

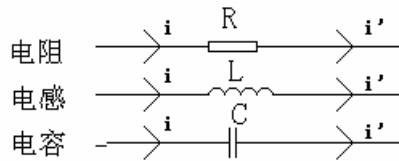
# 第十章 双口网络

## §10-1 双口网络的概念及其网络方程

### 一、双口网络的概念

#### 1. 单端口网络

我们前面分析的元件，如：

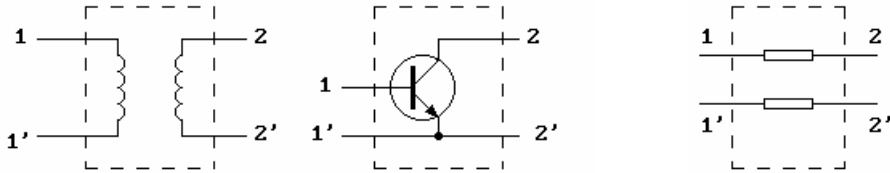


这些元件称之为二端元件，它的特点是：两个端钮， $i = i'$ 。

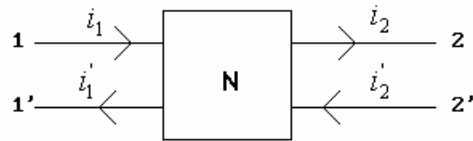
#### 2. 双口网络(也称二端口网络)与四端网络

1) 四端网络：四个端钮，一个输入口、一个输出口。如 P. 244 图

10-1, 10-2。又如下图：



这些都是四端元件，用框图表示如下：



2) 双口网络：当满足  $i_1 = i_1'$  ,  $i_2 = i_2'$  时的四端网络，也称为二端口网络。下图电路不满足上述条件，不属于双口网络，如图 10-2。

**注意：** 如果  $i_1 \neq i_1'$  ,  $i_2 \neq i_2'$  , 此四端网络就不能称为双口网络。

#### 3. 本书中的双口网络：

当四端网络  $N$  中只包含线性元件如  $R$ 、 $L$ 、 $C$  及受控源(控制量也

必须在  $N$  内), 则  $N$  必是双口网络。当  $N$  内有受控源, 称之为有源双口网络; 反之称为无源双口网络。

## 二、网络方程: 6 个, P.245 划线

对于双口网络, 我们感兴趣的仅是其端口电压或电流; 对  $N$  的讨论不在于其内部结构, 而在于分析各端口参数间的关系。

### 1. 单端口网络方程: 变量为 $\dot{U}$ , $\dot{I}$ 。

在正弦稳态时, 一个不含独立源的单端口网络方程依照其端口的 VAR 可表示为:

$$\text{输入阻抗方程: } \dot{U} = Z \dot{I}$$

$$\text{输入导纳方程: } \dot{I} = Y \dot{U}$$

即用它的输入阻抗  $Z$  或输入电纳  $Y$  来表征端口特性。

2. 双口网络方程: 变量为  $\dot{U}_1$ 、 $\dot{U}_2$ 、 $\dot{I}_1$ 、 $\dot{I}_2$ 。对一个不含独立源的二端口网络, 为了建立四个端口变量之间的关系, 可将其中任意两个看作为自变量, 另外两个为因变量, 共有  $(C_4^2 = 6)$  六种取法。因此: 在正弦稳态时, 可以用六组方程表征二端口网络端口变量的关系, 即:

$$1) Z \text{ 参数方程: } \begin{cases} \dot{U}_1 = Z_{11} \dot{I}_1 + Z_{12} \dot{I}_2 \\ \dot{U}_2 = Z_{21} \dot{I}_1 + Z_{22} \dot{I}_2 \end{cases}$$

$$2) Y \text{ 参数方程: } \begin{cases} \dot{I}_1 = Y_{11} \dot{U}_1 + Y_{12} \dot{U}_2 \\ \dot{I}_2 = Y_{21} \dot{U}_1 + Y_{22} \dot{U}_2 \end{cases}$$

$$3) H \text{ 参数方程: } \begin{cases} \dot{U}_1 = H_{11} \dot{I}_1 + H_{12} \dot{U}_2 \\ \dot{I}_2 = H_{21} \dot{I}_1 + H_{22} \dot{U}_2 \end{cases}$$

$$4) G \text{ 参数方程: } \begin{cases} \dot{I}_1 = G_{11}\dot{U}_1 + G_{12}\dot{I}_2 \\ \dot{U}_2 = G_{21}\dot{U}_1 + G_{22}\dot{I}_2 \end{cases}$$

$$5) \text{ 传输参数方程: } \begin{cases} \dot{U}_1 = A\dot{U}_2 + B(-\dot{I}_2) \\ \dot{I}_1 = C\dot{U}_2 + D(-\dot{I}_2) \end{cases}$$

$$6) \text{ 反传输参数方程: } \begin{cases} \dot{U}_2 = A'\dot{U}_1 + B'(-\dot{I}_1) \\ \dot{I}_2 = C'\dot{U}_1 + D'(-\dot{I}_1) \end{cases}$$

六个方程组中的系数分别称为  $Z$  参数、 $Y$  参数、 $H$  参数、 $G$  参数、传输参数及反传输参数，它们用来表征二端口网络六种可能的方程。以上的六组方程总称为双口网络的网络方程，分别称为  $Z$  参数方程、 $Y$  参数方程、 $H$  参数方程、 $G$  参数方程、传输参数方程、反传输参数方程，注意最后两组方程中的负号。

