$$

де C – швидкість світла у вакуумі; ϵ, μ – діелектрична і магнітна проникності середовища,

$$\lambda_{хв} = \frac{V_{\phi}}{f} = \frac{\lambda}{\sqrt{\epsilon\mu - (\lambda/\lambda_{кр})^2}}; \quad (3)$$

3) втрати в лінії передач L, вихідну потужність $P_{вих}$, потужність втрат $P_{втрат}$ і коефіцієнт корисної дії η :

$$L = 10 \lg \frac{P_{вх}}{P_{вих}} \cong 8,68\alpha l, \quad (4)$$

де α – стала згасання; l – довжина лінії передач,

$$P_{вих} = P_{вх} e^{-2\alpha l}, \quad (5)$$

$$P_{втрат} = P_{вх} - P_{вих}, \quad (6)$$

$$\eta = \frac{P_{вих}}{P_{вх}}; \quad (7)$$

4) хвильовий опір хвилеводу Z_c і коефіцієнт відбиття при відкритому кінці хвилеводу Γ :

$$Z_{сЕ} = Z_0 \sqrt{1 - (\lambda/\lambda_{кр})^2}, \quad (8)$$

$$Z_{сН} = \frac{Z_0}{\sqrt{1 - (\lambda/\lambda_{кр})^2}}, \quad (9)$$

де $Z_0 = 377$ Ом – характеристичний опір вакууму.

У загальному випадку коефіцієнт відбиття може бути виражений через характеристичний опір розглянутої лінії Z_c й опір навантаження Z_n :

$$|\Gamma| = \left| \frac{Z_n - Z_c}{Z_n + Z_c} \right|; \quad (10)$$

5) пробивну потужність хвилеводу $P_{проб}$

$$P = \frac{1}{2} \int_0^a \int_0^b (\dot{E}_x \dot{H}_y^* - \dot{E}_y \dot{H}_x^*) dx dy. \quad (11)$$

У рівнянні (11) використовуються вирази складових полів біжучої хвилі типу E_{mn} , H_{mn} [1-3].

Можна показати, що після громіздких розрахунків рівняння для визначення пробивної потужності при хвилі типу E_{mn} набуває вигляду

$$(P_{\text{проб1}})_{E_{mn}} = \frac{E_{\text{проб}}^2 V_{\phi} \epsilon \epsilon_0 a^2}{8m^2} \left(\frac{b}{a} m^2 + \frac{a}{b} n^2 \right),$$

$$(P_{\text{проб2}})_{E_{mn}} = \frac{E_{\text{проб}}^2 V_{\phi} \epsilon \epsilon_0 b^2}{8n^2} \left(\frac{b}{a} m^2 + \frac{a}{b} n^2 \right). \quad (12)$$

Експериментально встановлено, що при нормальному атмосферному тиску для сухого повітря пробивна напруженість електричного поля $E_{\text{проб}}$ в діапазоні сантиметрових хвиль має порядок 30 кВ/см [1-3].

При різних значеннях геометричних розмірів хвелеводу $a \times b$ і сполученнях індексів m, n можливі різні співвідношення між потужностями, що описуються виразом (12). З двох отриманих значень потрібно обирати менше, оскільки воно вказує на величину потужності, при якій вже може настати електричний пробій по відповідній стінці хвелеводу.

Аналогічно до виразу (12) було отримано розрахункове рівняння для визначення пробивної потужності при поширенні хвилі типу H_{mn}

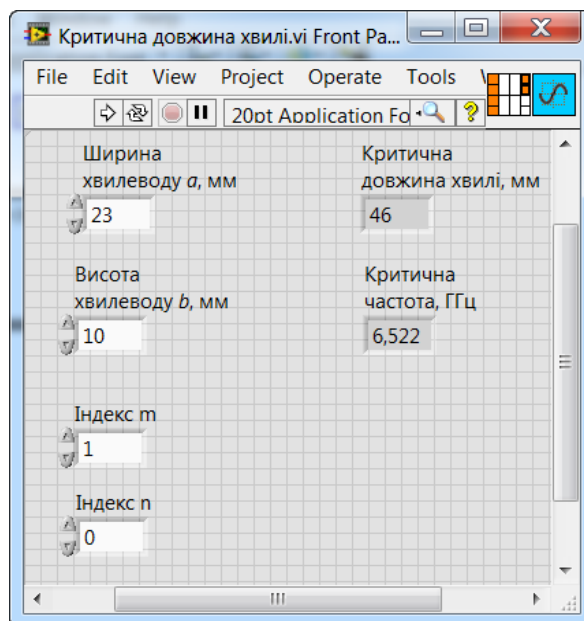
$$(P_{\text{проб1}})_{H_{mn}} = \frac{E_{\text{проб}}^2 b^2}{8n^2 V_{\phi} \mu \mu_0} \left(\frac{a}{b} n^2 + \frac{b}{a} m^2 \right),$$

