Опыт внедрения программного обеспечения MiCIAN µWave Wizard в учебном процессе в университете

В начале 2009 года Якутский государственный университет приобрел учебную лицензию на программное обеспечение MiCIAN µWave Wizard, которую начал использовать в учебном процессе по дисциплине «Устройства СВЧ и антенны» для специальности 210301 «Радиофизика и электроника». В рамках обучения данной дисциплине студенты должны: изучить принципы функционирования устройств СВЧ и антенн, аналитические и численные методы их расчета, типовые узлы и элементы, их электрические модели и конструкции; понять сочетание методов электродинамики и теории цепей СВЧ; научиться выполнять экспериментальное исследование и автоматизированное проектирование устройств СВЧ и антенн; получить представление об общих проблемах электромагнитной совместимости и способах их решения.

За истекший год был разработан цикл лабораторных работ, некоторые из них мы хотели бы представить в данной статье.

Николай Дьяконов

sales@eurointech.ru

Моделирование ступенчатого перехода для соединения двух прямоугольных волноводов разного поперечного сечения

Переходы предназначены для соединения двух волноводов различных поперечных сечений с целью согласования их волновых сопротивлений. Переходы делятся на плавные и ступенчатые.

Плавный линейный переход между прямоугольными волноводами различных сечений (рис. 1) имеет простую конструкцию, высокую электрическую прочность, но значительную длину. Для получения минимальных отражений длина плавного перехода выбирается согласно формуле:

$$L = 0,5 n \lambda_{\beta}$$

где λ_{δ} — длина волны в волноводе с учетом изменения размеров поперечного сечения; n > 5 — целое положительное число. К примеру, при одинаковых размерах узких стенок соединяемых волноводов



 $(b_1 = b_2)$ и небольшом различии широких стенок a_1 и a_2 длина перехода:

$$L = 0,16(\lambda_{\beta 1} + \lambda_{\beta 2}) + 0,67\lambda_{\beta 3}$$

где λ_{gcp} — длина волны в волноводе шириной $a_{cp} = 0,5(a_1+a_2).$

В плавном переходе сопротивление меняется непрерывно вдоль всей линии, то есть плавный переход, по существу, является нерегулярной линией, в которой волновое сопротивление является функцией продольной координаты [1, 2].





www.tech-e.ru 75

Технологии в электронной промышленности, № 2′2010

При одинаковом перепаде волновых сопротивлений и заданных допусках на рассогласование длина ступенчатого перехода всегда меньше длины плавного перехода. С другой стороны, электрическая прочность плавного перехода выше, чем у ступенчатого.

Для решения задачи широкополосного согласования активных сопротивлений применяют ступенчатые переходы (трансформаторы), представляющие собой каскадное соединение четвертьволновых трансформаторов — ступенчатых изменений размеров поперечного сечения волноводной трубы с соответствующими скачкообразными изменениями волновых сопротивлений $Z_{61}, Z_{62}, ..., Z_{6n+1}$.

При согласовании двух разных волноводов переменными могут быть один или оба размера поперечного сечения волноводной трубы трансформатора.

Для простейшего ступенчатого четвертьволнового перехода (рис. 2) размер узкой стенки определяется по формуле $b = (b_1 b_2)^{1/2}$.

Для улучшения характеристик ступенчатого перехода скачки волновых сопротивлений отдельных ступенек делаются различными. Среди множества известных типов переходов сравним переходы, у которых скачки волновых сопротивлений меняются пропорционально коэффициентам бинома Ньютона (биномиальные переходы) или пропорционально полиномам Чебышева (чебышевские переходы). В первом случае переход имеет максимально плоскую характеристику (кривая 1 на рис. 3), во втором случае характеристика носит колебательный характер в полосе пропускания перехода (2 на рис. 3) [1]. Сравнительный анализ характеристик показывает, что чебышевский переход имеет большую крутизну фронтов частотной характеристики затухания при такой же длине, однако уступает биномиальному переходу в линейности фазо-частотной характеристики.

Наибольшую широкополосность при наименьших размерах перехода обеспечивает так называемый чебышевский ступенчатый клин. В таком клине длина и высота отдельных ступенек рассчитываются по полиномам Чебышева.

Принята следующая классификация волноводных труб с переменным поперечным сечением:

• с одним переменным размером (переменной высотой или шириной);

- с двумя переменными размерами (переменной высотой и шириной);
- с переменной формой поперечного сечения.