若将方程组表示为矩阵形式，则可以得到六个参数矩阵(P.245)。

$$1) \begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ \dot{U}_2 \end{bmatrix} = Z \begin{bmatrix} \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix}, \text{ 其中 } Z = \begin{bmatrix} Z_{11} & Z_{12} \\ Z_{21} & Z_{22} \end{bmatrix}, \text{ 称为 } Z \text{ 参数矩阵。}$$

$$2) \begin{bmatrix} \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} = Y \begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ \dot{U}_2 \end{bmatrix}, \text{ 其中 } Y = \begin{bmatrix} Y_{11} & Y_{12} \\ Y_{21} & Y_{22} \end{bmatrix}, \text{ 称为 } Y \text{ 参数矩阵。}$$

$$3) \begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} = H \begin{bmatrix} \dot{I}_1 \\ \dot{U}_2 \end{bmatrix}, \text{ 其中 } H = \begin{bmatrix} H_{11} & H_{12} \\ H_{21} & H_{22} \end{bmatrix}, \text{ 称为 } H \text{ 参数矩阵。}$$

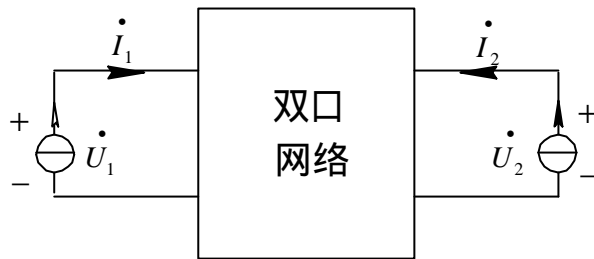
$$4) \begin{bmatrix} \dot{I}_1 \\ \dot{U}_2 \end{bmatrix} = G \begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix}, \text{ 其中 } G = \begin{bmatrix} G_{11} & G_{12} \\ G_{21} & G_{22} \end{bmatrix}, \text{ 称为 } G \text{ 参数矩阵。}$$

$$5) \begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ \dot{I}_1 \end{bmatrix} = T \begin{bmatrix} \dot{U}_2 \\ -\dot{I}_2 \end{bmatrix}, \text{ 其中 } T = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix}, \text{ 称为传输矩阵。}$$

$$6) \begin{bmatrix} \dot{U}_2 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} = H \begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ -\dot{I}_1 \end{bmatrix}, \text{ 其中 } T = \begin{bmatrix} A' & B' \\ C' & D' \end{bmatrix}, \text{ 称为反传输矩阵。}$$

### 三、利用叠加深理解双口网络方程

以  $Z$  参数方程为例，电流源  $\dot{I}_1$  和  $\dot{I}_2$  为激励， $\dot{U}_1$  与  $\dot{U}_2$  为响应。假设电流源  $\dot{I}_1$  和  $\dot{I}_2$  分别作用于输入端口和输出端口。



依叠加深原理，对线性网络，响应可表示为激励的线性组合，故：

$$\begin{cases} \dot{U}_1 = Z_{11} \dot{I}_1 + Z_{12} \dot{I}_2 \\ \dot{U}_2 = Z_{21} \dot{I}_1 + Z_{22} \dot{I}_2 \end{cases}$$

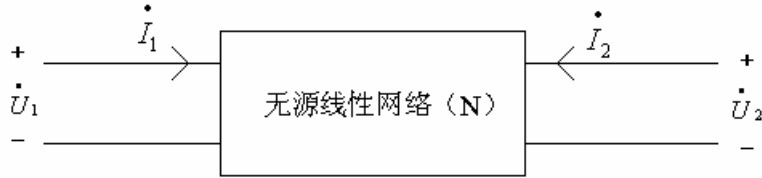
式中  $Z_{ij}$  与双口网络的结构、元件参数及激励频率有关。

有关叠加的详细分析见 P. 245。

## §10-2 双口网络参数的计算

### 一、导纳参数方程、导纳参数

#### 1. 概念:



在1-1'端口加 $\dot{U}_1$ ，2-2'端口加 $\dot{U}_2$ ，设 $N$ 内部有网孔数 $l$ ，第1、2网孔有 $\dot{U}_1$ 、 $\dot{U}_2$ ，其网孔电流方程为：

$$\begin{cases} Z_{11} \dot{I}_1 + Z_{12} \dot{I}_2 + \dots + Z_{1l} \dot{I}_l = \dot{U}_1 \\ Z_{21} \dot{I}_1 + Z_{22} \dot{I}_2 + \dots + Z_{2l} \dot{I}_l = \dot{U}_2 \\ \dots \dots \dots \\ Z_{l1} \dot{I}_1 + Z_{l2} \dot{I}_2 + \dots + Z_{ll} \dot{I}_l = 0 \end{cases}$$

解得：

$$\begin{cases} \dot{I}_1 = \frac{\Delta_{11}}{\Delta} \dot{U}_1 + \frac{\Delta_{21}}{\Delta} \dot{U}_2 = Y_{11} \dot{U}_1 + Y_{12} \dot{U}_2 \\ \dot{I}_2 = \frac{\Delta_{12}}{\Delta} \dot{U}_1 + \frac{\Delta_{22}}{\Delta} \dot{U}_2 = Y_{21} \dot{U}_1 + Y_{22} \dot{U}_2 \end{cases}$$