$$(P_{\text{проб2}})_{H_{mn}} = \frac{E_{\text{проб}}^2 a^2}{8m^2 V_{\phi} \mu \mu_0} \left(\frac{a}{b} n^2 + \frac{b}{a} m^2 \right). \quad (13)$$

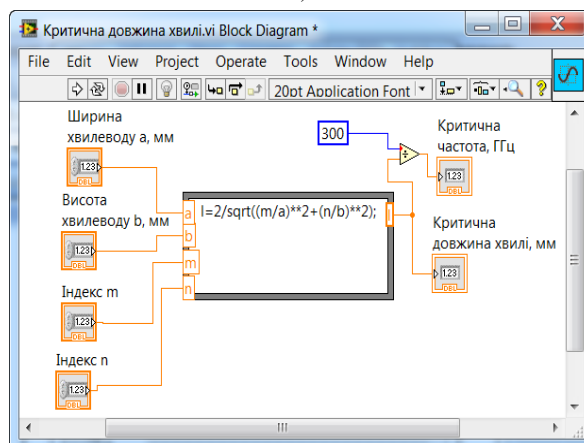
Як і для хвилі E_{mn} , при різних значеннях геометричних розмірів хвелеводу $a \times b$ і різних сполученнях індексів m, n можливі різні співвідношення між потужностями, що описуються виразом (13).

У випадку, якщо один із індексів у позначенні типу хвилі нульовий, то величина пробивної потужності має один варіант розрахунку. Якщо обидва індекси відмінні від нуля, то з двох отриманих значень потрібно обирати те, яке менше.

Для структуризації програми підготуємо ряд допоміжних віртуальних інструментів, використовуючи вирази (1)-(13). Приклад реалізації субВІ «Критична довжина хвилі» з використанням формульного вузла зображено на рисунку 1. Іконки субВІ та назви їх входів та виходів наведено в таблиці 1.



а)



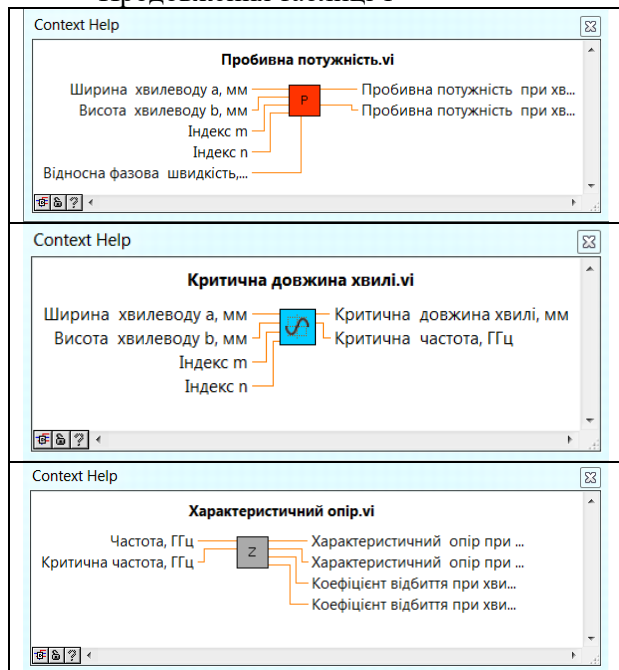
б)

Рисунок 1 – Лицьова панель (а) і блок-схема (б) субВІ «Критична довжина хвилі»

Таблиця 1 – Допоміжні прилади (субВІ)

Context Help	
Відносна фазова швидкість.vi	
Частота, ГГц	Відносна фазова швидкість
Критична частота, ГГц	Довжина хвилі в хвелеводі, мм
Context Help	
Втрати в хвелеводі.vi	
Постійна згасання, дБ/м	Втрати, дБ
Довжина хвелеводу, см	Вихідна потужність, Вт
Вхідна потужність, Вт	Потужність втрат, Вт
	ККД, %

Продовження таблиці 1



Синтез віртуального стенда для обчислення параметрів прямокутного хвильоводу. Попередньо створені допоміжні підпрограми полегшать формування структурної схеми лабораторної установки. На загальній схемі буде видно тільки іконки субВІ, яким ми дали характерне забарвлення і малюнки. У випадку, якщо згодом виникне потреба визначати ще один із параметрів, то можна буде швидко додати відповідний субВІ, не змінюючи схему в цілому.