Расчет ступенчатого перехода прямоугольного волновода с одним переменным размером (переменной высотой или шириной)

Предлагаем рассмотреть переход с одним переменным размером — переменной высотой. Сечения перехода, соответственно, равны 72×10 мм и 72×44 мм. Требуется обеспечить в полосе пропускания 8–13,04 см максимальный модуль коэффициента отражения $|\Gamma|_{\rm max} \leq 0,15$.

Для начала определяем $f_{\rm cp} = (f_{\rm max} - f_{\rm min})/2 + f_{\rm min}$. Наименьшей длине волны $\lambda_{\rm min} = 8$ см соответствует частота $f_{\rm max} = 3,75$ ГГц, а наибольшей $\lambda_{\rm max} = 13,04$ см соответствует $f_{\rm min} = 2,3006$ ГГц. Средняя частота полосы пропускания $f_{\rm cp} = 3,0253$ ГГц.

- 1. Находим перепад волновых сопротивлений R. Поскольку известно, что отношение волновых сопротивлений прямоугольных волноводов одинаковой ширины и разной высоты равно отношению высот, то R = 44/10 = 4.4.
- 2. Далее по методике, описанной в [1], определяем волны в волноводе, соответствующие граничным волнам полосы пропускания:

$$\Lambda_1 = \frac{\lambda_1}{\sqrt{1 - \left(\frac{\lambda_1}{\lambda_{\text{kp}}}\right)^2}} = \frac{\lambda_1}{\sqrt{1 - \left(\frac{\lambda_1}{2a}\right)^2}} = \frac{\lambda_1}{\sqrt{1 - \left(\frac{k_1}{2\times7, 2}\right)^2}} = 9.3 \text{ см.}$$

3. Длина ступеньки:

$$\Lambda_2 = \frac{\lambda_2}{\sqrt{1 - \left(\frac{\lambda_2}{\lambda_{\text{KP}}}\right)^2}} = \frac{\lambda_2}{\sqrt{1 - \left(\frac{\lambda_2}{2a}\right)^2}} = \frac{\lambda_2}{\sqrt{1 - \left(\frac{13,04}{2 \times 7,2}\right)^2}} = 30,754 \text{ cm}.$$

4. Амплитудный множитель:

Ĩ

$$l = \frac{1}{2} \times \frac{\Lambda_1 \Lambda_2}{\Lambda_1 + \Lambda_2} = \frac{1}{2} \times \frac{9.3 \times 30,754}{9.3 + 30,754} = 3,57 \text{ cm}$$

 Масштабный множитель S (определяет ширину полосы пропускания по заданному уровню *h* чебышевской кривой):

1 1

$$n = \frac{|I'|_{MARC}}{\sqrt{1 - |\Gamma|_{MARC}^2}} = \frac{0.15}{\sqrt{1 - 0.15^2}} = 0.154.$$

6. Расчет параметра С:

$$S = \cos \theta_{M2} = \cos \frac{2\pi l}{\Lambda_2} = \cos \frac{2\pi \times 3,57}{30,754} = 0,746.$$

7. Число ступенек:

$$n = \frac{\operatorname{arch} C}{\operatorname{arch} \frac{1}{S}} = \frac{\operatorname{arch} 5,255}{\operatorname{arch} \frac{1}{0,746}} = 2,918.$$

Выбираем число ступенек n = 3.

Теперь мы полностью готовы к проектированию рассчитанного перехода с переменной высотой в программе MiCIAN µWave Wizard с помощью инструмента *Taper assistant*.

Запустим программу MiCIAN µWave Wizard и создадим новый проект. В появившемся окне перейдем на вкладку *Frequency ranges*, введем начальные и конечные частоты, а также шаг частоты анализа (рис. 4).





EDA Expert



Сохраним проект и запустим инструмент Taper assistant, расположенный в разделе меню Tools. В появившемся окне (рис. 5) введем центральную частоту, большие и малые размеры волноводов, число ступенек перехода (*Number of steps*).

После нажатия кнопки ОК будет синтезирована эквивалентная схема проектируемого перехода (рис. 6).

Специальный инструмент, вызываемый нажатием кнопки 🖭 или комбинации горячих клавиш Ctrl+q, позволяет получить и просмотреть трехмерную модель проектируемого перехода (рис. 7).

Для запуска процесса моделирования нажмем кнопку 🔊, после чего на экране отобразится график зависимости S-параметров от частоты (рис. 8).