式中： $\Delta$ 为系数矩阵的行列式， $\Delta_{ij}$ 是在 $\Delta$ 中去除第 $i$ 行、第 $j$ 列所得的代数余子式。

写成矩阵形式：

$$\begin{bmatrix} \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Y_{11} & Y_{12} \\ Y_{21} & Y_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ \dot{U}_2 \end{bmatrix} = Y \begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ \dot{U}_2 \end{bmatrix}$$

这就是导纳参数方程。

其中： $Y = \begin{bmatrix} Y_{11} & Y_{12} \\ Y_{21} & Y_{22} \end{bmatrix}$ 称为导纳参数矩阵。 $Y_{11} \sim Y_{22}$ 称为双口网络的 $Y$

参数(即导纳参数)，可以通过计算或测试求得。

2.  $Y$  参数的确定:

在1-1'上加 $\dot{U}_1$ , 将2-2'短路(即 $\dot{U}_2 = 0$ )

则有:

$$\dot{I}_1 = Y_{11} \dot{U}_1 \rightarrow Y_{11} = \left. \frac{\dot{I}_1}{\dot{U}_1} \right|_{\dot{U}_2=0} \quad (\text{称之为1-1'输入导纳})$$

$$\dot{I}_2 = Y_{21} \dot{U}_1 \rightarrow Y_{21} = \left. \frac{\dot{I}_2}{\dot{U}_1} \right|_{\dot{U}_2=0} \quad (\text{称之为2-2'转移导纳})$$

同理: 将1-1'端口短路( $\dot{U}_1 = 0$ ), 2-2'端口加 $\dot{U}_2$

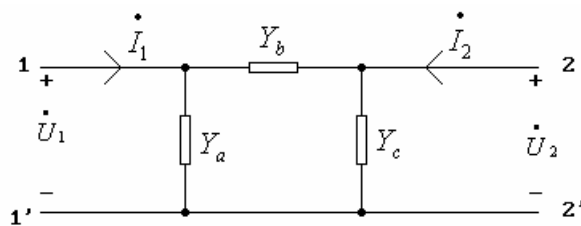
则有:

$$\dot{I}_1 = Y_{12} \dot{U}_2 \rightarrow Y_{12} = \left. \frac{\dot{I}_1}{\dot{U}_2} \right|_{\dot{U}_1=0} \quad (\text{称之为1-1'转移导纳})$$

$$\dot{I}_2 = Y_{22} \dot{U}_2 \rightarrow Y_{22} = \left. \frac{\dot{I}_2}{\dot{U}_2} \right|_{\dot{U}_1=0} \quad (\text{称之为2-2'输入导纳})$$

所以  $Y$  参数又称为短路导纳参数。

例: 求  $Y$  参数( $p$ 型电路)。



解: 1) 求 $Y_{11}$ 、 $Y_{21}$ 。将2-2'端口短路, 1-1'加 $\dot{U}_1$ ;

$$\dot{I}_1 = \dot{U}_1(Y_a + Y_b) \quad -\dot{I}_2 = \dot{U}_1 Y_b$$

(负号是由指定的电压、电流参考方向造成的)

由定义:

$$Y_{11} = \left. \frac{\dot{I}_1}{\dot{U}_1} \right|_{\dot{U}_2=0} = Y_a + Y_b$$

$$Y_{21} = \left. \frac{\dot{I}_2}{\dot{U}_1} \right|_{\dot{U}_2=0} = -Y_b$$

2) 求  $Y_{12}$ 、 $Y_{22}$ 。将 1-1' 短路, 2-2' 加  $\dot{U}_2$ , 得

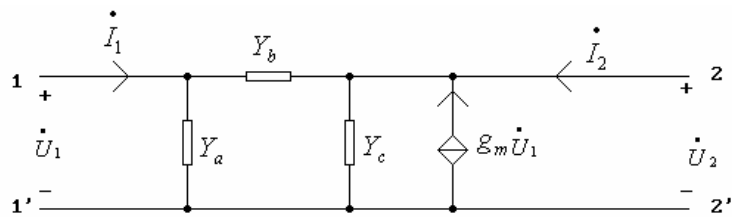
$$\dot{I}_2 = \dot{U}_2(Y_b + Y_c) \quad -\dot{I}_1 = \dot{U}_2 Y_b$$

由定义:

$$Y_{22} = \left. \frac{\dot{I}_2}{\dot{U}_2} \right|_{\dot{U}_1=0} = Y_b + Y_c$$

$$Y_{12} = \left. \frac{\dot{I}_1}{\dot{U}_2} \right|_{\dot{U}_1=0} = -Y_b$$

例: 求图示电路  $Y$  参数。



解: 1) 求  $Y_{11}$ 、 $Y_{21}$ 。将 1-1' 加  $\dot{U}_1$ , 2-2' 短路。

$$\dot{I}_1 = \dot{U}_1(Y_a + Y_b) \quad \dot{I}_2 = -\dot{U}_1 Y_b - g_m \dot{U}_1$$

由定义:

$$Y_{11} = \left. \frac{\dot{I}_1}{\dot{U}_1} \right|_{\dot{U}_2=0} = Y_a + Y_b$$

$$Y_{21} = \left. \frac{\dot{I}_2}{\dot{U}_1} \right|_{\dot{U}_2=0} = -Y_b - g_m$$