Для того щоб віртуальна установка працювала в двох режимах, даючи можливість визначати параметри хвильоводу при поширенні різних типів хвиль, створюємо перемикач режимів (рисунок 2). Для забезпечення роботи в двох режимах помістимо у вікно блок-схеми два елементи структури Structure $\Rightarrow$ Case Structure (рисунок 3).

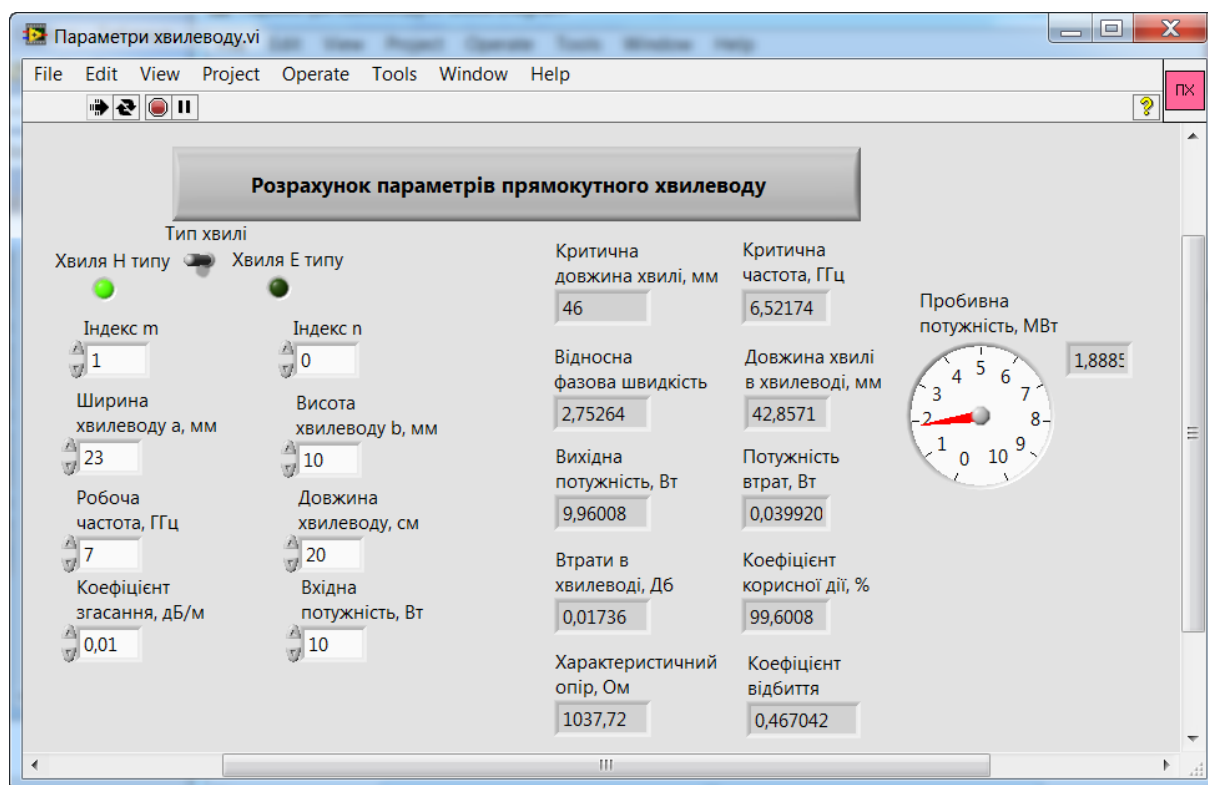


Рисунок 2 – Лицьова панель ВІ «Параметри прямокутного хвильоводу»

При поширенні хвиль Е і Н типів частина вихідних параметрів буде однаковою, а три параметри (характеристичний опір, коефіцієнт відбиття і пробивна потужність) можуть відрізнитися.

