电子电路与系统基础

理论课第三讲 电源和电阻Ⅱ

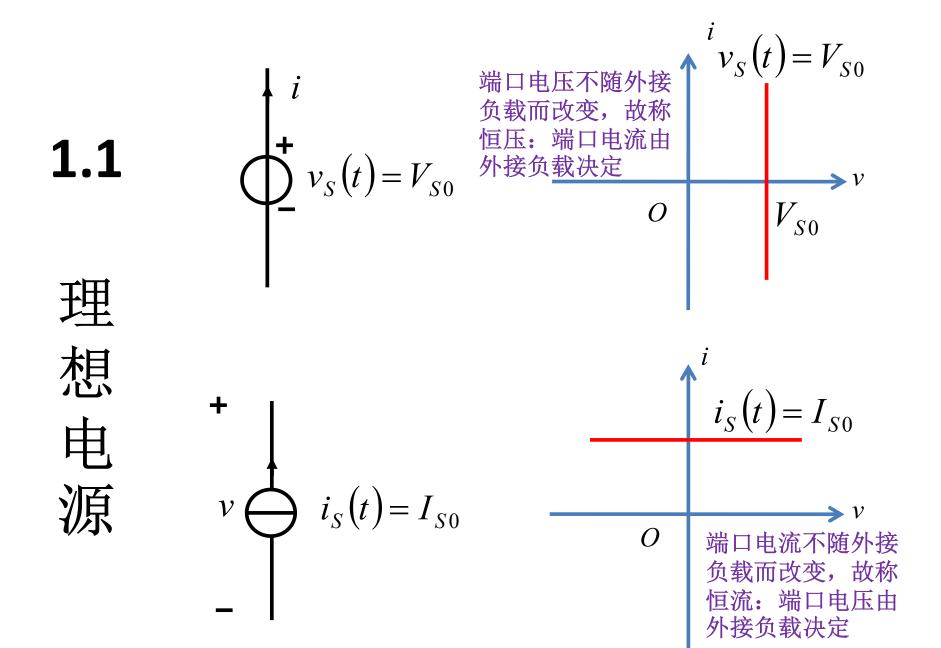
(各种形式的电阻与电源,源阻简单连接的分析)

李国林 清华大学电子工程系

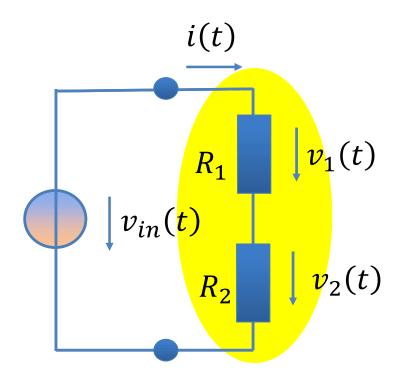
电源和电阻Ⅱ 大纲

- 线性内阻电源
 - 理想电源
 - 线性内阻电源
- 各种形式的电阻

• 各种形式的电源



电阻分压电路



$$R_{eq} = rac{v_{in}(t)}{i(t)} = R_1 + R_2$$
等效电阻

$$v_{in}(t) = v_1(t) + v_2(t)$$

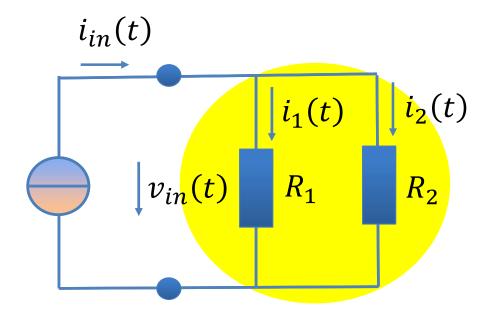
事联总电压等于分电压之和
 $v_1(t) = i(t)R_1$
 $v_2(t) = i(t)R_2$
 $v_{in}(t) = v_1(t) + v_2(t)$
 $= i(t)R_1 + i(t)R_2$
 $= i(t)(R_1 + R_2)$
 $i(t) = \frac{v_{in}(t)}{R_1 + R_2}$

$$v_1(t) = i(t)R_1 = \frac{R_1}{R_1 + R_2} v_{in}(t)$$

$$v_2(t) = i(t)R_2 = \frac{R_2}{R_1 + R_2}v_{in}(t)$$

分压系数

电阻分流电路



$$G_{eq} = rac{i_{in}(t)}{v_{in}(t)} = G_1 + G_2$$
等效电导

$$i_{in}(t) = i_1(t) + i_2(t)$$

并联总电流等于分电流之和
 $i_1(t) = v_{in}(t)G_1$
 $i_2(t) = v_{in}(t)G_2$
 $i_{in}(t) = i_1(t) + i_2(t)$

$$i_{in}(t) = i_1(t) + i_2(t)$$

= $v_{in}(t)G_1 + v_{in}(t)G_2$
= $v_{in}(t)(G_1 + G_2)$

$$v_{in}(t) = \frac{i_{in}(t)}{G_1 + G_2}$$

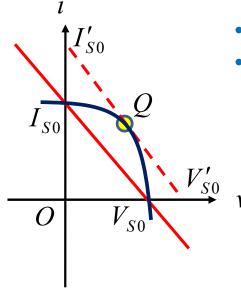
$$i_1(t) = v_{in}(t)G_1 = \frac{G_1}{G_1 + G_2}i_{in}(t)$$

$$i_2(t) = v_{in}(t)G_2 = \frac{G_2}{G_1 + G_2}i_{in}(t)$$

分流系数

1.2 线性内阻电源

- 图示为某太阳能电池单元的端口伏安特性曲线
 - 端口电压和端口电流按电源端口关联参考方向定义
 - 第一象限,向外电路释放功率,属正常工作区域
 - 第二、四象限,则吸收外电路的功率