2) 求  $Y_{12}$ 、 $Y_{22}$ 。将 1-1' 短路, 2-2' 加  $\dot{U}_2$ , 得

$$\dot{I}_2 = \dot{U}_2(Y_b + Y_c) \quad -\dot{I}_1 = \dot{U}_2 Y_b$$

由定义：

$$Y_{22} = \left. \frac{\dot{I}_2}{\dot{U}_2} \right|_{\dot{U}_1=0} = Y_b + Y_c$$

$$Y_{12} = \left. \frac{\dot{I}_1}{\dot{U}_2} \right|_{\dot{U}_1=0} = -Y_b$$

3. 互易条件：

从上面两个例题中可以看出：

1) 当  $N$  内无受控源时， $Y_{12} = Y_{21}$  (网络)

2) 当  $N$  内有受控源时， $Y_{12} \neq Y_{21}$

## 二、阻抗参数方程、阻抗参数

1. 概念：

从前面知：

$$\begin{aligned} \dot{I}_1 &= Y_{11} \dot{U}_1 + Y_{12} \dot{U}_2 \\ \dot{I}_2 &= Y_{21} \dot{U}_1 + Y_{22} \dot{U}_2 \end{aligned}$$

求得  $\dot{U}_1$ ， $\dot{U}_2$  为：

$$\begin{aligned} \dot{U}_1 &= \frac{Y_{22}}{\Delta} \dot{I}_1 - \frac{Y_{12}}{\Delta} \dot{I}_2 \\ \dot{U}_2 &= -\frac{Y_{21}}{\Delta} \dot{I}_1 + \frac{Y_{11}}{\Delta} \dot{I}_2 \end{aligned}$$

其中：

$$\Delta = \begin{vmatrix} Y_{11} & Y_{12} \\ Y_{21} & Y_{22} \end{vmatrix} = Y_{11}Y_{22} - Y_{12}Y_{21} = \det Y$$

令：

$$\begin{aligned} Z_{11} &= \frac{Y_{22}}{\Delta} & Z_{12} &= -\frac{Y_{12}}{\Delta} \\ Z_{22} &= \frac{Y_{11}}{\Delta} & Z_{21} &= -\frac{Y_{21}}{\Delta} \end{aligned} \quad , \text{ 为双口网络的阻抗参数}(Z \text{ 参数})$$

阻抗参数方程：

$$\begin{aligned} \dot{U}_1 &= Z_{11} \dot{I}_1 + Z_{12} \dot{I}_2 \\ \dot{U}_2 &= Z_{21} \dot{I}_1 + Z_{22} \dot{I}_2 \end{aligned}$$

矩阵形式：

$$\begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ \dot{U}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z_{11} & Z_{12} \\ Z_{21} & Z_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} = Z \begin{bmatrix} \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix}$$



## 2. Z 参数的确定:

若令 2-2' 开路( $\dot{i}_2 = 0$ ), 在 1-1' 加入  $\dot{i}_1$ 。则有:

$$\dot{U}_1 = Z_{11} \dot{i}_1, \quad \dot{U}_2 = Z_{21} \dot{i}_1$$

$$\therefore Z_{11} = \left. \frac{\dot{U}_1}{\dot{i}_1} \right|_{\dot{i}_2=0}, \quad \text{称之为 2-2' 开路时 1-1' 的输入电阻。}$$

$$Z_{21} = \left. \frac{\dot{U}_2}{\dot{i}_1} \right|_{\dot{i}_2=0}, \quad \text{称之为 2-2' 开路时的转移电阻。}$$

若令 1-1' 开路( $\dot{i}_1 = 0$ ), 在 2-2' 加入  $\dot{i}_2$ 。

则有:

$$Z_{22} = \left. \frac{\dot{U}_2}{\dot{i}_2} \right|_{\dot{i}_1=0}, \quad \text{称之为 1-1' 开路时 2-2' 的输入电阻。}$$

$$Z_{12} = \left. \frac{\dot{U}_1}{\dot{i}_2} \right|_{\dot{i}_1=0}, \quad \text{称之为 1-1' 开路时的转移电阻。}$$

所以 Z 参数又称为开路阻抗参数或开路参数。

显然有:  $Z = Y^{-1}$ , 但  $Z_{11} \neq Y_{11}^{-1}$ ,  $Z_{22} \neq Y_{22}^{-1}$ ,  $Z_{12} \neq Y_{12}^{-1}$ ,  $Z_{21} \neq Y_{21}^{-1}$ 。

## 3. 互易条件:

可以证明: 当 N 中无受控源,  $Z_{12} = Z_{21}$  (网络)

