《微波技术基础》

Fundamentals of Microwave Technology

Yang Jing¹

¹School of Electronic Information and Electrical Engineering Hefei Normal University

2022年11月8日



教材

《微波技术基础 (第2版)》, 李秀萍编, 电子工业出版社, 2017.7.





参考书目

- R.E.Colin 著,吕继尧译 (1981). 《微波工程基础》[M]. 人民邮电出版社.
- 量 吴明英,毛秀华 (1995). 《微波技术》[M]. 西安电子科技大学出版社.
- 廖承恩 (1994).《微波技术基础》[M].西安电子科技大学出版社.
- 梁昌洪.
 国家级精品课程-《微波工程基础》网络视频.
 西安电子科技大学.
- 赵春晖,杨莘元 (2003). 《现代微波技术基础》[M] (第二版). 哈尔滨工程大学出版社.



考核模式

- 平时成绩 100 分, 占总成绩 50%
 - 学习态度: 100分,占20%(考勤100分,占100%)
 - ② 课堂参与: 100分,占30%(课堂表现,课堂回答问题积极性,100分,占100%)
 - **③** 平时作业: 100分,占50%(书面作业100分,占100%)
- ❷ 期末考核 100 分, 占总成绩 50%(期末笔试 100 分, 占 100%)



目录

● 第5章 微波网络理论与分析



第5章 微波网络基础

电磁场理论和网络理论代表着不同的两个方面:场是网络的内部原因,而网络则是场的外部表现。



- 第5章 微波网络理论与分析
 - 微波网络概念及等效关系
 - 微波网络参量
 - 微波网络参量的性质
 - 二端口微波网络的工作特性参量
 - 微波网络的组合
 - 二端口网络的等效电路
 - 信号流图分析及其应用



微波网络由分布参数电路和集总参数网络组合而成。分布参数电路由组 成微波电路或系统的规则导行系统等效而成,集总参数网络则由微波电 路或系统中的不连续性等效而成。应用这种等效关系,许多微波问题, 在电磁场理论分析基础上,或者在实验的基础上,便可以应用传输线理 论和低频网络理论来处理。

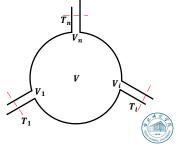
Fundamentals of Microwave Technology



考虑一个不均匀区域:一个具有理想导体壁的 n 口波导结构,除了 n 个端口外,其余部分与外界没有场的联系,如图所示。若作一封闭面 S 将其包围起来,并将 S 和各波导垂直相交的截面选座参考面,且用 T_1, T_2, \cdots, T_n 表示,则其结构内的电磁场应满足 Maxwell 方程组。最基本的方法:求解电磁场方程。但是在整个电路范围内求解电磁场方程非常复杂,难以工程应用。

微波网络方法: 将射频电路分解为传输线和 不连续性的组合, 然后对传输线和不连续 性分别建模。

网络方法的思想: 化繁为简、各个击破, 把复杂的三维电磁场问题变为一维电路问题。

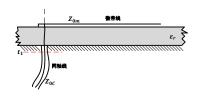


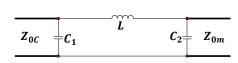
- 传输线建模 把传输线等效为双线,用特征参数表征。单模传输线等效为一条双 线, n 模传输线等效为 n 条传输线。
- 不连续性建模 可以采用等效电路模型,也可以采用网络矩阵表征。
- 通过建模,射频电路等效为由传输线和不连续性网络构成的电路。 射频电路就可以采用电路理论分析和设计,"场方法"转化为"路方法"。



当波从一传输线入射到一不连续性区域时,一部分反射会传输线,其余部分通过不连续性区域传输到其他传输线,同时在不连续性区域激发出高次模,这些高次模在传输线中为截止波,所以很快衰减掉。这样在不连续性附近就形成了一个能量存储区,相当于电抗元件。

以网络的观点,不连续性区域可以看作连接传输线的网络。在传输线上适当位置选取参考面 T,不连续性区域就可以等效为多端口网络。







- 微波传输线等效为双线
 - 等效阻抗: 等效电压和等效电流之比

$$Z(z) = \frac{V(z)}{I(z)}$$

• 归一化等效阻抗

$$z = \frac{Z(z)}{Z_0} = \frac{V(z)/\sqrt{Z_0}}{I(z)\sqrt{Z_0}} = \frac{1+\Gamma(z)}{1-\Gamma(z)}$$