- 可将曲线抽象为直线: 化曲为直, 简化分析
- 同时也确实存在具有直线伏安特性的电源

$$\frac{v}{V_{S0}} + \frac{i}{I_{S0}} = 1$$

该直线是两点的连线 (V_{s0}, 0)---(0, I_{s0})

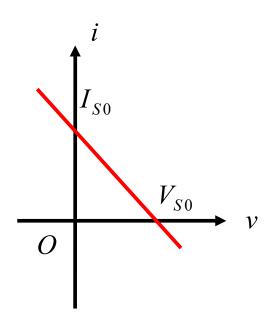
$$\frac{v}{V_{S0}} + \frac{i}{I_{S0}} = 1$$

端口伏安特性方程的一般形式

直线伏安特性

$$f(v,i) = \frac{v}{V_{S0}} + \frac{i}{I_{S0}} - 1 = 0$$

 $C_2^1 = 2$ 种显式表达方式



流控形式

$$\frac{v}{V_{S0}} = 1 - \frac{i}{I_{S0}}$$

$$v = V_{S0} - i \cdot R_S$$
$$v = f_{vi}(i) = V_{S0} - iR_S$$

$$R_S = \frac{V_{S0}}{I_{S0}}$$

清华大学电子工程系 2020年春季学期

压控形式

$$\frac{i}{I_{S0}} = 1 - \frac{v}{V_{S0}}$$

$$i = I_{S0} - v \cdot G_S$$
$$i = f_{iv}(v) = I_{S0} - v \cdot G_S$$

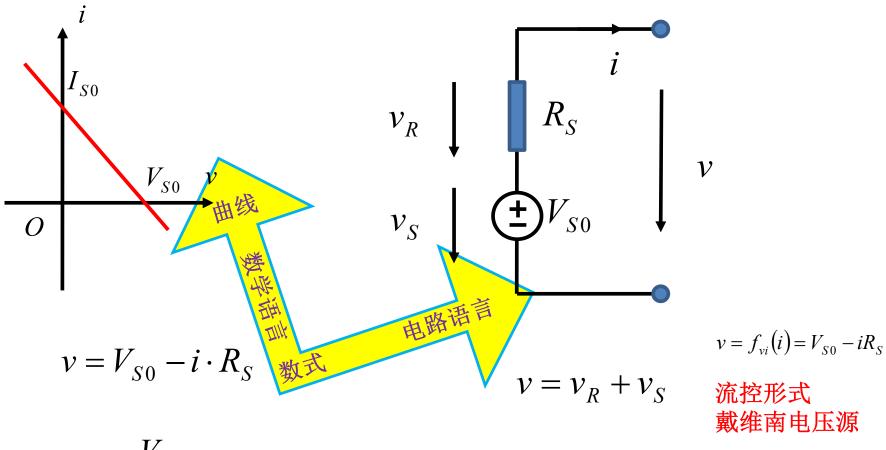
$$G_S = \frac{I_{S0}}{V_{S0}} = \frac{1}{R_S}$$

直线的斜率

即可压控, 又可流控表述

伏安特性是单调变化的

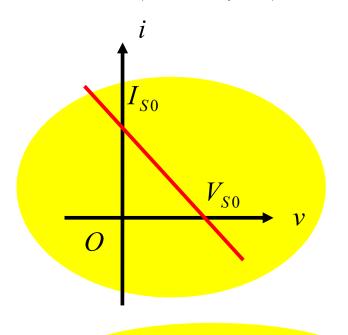
流控等效电路: 有内阻的电压源



$$R_S = \frac{V_{S0}}{I_{S0}}$$

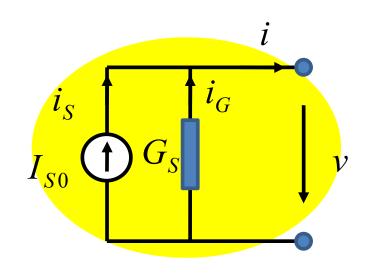
$$v = -i \cdot R_S + V_{S0}$$

压控等效电路: 有内阻的电流源



$$i = I_{S0} - v \cdot G_S$$

$$G_S = \frac{I_{S0}}{V_{S0}} = \frac{1}{R_S}$$



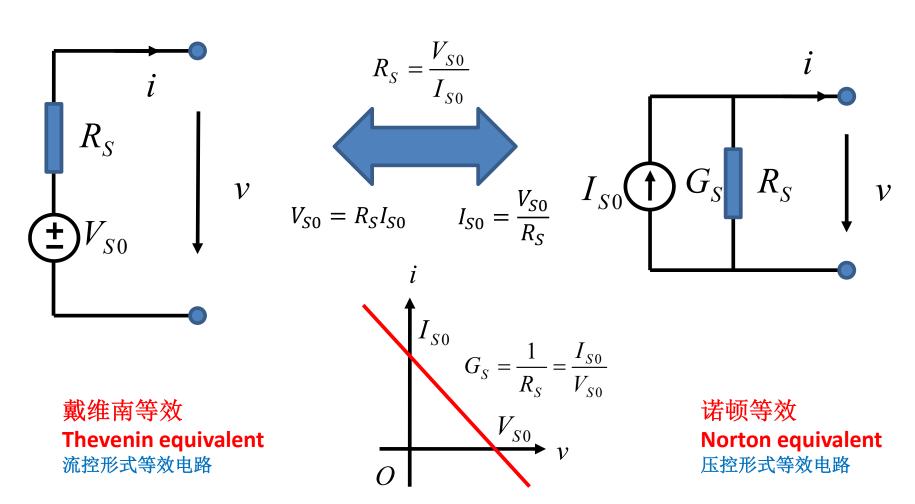
$$i = f_{iv}(v) = I_{S0} - v \cdot G_S$$