Яка з двох сторінок кожної структури виконуватиметься, залежить від положення

перемикача режимів «Тип хвилі». Для цього термінал перемикача підключаємо до терміналу вибору на лівій стороні рамки кожної структури. До терміналу перемикача підключаємо світлодіод «Хвиля Е типу» і через оператор логічного заперечення Not світлодіод «Хвиля Н типу». При перемиканні світлитиметься діод

відповідного режиму і виконуватиметься програма з відповідної сторінки структури Case.

При значенні «True» на терміналі вибору виконується розрахунок параметрів хвильоводу при поширенні хвилі Е типу. При значенні «False» на терміналі вибору виконується розрахунок параметрів хвильоводу при поширенні хвилі Н типу. Вікно з відповідними структурами Case зображено на рисунку 3.

Розглянемо роботу структури Case при визначенні пробивної потужності. Для визначення величини пробивної потужності при різних типах хвилі було синтезовано субВІ «Пробивна потужність». З палітри Functions вибираємо Select a VI. З вікна, що відкрилося, поміщаємо у вікно структури Case структурної схеми створений субВІ. При значенні «True» на терміналі вибору вихідним пара-

метром буде лише «Пробивна потужність при хвилях Е», а інший сигнал «Пробивна потужність при хвилях Н» не задіюється. Проте при значенні «False» на терміналі вибору подається другий параметр, а перший не використовується.

Аналогічно працюватиме структура Case при визначенні характеристичного опору і коефіцієнта відбиття. Відмінність полягає в тому, що робота в структурі Case здійснюється з субВІ «Характеристичний опір».

Для визначення решти параметрів хвильоводу скористаємося субВІ, описаними в таблиці 1. З палітри Functions вибираємо Select a VI і розміщуємо субВІ між регуляторами й індикаторами. Термінали регуляторів, субВІ та індикаторів сполучаємо відповідно до схеми (рисунок 3).