当 N 中有受控源,  $Z_{12} \neq Z_{21}$

例: P. 247 例 10-2、例 10-3

4. Z 参数在分析双口网络中的应用: 例 10-4、5、6。(部分自学)

## 三、传输参数方程、传输参数

1. 概念: 一个端口的电流、电压与另一个端口的电流、电压之间

的直接关系。

$$\begin{aligned} \text{已知} \quad \dot{I}_1 &= Y_{11}\dot{U}_1 + Y_{12}\dot{U}_2 \\ \dot{I}_2 &= Y_{21}\dot{U}_1 + Y_{22}\dot{U}_2 \end{aligned}$$

$$\text{由第二式:} \quad \dot{U}_1 = -\frac{Y_{22}}{Y_{21}}\dot{U}_2 + \frac{1}{Y_{21}}\dot{I}_2$$

$$\text{代入第一式得:} \quad \dot{I}_1 = \left(Y_{12} - \frac{Y_{11}Y_{22}}{Y_{21}}\right)\dot{U}_2 + \frac{Y_{11}}{Y_{21}}\dot{I}_2$$

$$\text{令: } A = -\frac{Y_{22}}{Y_{21}}, \quad B = -\frac{1}{Y_{21}}, \quad C = Y_{12} - \frac{Y_{11}Y_{22}}{Y_{21}}, \quad D = \frac{Y_{11}}{Y_{21}}$$

$$\text{则:} \quad \begin{cases} \dot{U}_1 = A\dot{U}_2 + B(-\dot{I}_2) \\ \dot{I}_1 = C\dot{U}_2 + D(-\dot{I}_2) \end{cases}$$

这就把1-1'的电流 $\dot{I}_1$ 、电压 $\dot{U}_1$ 和2-2'的电流 $\dot{I}_2$ 、电压 $\dot{U}_2$ 通过A、B、C、D四个参数表示出来了。

## 2. 传输参数的确定(T参数): P. 252

$$\begin{aligned} A &= \left. \frac{\dot{U}_1}{\dot{U}_2} \right|_{\dot{I}_2=0} & B &= \left. \frac{\dot{U}_1}{-\dot{I}_2} \right|_{\dot{U}_2=0} \\ C &= \left. \frac{\dot{I}_1}{\dot{U}_2} \right|_{\dot{I}_2=0} & D &= \left. \frac{\dot{I}_1}{-\dot{I}_2} \right|_{\dot{U}_2=0} \end{aligned}$$

可见: A 是两个电压的比, 称为开路转移电压比, 无量纲;

B 是短路转移阻抗;

C 是开路转移导纳;

D 是两个电流比, 称为短路转移电流比, 无量纲。

$$\text{矩阵形式:} \quad \begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ \dot{I}_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{U}_2 \\ -\dot{I}_2 \end{bmatrix} = T \begin{bmatrix} \dot{U}_2 \\ -\dot{I}_2 \end{bmatrix} \quad (\text{注意 } \dot{I}_2 \text{ 前的负号})$$

其中:  $T = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix}$  为传输矩阵。

3. 互易条件:  $AD - BC = 1$

例: P. 252 例 10-8、P.269 10-10、10-12。

#### 四、混合参数方程、混合参数( $H$ 参数)

1. 概念:

$$\text{对于方程: } \begin{cases} \dot{U}_1 = H_{11} \dot{I}_1 + H_{12} \dot{U}_2 \\ \dot{I}_2 = H_{21} \dot{I}_1 + H_{22} \dot{U}_2 \end{cases}$$

$H$  参数的含义:

$$\begin{aligned} H_{11} &= \left. \frac{\dot{U}_1}{\dot{I}_1} \right|_{\dot{U}_2=0} & H_{12} &= \left. \frac{\dot{U}_1}{\dot{U}_2} \right|_{\dot{I}_1=0} \\ H_{21} &= \left. \frac{\dot{I}_2}{\dot{I}_1} \right|_{\dot{U}_2=0} & H_{22} &= \left. \frac{\dot{I}_2}{\dot{U}_2} \right|_{\dot{I}_1=0} \end{aligned}$$

可见:  $H_{11}$ 、 $H_{21}$  有短路参数的性质;  $H_{12}$ 、 $H_{22}$  具有开路参数的性质。

$H_{21}$  为电流比,  $H_{12}$  为电压比。

$$\text{不难看出: } H_{11} = \frac{1}{Y_{11}}, \quad H_{22} = \frac{1}{Z_{22}}$$

$$\text{矩阵形式: } \begin{bmatrix} \dot{U}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} H_{11} & H_{12} \\ H_{21} & H_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_1 \\ \dot{U}_2 \end{bmatrix} = H \begin{bmatrix} \dot{I}_1 \\ \dot{U}_2 \end{bmatrix}$$

其中:  $H = \begin{bmatrix} H_{11} & H_{12} \\ H_{21} & H_{22} \end{bmatrix}$  为  $H$  传输矩阵。

例: P. 253 例 10-9

2. 互易条件:  $H_{12} = -H_{21}$

五、双口网络参数间的转换关系: 见 P. 257 表 10-1

作业： P. 269 10-1、10-2、10-3、10-4。

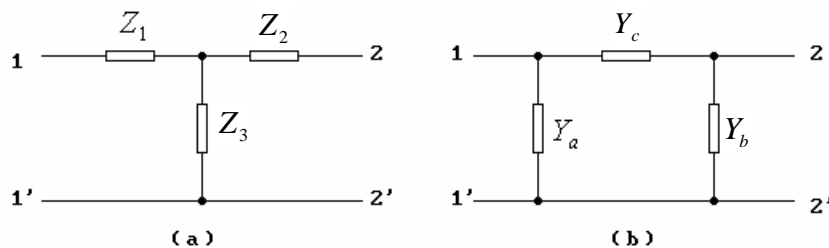
### §10-3 双口网络的等效电路

一个不含独立源的一端口网络，不管其内部电路如何复杂，从外部特性来看，总可以用一个阻抗(或导纳)来等效代替。同理，一个二端口网络亦可用一个简单的等效电路来代替。二端口网络的等效电路与原网络必须具有相同的外部特性，即具有相同的网络方程及参数。