$$i = i_G + i_S$$

压控形式 诺顿电流源

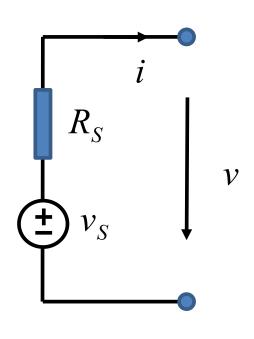
$$i = -v \cdot G_S + I_{S0}$$

电源的两种等效形式



从外端口的伏安特性看:这两种等效完全等价

电源内阻代表了什么?



$$v = v_S - i \cdot R_S$$

$$p_{\Re} = v \cdot i = (v_S - i \cdot R_S) \cdot i$$

$$= v_S \cdot i - i^2 \cdot R_S$$

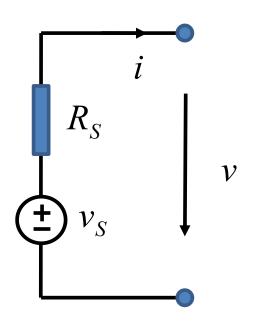
$$= -R_S \left(i^2 - \frac{V_S}{R_S} i \right)$$

$$= -R_S \left(i - \frac{1}{2} \frac{v_S}{R_S} \right)^2 + \frac{1}{4} \frac{v_S^2}{R_S}$$

$$P_{\Re} = \overline{p_{\Re}} \le \frac{1}{4} \frac{V_{S,rms}^2}{R_S} = P_{S,max}$$

电源内阻代表了源的能力大小,理想电压源具有无限功率能力

额定功率



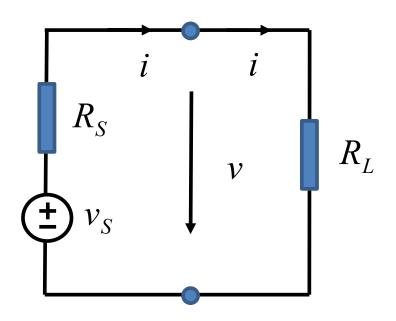
- 电源能够输出的最大功率 称为电源的额定功率 (rated power)
- 什么时候能够输出最大功率呢?

$$i = \frac{1}{2} \frac{v_S}{R_S}$$

$$P_{\text{FF}} = \overline{p_{\text{FF}}} = \overline{v \cdot i} = -R_{S} \left(i - \frac{1}{2} \frac{v_{S}}{R_{S}} \right)^{2} + \frac{1}{4} \frac{v_{S}^{2}}{R_{S}} \le \frac{1}{4} \frac{V_{S,rms}^{2}}{R_{S}} = P_{S,max}$$

最大功率传输匹配

impedance matching for maximum power transfer

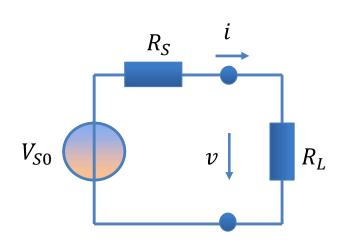


$$i = \frac{v_S}{R_S + R_L} = \frac{v_S}{2R_S}$$

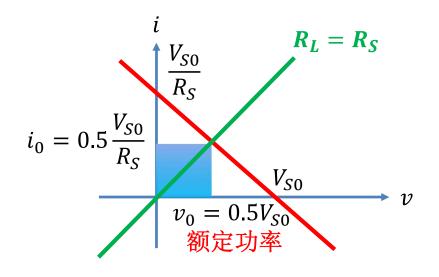
$$P_{ ext{信源释放}} = \overline{v \cdot i} = P_{ ext{负载吸收}}$$
 $P_L = \overline{v \cdot i} = P_{ ext{负载吸收}} = P_{ ext{信源释放}}$
 $\leq \frac{V_{S,rms}^2}{4R_S}$
 $R_L = R_S$

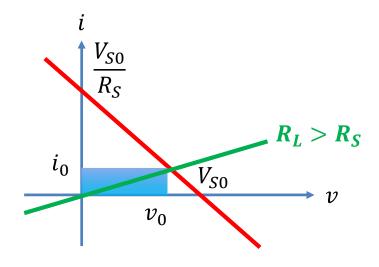
只有当负载电阻等于 电源内阻时,负载电阻等才 能获得电源能够输出 的最大功率传输匹配

图解法看额定功率



按源关联参考和阻关联参考方向 定义端口电压电流,使得对接端 口共用一套端口电压电流定义, 从而可以在一个vi平面上画出电 源和负载的伏安特性曲线,可以 用图解法进行电路分析