На графике, представленном на рис. 8, видно, что в полосе частот от $f_{\rm min}$ = 2,3006 ГГц до $f_{\rm max}$ = 3,75 ГГц (выделены синими вертикальными линиями) максимальное значение коэффициента отражения S₂₂≤−13 дБ. По теоретическим данным оно должно было быть $|\Pi_{\rm max}{\leq}0,\!15,$ что соответствует *S*₂₂≤−16,4 дБ. Погрешности в основном в округлениях при расчете. Коэффициент прямой передачи, как и должно было быть, равен 0 дБ.

Моделирование ступенчатого перехода прямоугольного волновода с двумя переменными размерами (переменной высотой и шириной)

Задача состоит в расчете ступенчатого перехода между двумя прямоугольными волноводами с сечениями $a_0 \times b_0 = 72 \times 10$ мм и $a_n \times b_n = 90 \times 45$ мм. Переход должен работать в диапазоне длин волн от 9,1 до 10,9 см с КСВ не хуже 1,087.

При λ_{min} = 9,1 см и λ_{max} = 10,9 см граничные частоты, соответственно, равны $f_{\text{max}} = 3,29$ ГГц и $f_{\text{min}} = 2,752$ ГГц.

1. Средняя частота и средняя длина волны рабочего диапазона будут равны:

$$f_{\rm cp} = (f_{\rm max} - f_{\rm min})/2 + f_{\rm min} = 3,021$$
 ГГц и $\lambda_{\rm cp} = 100$ мм

По методике, представленной в [1], выполним расчеты.

Длины волн в выходных волноводах на средней волне λ_{ср}:

$$\Lambda_{0cp} = \frac{\lambda_{cp}}{\sqrt{1 - \left(\frac{\lambda_{cp}}{\lambda_{0xp}}\right)^2}} = \frac{\lambda_{cp}}{\sqrt{1 - \left(\frac{\lambda_{cp}}{2a_0}\right)^2}} = \frac{100}{\sqrt{1 - \left(\frac{100}{2 \times 72}\right)^2}} = 138,9 \text{ cm},$$

где a_0 и a_n — размеры входного и выходного волноводов: $a_0 < a_n$. 3. Находим перепад волновых сопротивлений R:

$$b_n \Lambda_n = 5409, \ b_0 \Lambda_0 = 1389, \ R = (b_n \Lambda_n)/(b_0 \Lambda_0) = 3,89.$$

4. Диапазон перекрытия $\Lambda_{max}/\Lambda_{min}$ находим с запасом:

$$\Lambda_{\max} = \frac{\lambda_{\max}}{\sqrt{1 - \left(\frac{\lambda_{\max}}{2a_0}\right)^2}} = 218 \text{ MM}, \ \Lambda_{\min} = \frac{\lambda_{\min}}{\sqrt{1 - \left(\frac{\lambda_{\min}}{2a_n}\right)^2}} = 89,5 \text{ MM}.$$

Получим $\Lambda_{max}/\Lambda_{min} = 2,44.$

5. Выбираем переход с чебышевской частотной характеристикой.

6. Число ступеней перехода *п* выбираем по таблице 4-6 «Перекрытие диапазона Λ_2/Λ_1 » из [1], при условии, что $S_{22} = 0,02$, что соответствует КБВ = 0,96 (требуемая величина — 0,92). Исходя из рассчитанных $\Lambda_{\rm max}/\Lambda_{\rm min}=$ 2,44 и
 R= 3,89, по ближайшим табличным значениям находим, что количество ступеней n = 4 при $|\Gamma|_{max} = 0,02$.

Выполним проектирование рассчитанного перехода в MiCIAN µWave Wizard. Запустим программу MiCIAN µWave Wizard и создадим новый проект. В появившемся окне перейдем на вкладку Frequency ranges, введем начальные и конечные частоты, а также шаг частоты анализа.

Сохраним проект и запустим инструмент Taper assistant, расположенный в разделе меню Tools. В появившемся окне (рис. 9) введем центральную частоту, большие и малые размеры волноводов, число ступенек перехода (*Number of steps*).

Система синтезирует эквивалентную схему перехода, также можно просмотреть (Ctrl+q) трехмерный вид (рис. 10). Ясно, что, в отличие от первого случая, здесь изменяются оба размера волновода.







Запустим процесс моделирования и получим зависимости S-параметров перехода от частоты (рис. 11).

В условии сказано, что КБВ в диапазоне от 2,752 до 3,29 ГГц должно быть не меныше 92%, это соответствует величине КСВ = 1/КБВ = 1,086. Величина коэффициента отражения $|\Gamma| = 0,0412$, что соответствует $S_{22} \le -27,6$ дБ. На графике видно, что в полосе частот, ограниченных $f_{\min} = 2,752$ ГГц и $f_{\max} = 3,29$ ГГц (выделены вертикальными синими линиями), $S_{22} \le -25$ дБ.