归一化等效电压: $v(z) = V(z)/\sqrt{Z_0}$ 归一化等效电流: $i(z) = I(z)\sqrt{Z_0}$

功率

$$P = \frac{1}{2}[V(z)/\sqrt{Z_0}][I^*(z)\sqrt{Z_0}] = \frac{1}{2}v(z)i^*(z)$$



- 微波传输线等效为双线
 - 等效双线上的电压和电流可以写成入射波和反射波之和,即:

$$\begin{cases} V(z) = V^{+}(z) + V^{-}(z) \\ I(z) = I^{+}(z) - I^{-}(z) = \frac{1}{Z_{0}}[V^{+}(z) - V^{-}(z)] \end{cases}$$

$$\frac{V(z)}{\sqrt{Z_0}} = \frac{V^{+}(z)}{\sqrt{Z_0}} + \frac{V^{-}(z)}{\sqrt{Z_0}}$$

$$I(z)\sqrt{Z_0} = \frac{V^{+}(z)}{\sqrt{Z_0}} - \frac{V^{-}(z)}{\sqrt{Z_0}}$$

$$\downarrow \downarrow$$

$$v(z) = v^{+}(z) + v^{-}(z)$$

$$i(z) = v^{+}(z) - v^{-}(z)$$





- 微波传输线等效为双线
 - 归一化入射波电压模的平方正比于入射波功率,即

$$P^{+} = \frac{1}{2}|V^{+}(z)||I^{+}(z)| = \frac{|V^{+}(z)|^{2}}{2Z_{0}} = \frac{1}{2}\left|\frac{V^{+}(z)}{\sqrt{Z_{0}}}\right|^{2} = \frac{1}{2}|v^{+}(z)|^{2}$$

• 归一化反射波电压模的平方正比于入射波功率,即

$$P^{-} = \frac{1}{2}|V^{-}(z)||I^{-}(z)| = \frac{|V^{-}(z)|^{2}}{2Z_{0}} = \frac{1}{2}\left|\frac{V^{-}(z)}{\sqrt{Z_{0}}}\right|^{2} = \frac{1}{2}|V^{-}(z)|^{2}$$





- 不均匀区等效为网络 研究微波网络首先必须确定网络的参考面,参考面的位置可以任意 选,但是必须考虑两点:
 - 单模传输时,参考面的位置应该尽量选取在远离不连续区域,这样参考面上的高次模场强可以忽略,只需考虑主模的场强
 - 选择参考面必须与传输方向相垂直,这样可使参考面上的电压和电流有着明确意义

网络参考面一旦确定后,所定义的微波网络就是由这些参考面所包围的区域,网络的参数也就唯一确定,如果参考面位置改变,则网络参数也随之改变。

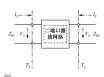


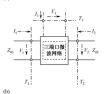
② 不均匀区等效为网络















(c)

● 第5章 微波网络理论与分析

- 微波网络概念及等效关系
- 微波网络参量
- 微波网络参量的性质
- 二端口微波网络的工作特性参量
- 微波网络的组合
- 二端口网络的等效电路
- 信号流图分析及其应用



● 微波网络的电路参量

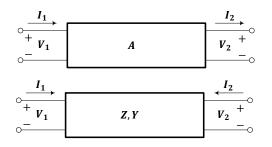
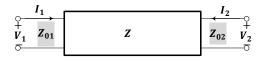


图 1.1: 用 Z, Y和A 参数表示的二端口网络示意图



- 微波网络的电路参量
 - 阻抗矩阵 [Z]: 反映电压、电流关系



$$\begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z_{11} & Z_{12} \\ Z_{21} & Z_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix}$$
 (1.1)

$$[V] = [Z][I] \tag{1.2}$$



- 微波网络的电路参量
 - 网络的"开路"参数:"自阻抗"和"转移阻抗"

$$\begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z_{11} & Z_{12} \\ Z_{21} & Z_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix}$$

$$V_1 = Z_{11} \cdot I_1 + Z_{12} \cdot I_2$$

$$V_2 = Z_{21} \cdot I_1 + Z_{22} \cdot I_2 \qquad Z = \frac{V}{I}$$

$$Z_{11} = \frac{V_1}{I_1}|_{I_2=0} \quad Z_{21} = \frac{V_2}{I_1}|_{I_2=0} \quad 2$$
 第日开路
$$Z_{22} = \frac{V_2}{I_2}|_{I_1=0} \quad Z_{12} = \frac{V_1}{I_2}|_{I_1=0} \quad 1$$
 第日开路



● 微波网络的电路参量

• 归一化阻抗矩阵 [z]: 用 Z₀₁, Z₀₂ 归一化

$$\begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{\sqrt{Z_{01}}} & 0 \\ 0 & \frac{1}{\sqrt{Z_{02}}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix}$$
 (1.3)

$$\begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sqrt{Z_{01}} & 0 \\ 0 & \sqrt{Z_{02}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix}$$
 (1.4)

根据式 (1.1) 和式 (1.3),(1.4) 有

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{\sqrt{Z_{01}}} & 0\\ 0 & \frac{1}{\sqrt{Z_{02}}} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} v_1\\ v_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z_{11} & Z_{12}\\ Z_{21} & Z_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \sqrt{Z_{01}} & 0\\ 0 & \sqrt{Z_{02}} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} i_1\\ i_2 \end{bmatrix}$$