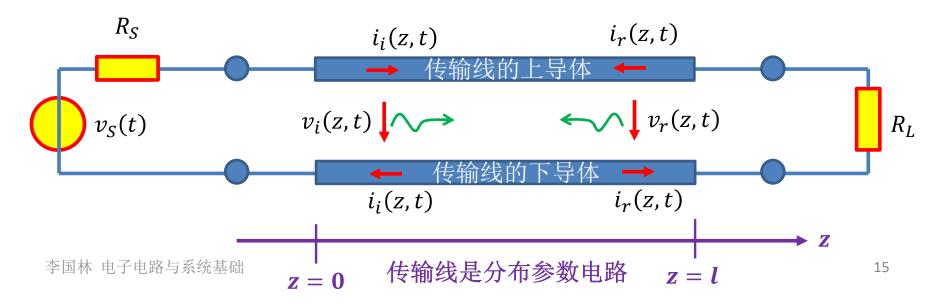


短路线 传输线

实际信源和负载之间总是有一段传输线,如同轴电缆将信号源和负载电阻连接起来。低频时,传输线被视为短路线,负载电阻直接获得信源电压的分压;但是频率较高时,传输线传播延时和信号周期比不可忽视,传输线上的电磁波反射则需要予以考察。传输线上的电磁波传播视为电压波(电场)和电流波(磁场)的传播,显然这种波动传播和传输线位置相关,记从源向负载方向传播的电压波电流波为 $v_i(z,t)$, $i_i(z,t)$, 从负载到源方向传播的电压波和电流波为 $v_r(z,t)$, $i_r(z,t)$, 则有如下关系

$$\frac{v_i(z,t)}{i_i(z,t)} = Z_0 = \frac{v_r(z,t)}{i_r(z,t)}$$

 Z_0 是传输线的特征阻抗,代表传输线上电场和磁场沿传输线传播方向相互激发相互转换的比例关系:假设一个半无限长传输线,在端口加载电压,电磁波沿传输线传播下去,则在端口产生一个流入电流,端口加载电压和端口输入电流之比定义为传输线的特征阻抗 Z_0 ,半无限长传输线因为吸收电功率而被等效为电阻 Z_0



不匹配 则反射

$$v_S(t)$$
 假设在**t=0**时,信号加载 $\mathbf{V_{so}}$ 的直流电压 $t=0$

$$v_{in}(0) = \frac{Z_0}{R_S + Z_0} V_{S0} = v_i(0,0) \qquad i_{in}(0) = \frac{V_{S0}}{R_S + Z_0} = i_i(0,0)$$

传输线输入端口产生的分压经一个传输线延时 T_D 到达传输线末端

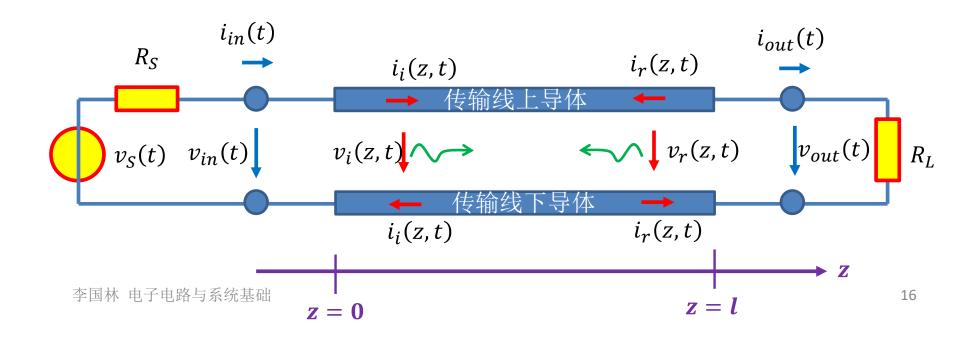
$$v_i(l, T_D^-) = v_i(0,0)$$

$$i_i(l, T_D^-) = i_i(0,0)$$

如果负载电阻和传输线特征阻抗不同,则会产生反射电压和反射电流,故而

$$v_{out}(T_D^+) = v_i(l, T_D^+) + v_r(l, T_D^+)$$
 $i_{out}(T_D^+) = i_i(l, T_D^+) - i_r(l, T_D^+)$

$$i_{out}(T_D^+) = i_i(l, T_D^+) - i_r(l, T_D^+)$$



反射系数

$$v_{out}(T_D^+) = v_i(l, T_D^+) + v_r(l, T_D^+)$$
 $i_{out}(T_D^+) = i_i(l, T_D^+) - i_r(l, T_D^+)$