Литература

- Фельдштейн А.Л., Явич Л.Р., Смирнов В.П. Справочник по элементам волноводной техники. М.-Л.: Госэнергоиздат, 1963.
- Чернушенко А. М., Петров Б. В., Малорацкий Л. Г. и др. Конструирование экранов и СВЧ-устройств / Учебник для вузов. М.: Радио и связь, 1990.

Новости EDA Expert

Группа разработчиков Phiplastic Team (www.phiplastic.com) анонсировала новую версию системы верификации фотошаблонов и печатных плат Phiplastic 5.1. Основным нововведением стала возможность интеграции в другие программно-аппаратные комплексы. Все модули пакета Phiplastic теперь оснащены средствами внешнего автоматического управления. Это позволяет, в частности, системным интеграторам создавать конечные продукты на базе Phiplastic и специализированной аппаратуры машинного зрения. Этими возможностями могут воспользоваться и конечные пользователи, желающие автоматизировать рутинные операции, возникающие в их технологических процессах в точках внедрения Phiplastic.

Также ряд усовершенствований претерпел пользовательский интерфейс:

- Доработаны базовые инструменты просмотра изображений (управление приближено к САМ350, задействованы колесо и средняя кнопка мыши).
- Изменены инструменты редактирования эталонов (упрощены некоторые типичные операции).
- Доработаны средства просмотра и редактирования графических примитивов (повышены удобство и наглядность).
- Изменен внешний вид отчетов системы контроля.

Кроме того, у системы контроля появилась возможность экспорта обнаруженных дефектов в открытом XML-формате.

Компания WestDev сообщила о выходе новой версии своей системы проектирования печатных плат Easy-PC, распространяемой ее подразделением Number One Systems (www.numberone.com).

В новую версию Easy-PC v13 вошли более 40 изменений, в том числе:

- Введена поддержка двух мониторов.
- Доработаны линейки прокрутки рабочего поля.
- Введена возможность редактирования сложных компонентов посредством импорта таблиц распиновки.
- Реализована возможность проверки зазоров между компонентами в режиме DRC.
- Введена функция сохранения и загрузки наборов правил проектирования.
- Реализована возможность контроля длины проводников для классов цепей.
- Для разделенных слоев питания теперь формируется композитный Gerberфайл.

Новая версия продукта Durst HYDE

Немецкая компания DURST CAD/CONSULTING GmbH (www.durst.de) сообщила, что новая версия ее продукта HYDE 13.03 полностью поддерживает проектирование LTCC-плат со встроенными активными компонентами.

Современная технология производства керамических плат позволяет располагать пассивные и активные элементы на внутренних слоях и, тем самым, существенно снижать размеры конечных устройств. Новая версия системы проектирования LTCC и гибридных плат НYDE имеет все необходимые инструменты для размещения активных элементов, имеющих BGA или бескорпусное исполнение, на внутренних слоях, трассировки проводников к ним и выполнения проверок DRC (Design Rule Check). Специальный модуль 3D Tape Viewer позволяет выполнять просмотр трехмерного вида разрабатываемой топологии и визуальную проверку правильности расположения монтажных перемычек.

Более подробную информацию о продукте Durst HYDE можно найти по адресу: http://www.eurointech.ru/hyde.

Программное обеспечение Sonnet Suites полностью поддерживает Windows 7

Компания Sonnet Software (www.sonnetsoftware.com) сообщила, что ее пакет программ Sonnet Suites, предназначенный для электромагнитного моделирования планарных CBЧ-структур, начиная с версии 12.56, полностью поддерживает операционную систему Windows 7 как в 32-, так и в 64-разрядном вариантах.

Пакет программ Sonnet Suites позволяет моделировать полосковые и микрополосковые линии, копланарные волноводы, одно- и многослойные печатные платы, включающие переходные отверстия различных конфигураций, вертикальные микрополосковые линии, а также антенны. Благодаря своей высокой точности пакет идеально подходит для моделирования разнообразных приложений: RFIC, RFID, MMIC, LTCC.

Компания Sonnet опубликовала новый информационный бюллетень Sonnet Newsletter Winter 2010, в котором привела обзор своих последних разработок. Бюллетень можно найти по адресу: http://www.sonnetsoftware.com/news/ ca-nl-html/winter-2010/newsletter-winter-10.html.

Более подробную информацию о программном обеспечении Sonnet на русском языке можно найти по адресу http://www.eurointech.ru/sonnet.