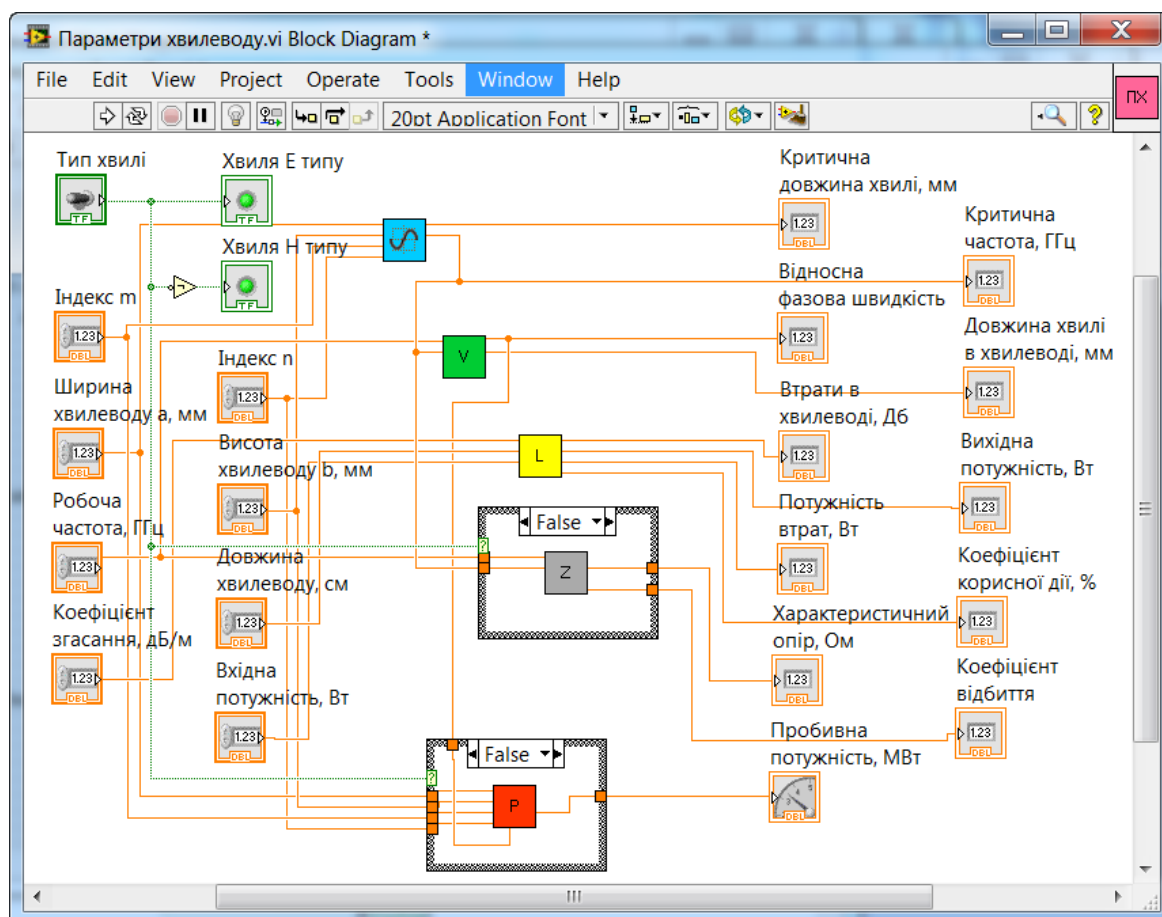


Рисунок 3 – Блок-схема ВІ «Параметри хвильоводу» при поширенні хвилі Н типу

Висновки. Синтезований віртуальний стенд є зручним інструментальним засобом для дослідження параметрів і характеристик прямокутного хвильоводу і при використанні його в навчальному процесі сприятиме покращенню розуміння фізичних процесів, що

відбуваються при поширенні хвиль Е і Н типів у хвильоводі. Цією програмою дуже зручно виконувати розрахунки для конкретних задач, а саме для розрахунку параметрів хвильоводу для різних типів хвиль. Крім того, є ще одна суттєва перевага – невеликі матері-

альні та часові затрати при роботі з програмою. Запропоновані математичні моделі для розрахунку пробивної потужності дають можливість здійснити оптимальний вибір типу хвилі за зазначеним критерієм. Використання сучасних технологій віртуальних приладів надає переваги представлений розробці при організації дистанційного навчання.

Список літератури

- [1] А. С. Андрушак, З. Ю. Готра, та О. С. Кушнір, *Прикладна електродинаміка інформаційних систем*: навч. посіб. Львів: Вид-во Львів. політехніки, 2012.
- [2] О. С. Гавриш, *Методичні вказівки до виконання курсової роботи з дисципліни «Електродинаміка та розповсюдження радіохвиль» для студентів спеціальності 6.050901 «Радіотехніка»*. Черкаси: ЧДТУ, 2015.
- [3] Ю. В. Пименов, В. И. Вольман, и А. Д. Муравцов, *Техническая электродинамика*. Москва: Радио и связь, 2000.
- [4] О. С. Гавриш, та В. В. Коваль, *Методичні вказівки до виконання лабораторних робіт із дисципліни «Пристрої мікрохвильового та оптичного діапазонів» для студентів спеціальності «Радіотехніка» освітньо-кваліфікаційних рівнів «спеціаліст» та «магістр» усіх форм навчання*. Черкаси: ЧДТУ, 2015.
- [5] Ю. К. Евдокимов, В. Р. Линдваль, и Г. И. Щербаков, *LabVIEW для радиоинженера: от виртуальной модели до реального прибора. Практическое руководство для работы в программной среде LabVIEW*. Москва: ДМК Пресс, 2007.
- [6] А. Я. Суранов, *LabVIEW 8.20: справочник по функциям*. Москва: ДМК Пресс, 2007.
- [7] Ю. К. Евдокимов, В. Р. Линдваль, и Г. И. Щербаков, *LabVIEW в научных исследованиях*. Москва: ДМК Пресс, 2012.
- [8] В. Р. Линдваль, *Методические указания к выполнению лабораторной работы № ВИ-107 «Параметры волн в прямоугольном металлическом волновод»*. Казань: КГТУ, 2006.
- [9] Т. С. Васильук, Ю. И. Гришалевиц, и А. Б. Прошин, "Компьютерная лабораторная работа «Исследование диспер-

сионных явлений, возникающих при передаче сигналов по прямоугольному волноводу», *Т-COMM – Телекоммуникации и транспорт*, № 11, с. 62-65, 2013.

- [10] О. С. Гавриш, та П. В. Лифар, "Віртуальний лабораторний стенд для дослідження генератора на магнетроні", *Вісник Черкаського державного технологічного університету*, № 2, с. 127-129, 2011 (*Технічні науки*).