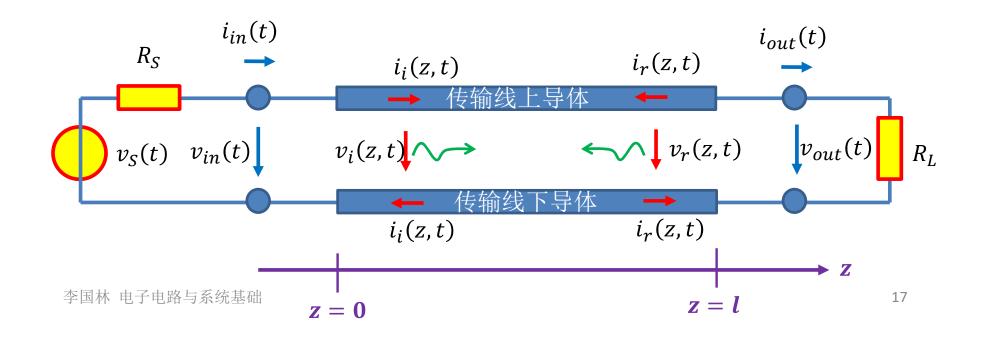
传输线输出端口电压电流关系被负载电阻所约束

$$R_{L} = \frac{v_{out}(T_{D}^{+})}{i_{out}(T_{D}^{+})} = \frac{v_{i}(l, T_{D}^{+}) + v_{r}(l, T_{D}^{+})}{i_{i}(l, T_{D}^{+}) - i_{r}(l, T_{D}^{+})} = \frac{Z_{0}i_{i}(l, T_{D}^{+}) + Z_{0}i_{r}(l, T_{D}^{+})}{i_{i}(l, T_{D}^{+}) - i_{r}(l, T_{D}^{+})} = Z_{0}\frac{i_{i}(l, T_{D}^{+}) + i_{r}(l, T_{D}^{+})}{i_{i}(l, T_{D}^{+}) - i_{r}(l, T_{D}^{+})}$$

$$= Z_0 \frac{1 + \frac{i_r(l, T_D^+)}{i_i(l, T_D^+)}}{1 - \frac{i_r(l, T_D^+)}{i_i(l, T_D^+)}} = Z_0 \frac{1 + \Gamma}{1 - \Gamma} \implies \Gamma = \frac{R_L - Z_0}{R_L + Z_0}$$

$$i_r(l, T_D^+) = \Gamma v_i(l, T_D^+)$$

$$i_r(l, T_D^+) = \Gamma i_i(l, T_D^+)$$



功率 反射

$$v_r(l, T_D^+) = \Gamma v_i(l, T_D^+)$$

$$i_r(l, T_D^+) = \Gamma i_l(l, T_D^+)$$

为了简单起见,假设信源内阻 R_S 和传输线特征阻抗 Z_0 相等,那么在 t=0 瞬间,由于信源感受到的是匹配阻抗 $Z_0=R_S$,故而将其额定功率输出,传输线输入端口吸收了信源的额定功率,并以电压波和电流波形式沿传输线传播,经过一个传输线延时 T_D ,到达负载端。如果负载电阻和传输线特征阻抗(信源内阻)不等,则会导致反射,

$$\Gamma = \frac{R_L - Z_0}{R_L + Z_0} = \frac{R_L - R_S}{R_L + R_S}$$

负载电压为入射电压和反射电压之和,...

$$v_{out}(T_D^+) = v_i(l, T_D^+)(1+\Gamma) = 0.5V_{S0} \frac{2R_L}{R_L + R_S} = \frac{R_L}{R_L + R_S} V_{S0}$$

$$i_{out}(T_D^+) = i_i(l, T_D^+)(1 - \Gamma) = \frac{V_{S0}}{2R_S} \frac{2R_S}{R_L + R_S} = \frac{V_{S0}}{R_L + R_S}$$

负载吸收功率为

$$P_L(T_D^+) = v_{out}(T_D^+)i_{out}(T_D^+) = \frac{R_L}{(R_L + R_S)^2}V_{S0}^2$$

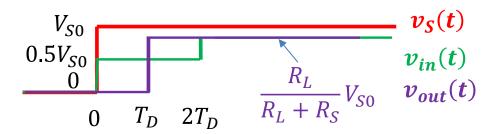
沿传输线反方向反射回去的功率为

$$P_L(T_D^+) + P_r(T_D^+) = P_{S,max}$$

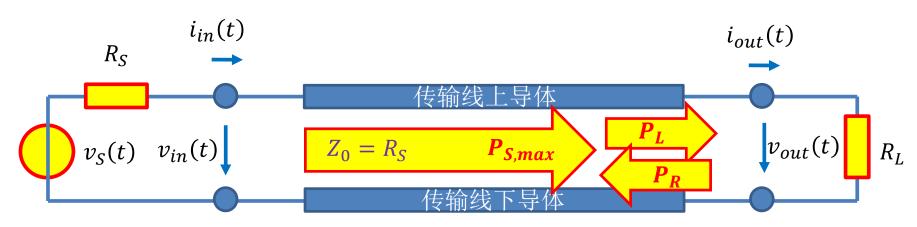
从源端入射过来的额定功率($P_{S,max}$),一部分被负载吸收(P_L),一部分被反射回去(P_r)

 $P_r(T_D^+) = v_r(l, T_D^+)i_r(l, T_D^+) = \Gamma^2 v_i(l, T_D^+)i_i(l, T_D^+) = \Gamma^2 v_i(0, 0)i_i(0, 0) = \Gamma^2 P_{S.max}$

不匹配则反射



一个Tp延时,负载看到信源,两个Tp延时,信源看到负载

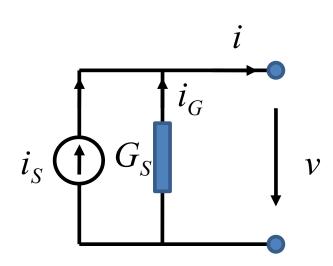


在信源内阻等于传输特征阻抗假设下,一个传输线传播延时后可实现电阻分内压功能;如果传输特征阻抗和信源更大的,如果传输线传播延时后则需要更后为虚的人。显然,短路线是传输线的低时的人。显然,短路线是传输线的低时的人。显然,短路线是传输线的低时间后的稳态结果,低频下等待时间后,稳态结果,低频下等待时间后号周期比可忽略不计

$$v_{out}(T_D^+) = v_i(l, T_D^+)(1 + \Gamma) = \frac{R_L}{R_L + R_S} V_{S0}$$
$$i_{out}(T_D^+) = i_i(l, T_D^+)(1 + \Gamma) = \frac{V_{S0}}{R_L + R_S}$$

$$P_L(T_D^+) = \frac{R_L}{(R_L + R_S)^2} V_{S0}^2 = i_{out}^2(T_D^+) R_L$$

电流源?