#### 一、不含受控源的互易网络

此时： $Z_{12} = Z_{21}$ ， $Y_{12} = Y_{21}$

其外部特性是由三个独立源参数所确定，最简等效电路为三个阻抗(或导纳)所构成的 T 型或  $\pi$  型网络，如下图所示：



若已知  $Z$  参数，便可确定(a)中各参数。对于图(a)网络，其  $Z$  参数：

$$Z_{11} = Z_1 + Z_3; \quad Z_{12} = Z_{21} = Z_3; \quad Z_{22} = Z_2 + Z_3$$

它应与原网络  $Z$  参数相等，从而

$$Z_1 = Z_{11} - Z_{12}; \quad Z_2 = Z_{22} - Z_{12}; \quad Z_3 = Z_{12}$$

同理：对于(b)图， $\pi$  型电路中各导纳值为：

$$Y_a = Y_{11} + Y_{12}; \quad Y_c = -Y_{21} = -Y_{12}; \quad Y_b = Y_{22} + Y_{21}$$

若给定传输参数，对于互易网络，得：

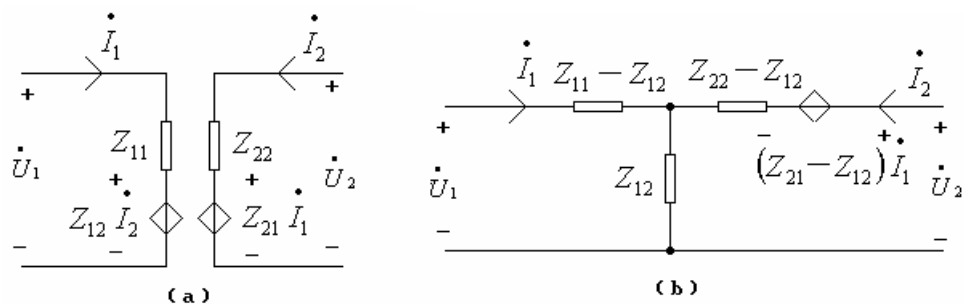
$$\begin{aligned} T \text{ 型: } & \quad Z_1 = \frac{A-1}{C}; \quad Z_2 = \frac{D-1}{C}; \quad Z_3 = \frac{1}{C} \\ \pi \text{ 型: } & \quad Y_a = \frac{D-1}{B}; \quad Y_b = \frac{A-1}{B}; \quad Y_c = \frac{1}{B} \end{aligned}$$

## 二、含受控源的二端口网络

不具互易性，四个参数独立，其等效电路有多种形式：

$\left\{ \begin{array}{l} \text{双源式} \\ \text{单源式} \end{array} \right.$  等效电路

若给定二端口的  $Z$  参数，可用下图(a)、(b)所示等效电路来表示：



对于图(a)电路， $Z$  参数方程为：

$$\begin{cases} \dot{U}_1 = Z_{11} \dot{I}_1 + Z_{12} \dot{I}_2 \\ \dot{U}_2 = Z_{21} \dot{I}_1 + Z_{22} \dot{I}_2 \end{cases}$$

对于图(b)电路，端口电压与电流的关系为：

$$\begin{cases} \dot{U}_1 = (Z_{11} - Z_{12}) \dot{I}_1 + Z_{12} (\dot{I}_1 + \dot{I}_2) \\ \dot{U}_2 = (Z_{21} - Z_{12}) \dot{I}_1 + (Z_{22} - Z_{12}) \dot{I}_2 + Z_{12} (\dot{I}_1 + \dot{I}_2) \end{cases}$$

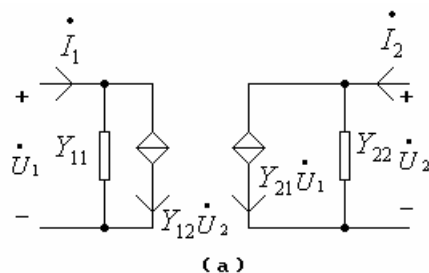
显然，它们具有相同的  $Z$  参数方程。

同样地，可以得到  $Y$  参数表示的等效电路，如下图：

$\left\{ \begin{array}{l} \text{双源式} \\ \text{单源式} \end{array} \right.$  等效电路

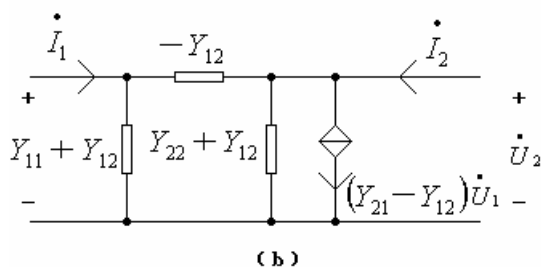
双源式等效电路：

$$\begin{cases} \dot{I}_1 = Y_{11} \dot{U}_1 + Y_{12} \dot{U}_2 \\ \dot{I}_2 = Y_{21} \dot{U}_1 + Y_{22} \dot{U}_2 \end{cases}$$