References

- [1] A. S. Andrushchak, Z. Yu. Gotra, and O. S. Kuchnir, *Applied electrodynamics of information systems*. Lviv: Vyd-vo Lviv. politehnilly, 2012 [in Ukrainian].
- [2] O. S. Havrysh, *Methodical instructions for the implementation of course work on the discipline "Electrodynamics and radio waves propagation" for students of the specialty 6.050901 "Radio engineering"*. Cherkasy: ChDTU, 2015 [in Ukrainian].
- [3] Yu. V. Pimenov, V. I. Volman, and A. D. Muravtsov, *Technical electrodynamics*. Moscow: Radio i svyaz, 2000 [in Russian].
- [4] O. S. Havrysh, and V. V. Koval, *Methodical instructions for the implementation of laboratory works on the discipline "Microwave and optical bands" for students specializing in "Radio Engineering" of the educational qualification levels "specialist" and "master" of all forms of training*. Cherkasy: ChDTU, 2015 [in Ukrainian].
- [5] Yu. K. Evdokimov, V. R. Lindval, and G. I. Shcherbakov, *LabVIEW for radio injector: from virtual model to real device. Practical guide for LabVIEW software*. Moscow: DMK Press, 2007 [in Russian].
- [6] A. Ya. Suranov, *LabVIEW 8.20: functional reference*. Moscow: DMK Press, 2007 [in Russian].
- [7] Yu. K. Evdokimov, V. R. Lindval, and G. I. Shcherbakov, *LabVIEW in research*. Moscow: DMK Press, 2012 [in Russian].
- [8] V. R. Lindval, *Methodical instructions for laboratory work no. VI-107 "Parameters of waves in a rectangular metal waveguide"*. Kazan: KGTU, 2006 [in Russian].
- [9] T. S. Vasilyuk, Yu. I. Grishalevich, and A. B. Proshin, "Computer laboratory work "Investigation of dispersion phenomena

that occur when transmitting signals through a rectangular waveguide", *T-COMM – Telecommunications and Transport*, no. 11, pp. 62-65, 2013 [in Russian].

[10] O. S. Havrysh, and P. V. Lifar, "Virtual laboratory bench for the study of a generator on a magnetron", *Visnyk Cherkaskogo derzhavnogo tehnologichnogo universytetu*, no. 2, pp. 127-129, 2011 [in Ukrainian].

O. S. Havrysh, *Ph. D., associate professor,*

S. I. Kostiuk, *master,*

Yu. Yu. Obruch, *master,*

M. O. Bagrii, *master*

Cherkasy State Technological University
Shevchenko blvd, 460, Cherkasy, 18006, Ukraine

VIRTUAL TOOLS FOR RESEARCH OF RECTANGULAR WAVEGUIDE

The rectangular waveguide is the most common type of transmission line in millimeter, centimeter, and short-wave part of decimeter range. It allows to transmit quite significant levels of power with a small attenuation, is broadband and mechanically strong.

The mode of operation of the transmission line is characterized by a number of parameters, which during its operation are subject to control and are maintained within certain limits by the prescribed adjustments. In order to study waves in a rectangular waveguide for educational purposes, it is often enough to simulate a computer model that can replace a complex of valuable equipment.

In this work, a virtual table in a LabView environment, which allows to carry out simulation in order to determine electromagnetic wave parameters in a rectangular waveguide, is synthesized. For a wave of a given type with arbitrary coupling of m and n indices propagating over a waveguide with given geometric dimensions of the cross section, it is possible to determine critical wavelength or critical frequency. Also, the developed virtual toolkit allows to investigate the dispersion in the waveguide, to estimate the value of losses in the waveguide and the efficiency, to determine, separately for the waves of E and H types, characteristic resistance of the waveguide and reflection coefficient. Analytical expressions are obtained to calculate the breakdown power of a waveguide in the propagation of waves of E and H types, which are also implemented as appropriate virtual instruments. The developed virtual toolkit allows to organize distance learning.

The synthesized virtual table is a convenient tool for studying the parameters and characteristics of a rectangular waveguide, and when used in the learning process, it will contribute to improving the understanding of the physical processes occurring in the propagation of wavelengths of E and H types in the waveguide.

Keywords: *simulation modeling, rectangular waveguide, electromagnetic wave, virtual table, LabVIEW program.*