$$i = i_S - v \cdot G_S$$

• 自行推导, ...

$$P_{\Re} = v \cdot i = \dots$$

$$\leq \frac{1}{4} \frac{I_{S,rms}^2}{G_S} = P_{S,max}$$

理想恒压源和理想恒流源有无限驱动能力

直流源和交流源的额定功率

$$P_{S,\text{max}} = \frac{1}{4} \frac{V_{S,rms}^2}{R_S}$$

$$P_{S,\text{max}} = \frac{1}{4} \frac{V_{S0}^2}{R_S}$$

$$P_{S,\text{max}} = \frac{1}{8} \frac{V_{S,p}^2}{R_S}$$

单说功率时,一般都是指平均功率

$$P_{S,\text{max}} = \frac{1}{4} \frac{I_{S,rms}^2}{G_S}$$

$$P_{S,\text{max}} = \frac{1}{4} \frac{I_{S0}^2}{G_S}$$

$$P_{S,\text{max}} = \frac{1}{8} \frac{I_{S,p}^2}{G_S}$$

电源额定功率 的一般形式 直流电源

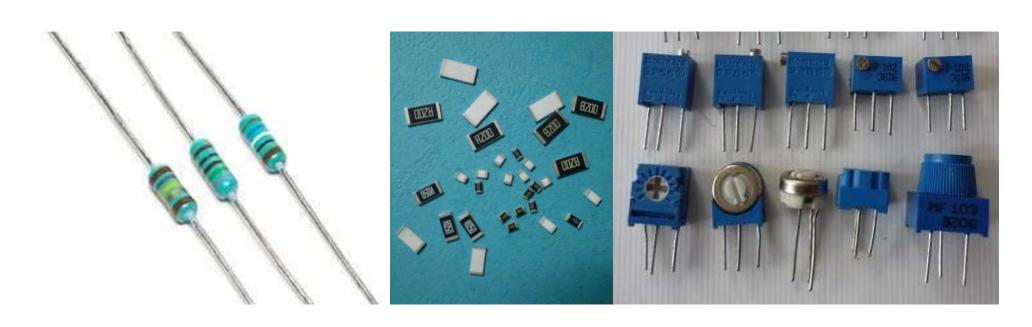
正弦波电源

源的能力大小由源幅度和内阻共同决定

电源和电阻II 大纲

- 线性内阻电源
 - 理想电源、线性内阻电源
- 各种形式的电阻
 - 电阻
 - 短路与开路
 - 开关
 - PN结二极管
 - N型和S型非线性电阻
 - 晶体管: MOSFET
- 各种形式的电源

2.1 电阻器 resistor

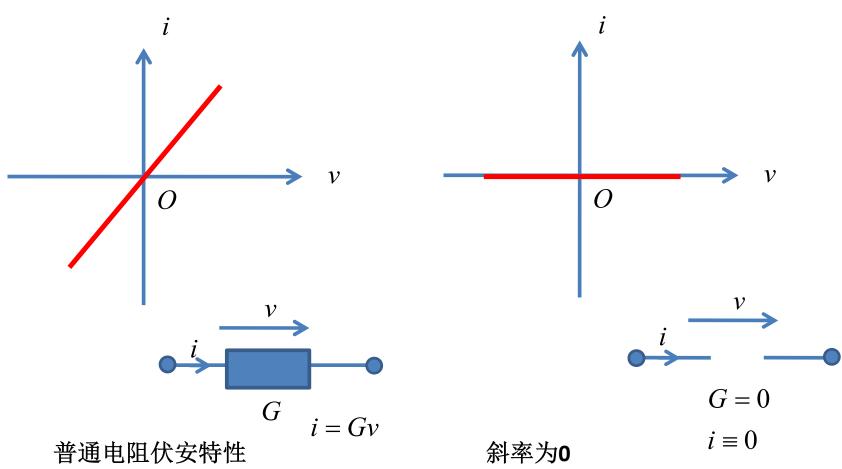


- 电路设计中,常用的电阻器
 - 金属薄膜电阻,贴片电阻,...
 - 可变电阻(电位器)