单源式等效电路：见 P.261 图 10-22(b)。

$$\begin{cases} \dot{I}_1 = (Y_{11} + Y_{12})\dot{U}_1 - Y_{12}(\dot{U}_1 - \dot{U}_2) \\ \dot{I}_2 = (\dot{U}_1 - \dot{U}_2)Y_{12} + (Y_{22} + Y_{12})\dot{U}_2 + (Y_{21} - Y_{12})\dot{U}_1 \end{cases}$$



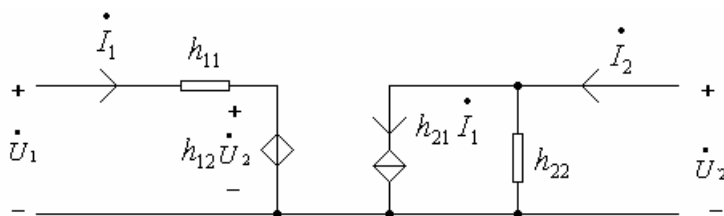
### 三、晶体管的双口等效电路

晶体管是常用的二端口元件，其特性通常用  $H$  参数表示，由  $H$  参

数方程：

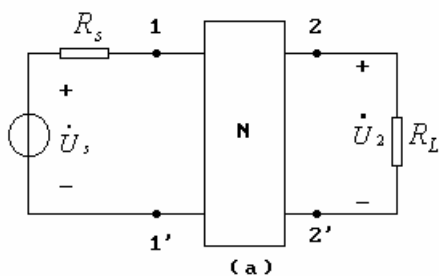
$$\begin{cases} \dot{U}_1 = H_{11}\dot{I}_1 + H_{12}\dot{U}_2 \\ \dot{I}_2 = H_{21}\dot{I}_1 + H_{22}\dot{U}_2 \end{cases}$$

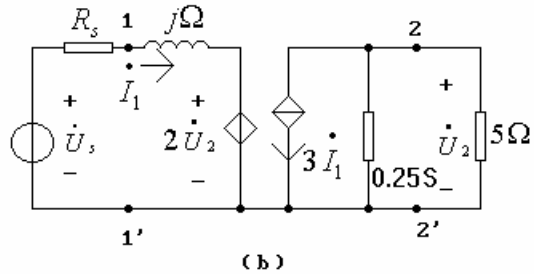
可得出用  $H$  参数表示的等效电路，如下图：P. 261



例：图示电路中，已知  $N$  的  $H$  参数为：  $H_{11} = j\Omega$ ，  $H_{12} = 2$ ，  $H_{21} = 3$ ，

$H_{22} = 0.25S$ ，  $\dot{U}_s = 5\angle 0^\circ V$ ，  $R_s = 4\Omega$ ，  $R_L = 5\Omega$ 。求  $\dot{U}_2$  (P.261 例 10-14)





解：画出图(b)所示等效电路，列输入回路的 KVL 方程

$$(4 + j) \dot{I}_1 + 2\dot{U}_2 = 5 \quad (1)$$

列节点 2 的 KCL 方程：

$$\left(\frac{1}{5} + 0.25\right) \dot{U}_2 + 3\dot{I}_1 = 0 \quad (2)$$

联立求解(1)、(2)得：  $\dot{U}_2 = 3.55 \angle 6.1^\circ \text{ V}$

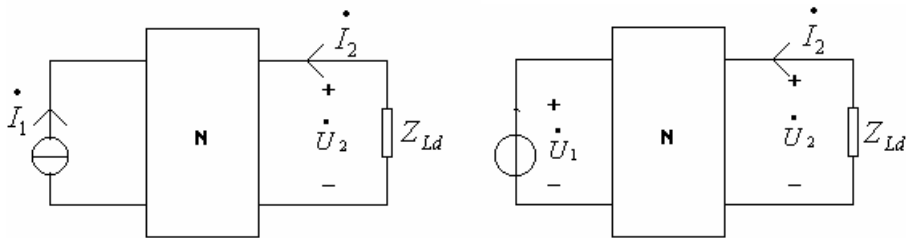
作业： P. 270 10-13(略)、10-5、10-6、10-8。



## §10-4 有载双口网络转移函数

二端口网络在有负载情况下也可引用转移函数来加以研究。以上各节所述的二端口网络参数是与负载无关的，而转移函数则与负载有关，所谓转移函数是一组表征输出量与输入量之间关系的函数。

“转移”一词表示激励和响应分属于两个端口，转移函数有四种，如下图：分别表示输出端口上的电压(或电流)响应与输入端口上的电流(或电压)激励之比。



(a) 转移阻抗:  $Z_T = \frac{\dot{U}_2}{\dot{I}_1}$

(b) 转移导纳:  $Y_T = \frac{\dot{I}_2}{\dot{U}_1}$

(c) 转移电流比:  $A_i = \frac{\dot{I}_2}{\dot{I}_1}$

(d) 转移电压比:  $A_u = \frac{\dot{U}_2}{\dot{U}_1}$

如果知道一种转移函数，便可以利用端接支路的 VAR 方程

$\dot{U}_2 = -\dot{I}_2 Z_{Ld}$  求得另一种转移函数。

例如：在  $A_u = \frac{\dot{U}_2}{\dot{U}_1}$  中以  $\dot{U}_2 = -\dot{I}_2 Z_{Ld}$  代入得

$$A_u = \frac{\dot{U}_2}{\dot{U}_1} = \frac{-\dot{I}_2 Z_{Ld}}{\dot{U}_1} = -\left(\frac{\dot{I}_2}{\dot{U}_1}\right) Z_{Ld} = -Y_T Z_{Ld}$$

