11 29102024-164339

Четыре микрополосковые линии изготовлены на подложке, выполненной из материала RO4003C ($\epsilon=3,55$):

- 1 толщиной 0.508 мм и с волновым сопротивлением 112 Ом;
- 2 толщиной 0.203 мм и с волновым сопротивлением 95 Ом;
- 3 толщиной 0.406 мм и с волновым сопротивлением 112 Ом;
- 4 толщиной 0.305 мм и с волновым сопротивлением 85 Ом.

В каком из случаев ширина микрополосковой линии будет наименьшей?

- 1) 1
- 2) 2
- 3) 3
- 4) 4

Дана частотная характеристика модуля коэффициента отражения (см. рисунок 1) от входа цепи согласования (слева) с действительным импедансом R (подключённым справа), причём $\theta_{\Pi} < \frac{\pi}{2}$. (Измерения проведены с помощью генератора с внутренним импедансом 50 Ом).

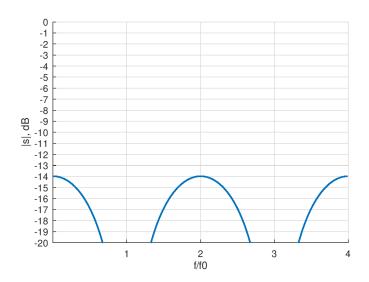


Рисунок 1 – Частотная характеристика модуля коэффициента отражения

Какой из предложенных на рисунке 2 ситуаций соответствует эта частотная характеристика?

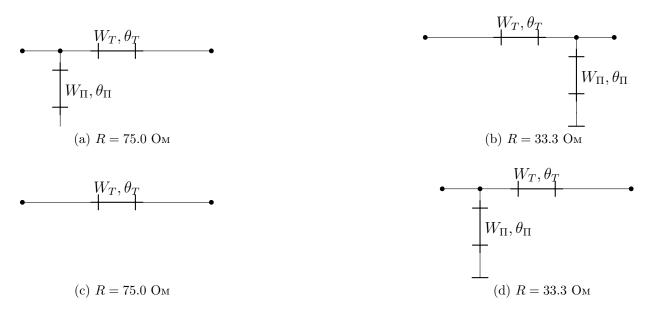


Рисунок 2 – Различные реализации Г-образной цепи согласования

Варианты ОТВЕТА: 1) a 2) b 3) c 4) d

К однопортовому анализатору цепей, измеряющему коэффициенты отражения без погрешности, подключён заполненный фторопластом ($\epsilon=2$) коаксиальный кабель без потерь .

Была выполнена калибровка на частоте $7.1~\Gamma\Gamma$ ц с помощью калибровочной меры с названием "короткое замыкание". (Калибровочная мера идеально соответствует своему названию.)

Результат калибровочного измерения:

-0.78 + 0.63i

Какую из предложенных ниже длин может иметь этот кабель:

- 1) 15.1 cm
- 2) 38.4 см
- 3) 65.9 см
- 4) 10.6 cm

Отрезок микрополосковой линии использован для согласования 50-омного генератора с широполосной нагрузкой $R=165~{\rm Om}.$

Известно, что:

- 1 в полосе, ограниченной частотами $f_{\rm H}=2.2~\Gamma\Gamma$ ц и $f_{\rm B}=5.3~\Gamma\Gamma$ ц, модули коэффициентов отражения от входа цепи согласования на частотах $f_{\rm H}$ и $f_{\rm B}$ равны;
- 2 коэффициент отражения на центральной частоте полосы равен 0.83 + j0;
- 3 использован *наикратчайший* отрезок, удовлетворяющий вышеупомянутым условиям.

Каковы максимальные потери рассогласования в полосе $[f_{\scriptscriptstyle \rm H}, f_{\scriptscriptstyle \rm B}]$?

- 1) 1.6 дБ
- 2) 7.7 дБ
- 3) 2.4 дБ
- 4) 3.8 дБ

Даны значения s-параметров:

Freq	s ₁₁		s_{21}		s_{12}		s_{22}	
GHz	MAG	ANG	MAG	ANG	MAG	ANG	MAG	ANG
6.4	0.510	148.5	4.351	37.0	0.089	43.9	0.193	-127.7

Выбрать Г-образный четырёхполюсник (см. рисунок 3), который *не может* обеспечить согласование со стороны плеча 1 на частоте 6.4 ГГц так, чтобы отрезки длинной линии имели угловые электрические длины меньше $\frac{\pi}{2}$, то есть $\theta_{\Pi} < \frac{\pi}{2}$ и $\theta_{T} < \frac{\pi}{2}$.

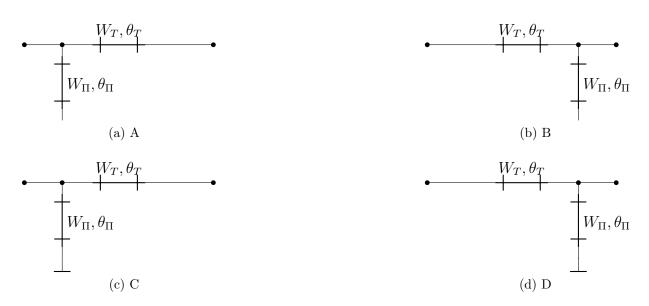


Рисунок 3 – Различные реализации Г-образного четырёхполюсника

Реактивная цепь коррекции выполнена с помощью отрезка микрополосковой линии, являющегося полуволновым на частоте $f_{\scriptscriptstyle \rm B}$.

Дано значение коэффициента отражения s_{11} от входа этой цепи коррекции на частоте $f_{\scriptscriptstyle \rm H}=0.68~f_{\scriptscriptstyle \rm B}$:

```
s_{11}=0.339\text{-}0.192\mathrm{i} . (Значение s_{11} приведено для 50-омной среды).
```

Найти волновое сопротивление микрополосковой линии.

- 1) 81 O_M
- 2) 136 Om
- 3) 31 Ом
- 4) 90 O_M