● 微波网络的电路参量

• 归一化阻抗矩阵 [z]: 用 Z₀₁, Z₀₂ 归一化

$$\begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{\sqrt{Z_{01}}} & 0 \\ 0 & \frac{1}{\sqrt{Z_{02}}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} Z_{11} & Z_{12} \\ Z_{21} & Z_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \sqrt{Z_{01}} & 0 \\ 0 & \sqrt{Z_{02}} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \end{bmatrix}$$
(1.5)

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{Z_{11}}{Z_{01}} & \frac{Z_{12}}{\sqrt{Z_{01} \cdot Z_{02}}} \\ \frac{Z_{21}}{\sqrt{Z_{01} \cdot Z_{02}}} & \frac{Z_{22}}{Z_{02}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \end{bmatrix} \qquad [v] = [z][i] \quad (1.6)$$



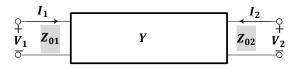
● 微波网络的电路参量

表 1.1: 阻抗矩阵单元物理意义

阻抗矩阵阵元	计算公式	物理意义
Z_{11}	$\left \frac{V_1}{I_1} \right _{I_2=0}$	输出端口开路情况下的输入阻抗
Z_{12}	$\left \frac{V_1}{I_2} \right _{I_1=0}$	输入端口开路情况下的反向传输阻抗
Z_{21}	$\left \frac{V_2}{I_1} \right _{I_2=0}$	输出端口开路情况下的正向传输阻抗
Z_{22}	$\left \frac{V_2}{I_2} \right _{I_1=0}$	输入端口开路情况下的输出阻抗



- 微波网络的电路参量
 - 导纳矩阵 [Y]



$$\begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Y_{11} & Y_{12} \\ Y_{21} & Y_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix}$$
$$[I] = [Y][V]$$



- 微波网络的电路参量
 - 网络的"短路"参数:"自导纳"和"转移导纳"

$$\begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Y_{11} & Y_{12} \\ Y_{21} & Y_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix}$$
$$Y_{ij} = \frac{I_i}{V_j}|_{V_k=0, k \neq j}$$

所有其他端口短路时,驱动端口 j 的电压为 V_j 时在端口 i 测得的短路电流来确定。

$$[i] = [y][v]$$
 $[y] = \begin{bmatrix} Y_{11}Z_{01} & Y_{12}\sqrt{Z_{01}Z_{02}} \\ Y_{21}\sqrt{Z_{01}Z_{02}} & Y_{22}Z_{02} \end{bmatrix}$

Fundamentals of Microwave Technology



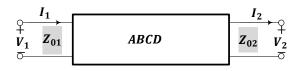
● 微波网络的电路参量

表 1.2: 导纳矩阵单元物理意义

导纳矩阵阵元	计算公式	物理意义
Y ₁₁	$\left \frac{I_1}{V_1} \right _{V_2=0}$	输出端口短路情况下的输入导纳
Y ₁₂	$\left \frac{I_1}{V_2} \right _{V_1=0}$	输入端口短路路情况下的反向传输导纳
Y ₂₁	$\left \frac{I_2}{V_1} \right _{V_2=0}$	输出端口短路情况下的正向传输导纳
Y ₂₂	$\left \frac{I_2}{V_2} \right _{V_1=0}$	输入端口短路情况下的输出导纳



- 微波网络的电路参量
 - 转移矩阵 [A]



$$\begin{bmatrix} V_1 \\ I_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_2 \\ I_2 \end{bmatrix} \quad \Rightarrow \begin{cases} V_1 = A \cdot V_2 + B \cdot I_2 \\ I_1 = C \cdot V_2 + D \cdot I_2 \end{cases}$$





● 微波网络的电路参量



● 微波网络的电路参量



● 第5章 微波网络理论与分析

- 微波网络概念及等效关系
- 微波网络参量
- 微波网络参量的性质
- 二端口微波网络的工作特性参量
- 微波网络的组合
- 二端口网络的等效电路
- 信号流图分析及其应用



微波网络参量的性质



- 第5章 微波网络理论与分析
 - 微波网络概念及等效关系
 - 微波网络参量
 - 微波网络参量的性质
 - 二端口微波网络的工作特性参量
 - 微波网络的组合
 - 二端口网络的等效电路
 - 信号流图分析及其应用



二端口微波网络的工作特性参量



● 第5章 微波网络理论与分析

- 微波网络概念及等效关系
- 微波网络参量
- 微波网络参量的性质
- 二端口微波网络的工作特性参量
- 微波网络的组合
- 二端口网络的等效电路
- 信号流图分析及其应用



微波网络的组合



● 第5章 微波网络理论与分析

- 微波网络概念及等效关系
- 微波网络参量
- 微波网络参量的性质
- 二端口微波网络的工作特性参量
- 微波网络的组合
- 二端口网络的等效电路
- 信号流图分析及其应用



二端口网络的等效电路



- 第5章 微波网络理论与分析
 - 微波网络概念及等效关系
 - 微波网络参量
 - 微波网络参量的性质
 - 二端口微波网络的工作特性参量
 - 微波网络的组合
 - 二端口网络的等效电路
 - 信号流图分析及其应用



信号流图分析及其应用