R

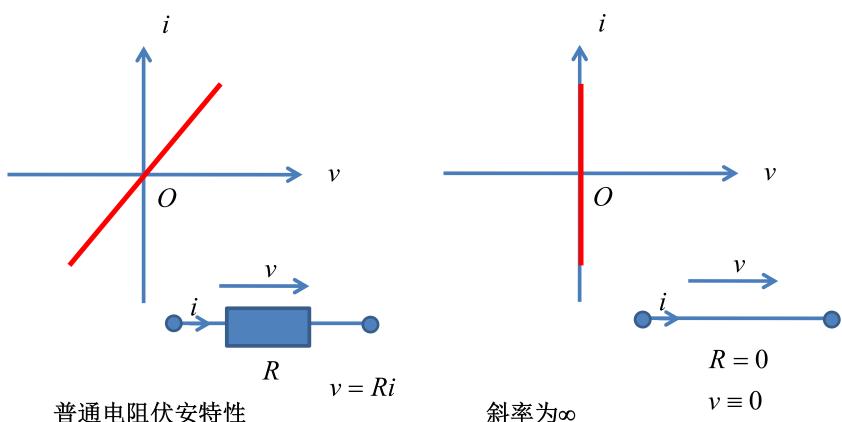
2.2 极限情况: 开路



直线斜率为电导值

电导值为0:不导电 开路

极限情况: 短路



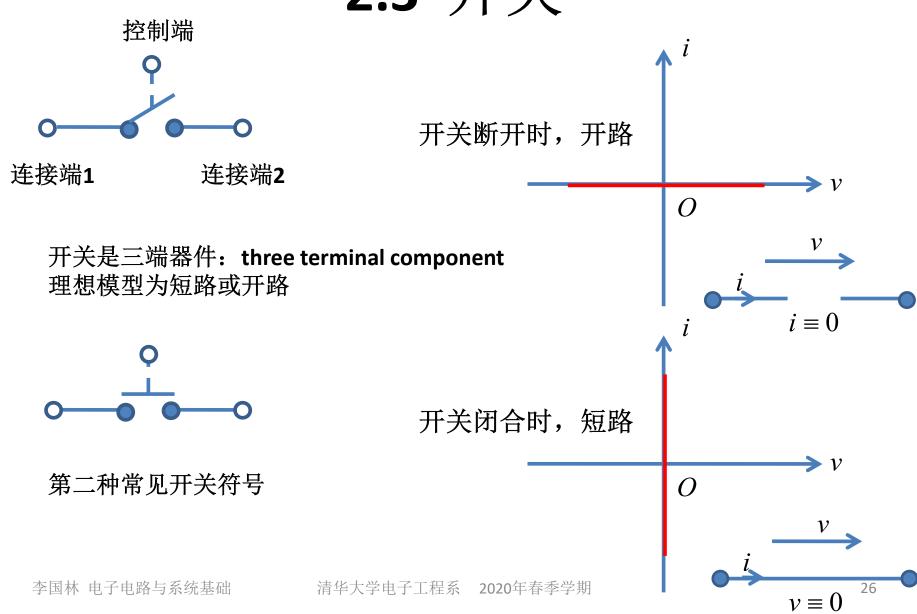
普通电阻伏安特性直线斜率为电导值

斜率为∞ 电导值为∞

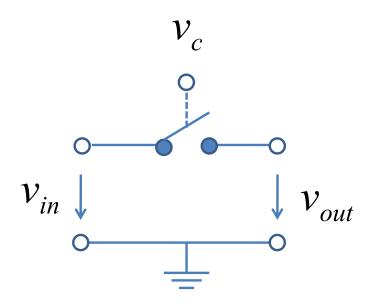
电阻值为0: 电流流动没有任何阻力

短路

2.3 开关



开关是线性的



$$v_{out} = \begin{cases} v_{in} & v_c > 0$$
开关闭合
$$0 & v_c < 0$$
开关断开

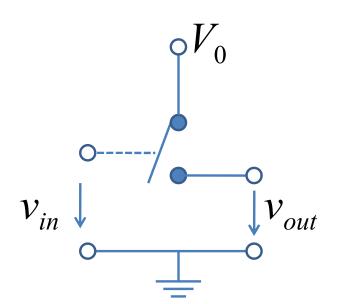
$$v_{out} = S_w(v_c) \cdot v_{in}$$

电子开关,控制端是电信号

- 添加一个地结点,构成三端口网络
- 如是使用的开关是线性的
 - 满足叠加性和均匀性
 - 但线性比值关系可能是时变的
 - 如果控制电压在正负值之间随时间而变化,则开关是线性时变系统

$$S_w(v_c) = \begin{cases} 1 & v_c > 0 \\ 0 & v_c < 0 \end{cases}$$

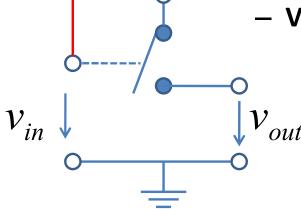
开关控制函数



开关是非线性的

$$v_{out} = \begin{cases} V_0 & v_{in} > 0$$
开关闭合
$$0 & v_{in} < 0$$
开关断开

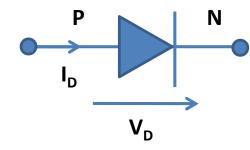
- 输入信号作为开关的控制端,开关则是一个非线性系统
 - $-V_0$ 为常数,则为非线性时不变系统
 - $-V_0$ 为随时间变化的变量,则为非线性时变系统
 - $-V_0$ 直连输入,此为非线性时不变系统



$$v_{out} = \begin{cases} v_{in} & v_{in} > 0$$
开关闭合 $0 & v_{in} < 0$ 开关断开

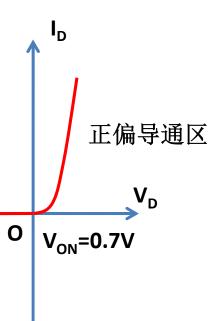
2.4 PN结二极管

• PN结二极管是将一个PN结封装 后的二端器件(单端口网络)



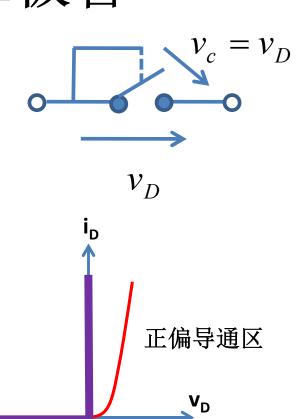
- 二极管伏安特性曲线
 - 正偏导通,反偏截止





零阶模型: 理想整流二极管

- 正向导通,反向截止
 - 导通即短路,截止即断路
 - 开关模型



0

反向击穿区

-V_{BR}: 5V, 50V, ...