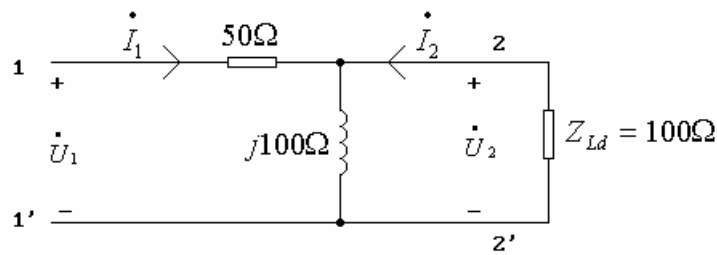
∴ 若已知  $Y_T$  便可求得  $A_u$ ，反之亦然。

同理：把  $\dot{U}_2 = -\dot{I}_2 Z_{Ld}$  代入  $Z_T = \frac{\dot{U}_2}{\dot{I}_1}$ ，得：

$$Z_T = \frac{\dot{U}_2}{\dot{I}_1} = \frac{-\dot{I}_2 Z_{Ld}}{\dot{I}_1} = -\left(\frac{\dot{I}_2}{\dot{I}_1}\right) Z_{Ld} = -A_i Z_{Ld}$$

∴ 若已知  $A_i$  便可求得  $Z_T$ ，反之亦然。

例：求图示电路四种转移函数。（P.262 例 10-15）



解：由分流公式：  $\dot{I}_2 = \frac{-j100}{100 + j100} \dot{I}_1$

$$\therefore A_i = \frac{\dot{I}_2}{\dot{I}_1} = \frac{-j100}{100 + j100} = 0.707 \angle 45^\circ$$

$$Z_T = -A_i Z_{Ld} = -100 A_i = 0.707 \angle 45^\circ \quad \Omega$$

由分压公式可求得  $A_u$ 。先求出  $100\Omega$  与  $j100\Omega$  并联阻抗：

$$\frac{j100 \times 100}{100 + j100} = 70.7 \angle 45^\circ \quad \Omega$$

$$\therefore \dot{U}_2 = \frac{70.7 \angle 45^\circ}{50 + 70.7 \angle 45^\circ} \dot{U}_1 = 0.632 \angle 18.4^\circ \dot{U}_1$$

$$A_u = \frac{\dot{U}_2}{\dot{U}_1} = 0.632 \angle 18.4^\circ$$

$$Y_T = \frac{-A_u}{Z_{Ld}} = \frac{-0.632 \angle 18.4^\circ}{100} = -6.32 \angle 18.4^\circ \quad \text{ms}$$

注意：  $Z_T \neq \frac{1}{Y_T}$

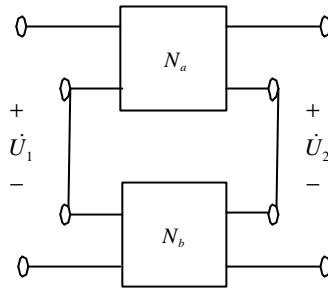
作业：P. 270 10-14

## §10—5 双口网络的互联

引言：见 P. 263

### 一、双口网络的串联

1. 概念：两个二端口网络输入端口相互串联，输出端口也串联的联接方式。

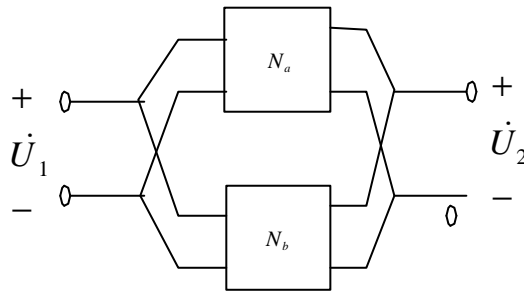


2. 结论：P. 264 划线，串联后的复合二端口网络： $Z = Z_a + Z_b$

例：P. 264 例 10—16

### 二、双口网络的并联

1. 概念：两个二端口网络的输入端口并联，输出端口也并联的联接方式。



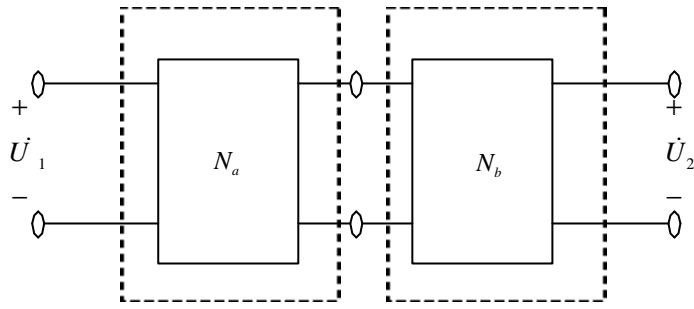
2. 结论：P. 265，并联后的复合二端口网络： $Y = Y_a + Y_b$

例：P. 266 例 10—17

例：P. 270 10—16

### 三、双口网络的级联

1. 概念：一个二端口网络的输出端与另一个网络的输入端相连的联接方式。



2. 结论: P. 267, 级联后的复合二端口网络:  $T = T_a \cdot T_b$

练习: P. 269 10-2 (对称网络,  $Z_{11} = Z_{22}$ )、10-3、10-4

10-6、10-8、10-9、10-13。

作业: P. 270 10-16、10-17。