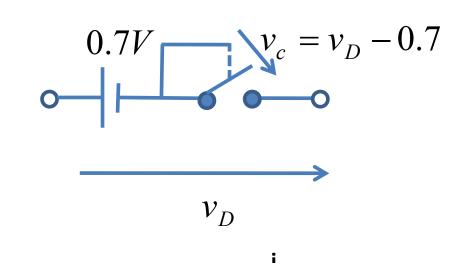
反偏截止区

$$\begin{cases} v_D = 0 & i_D > 0 (导通) \\ i_D = 0 & v_D < 0 (截止) \end{cases}$$

分段描述

一阶模型

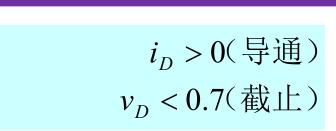
- 考虑内建电位 差影响
 - 低于势垒电压 则截止



反向击穿区

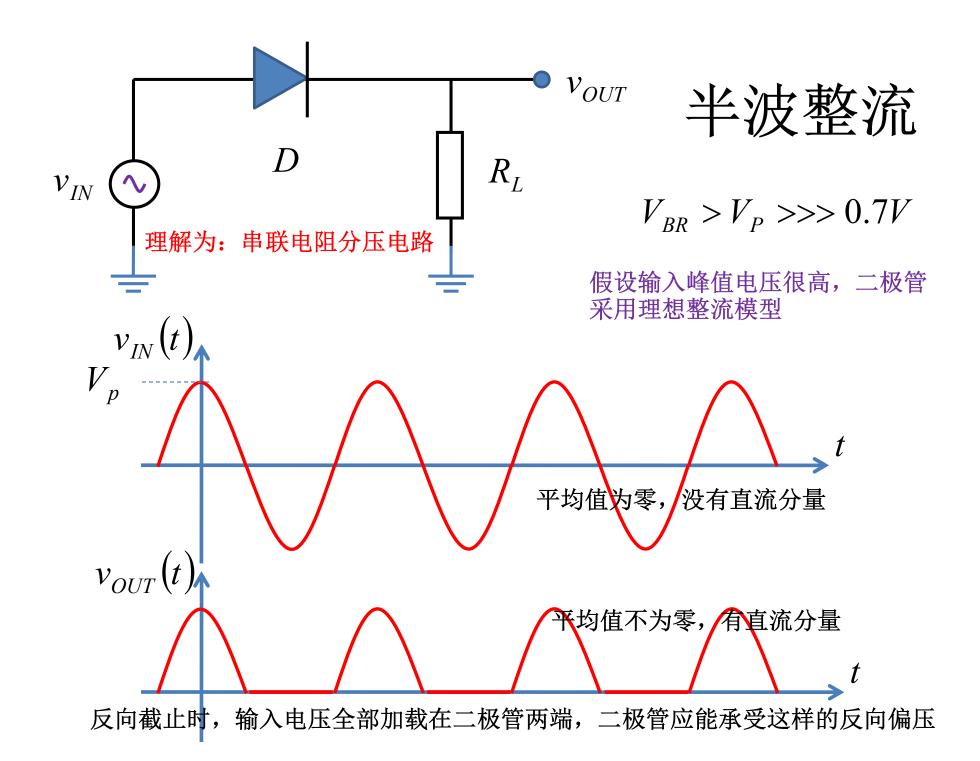
-V_{BR}: 5V, 50V, ...

反偏截止区

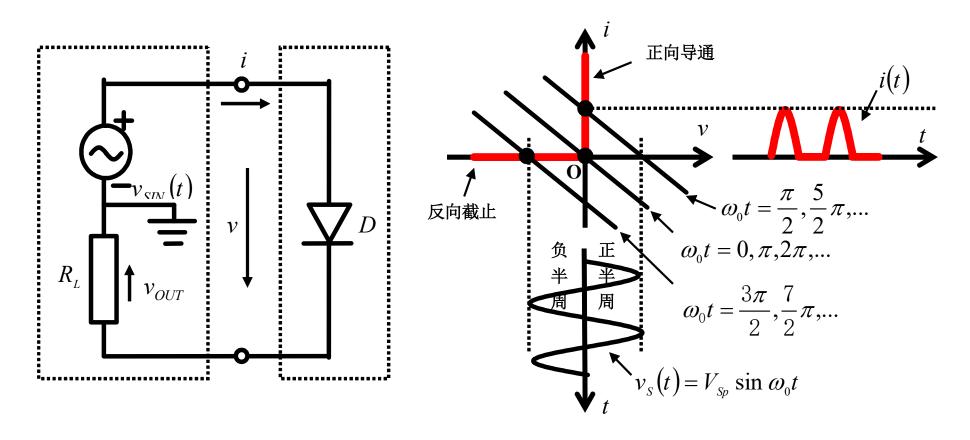


正偏导通区

 $V_{ON}=0.7V$



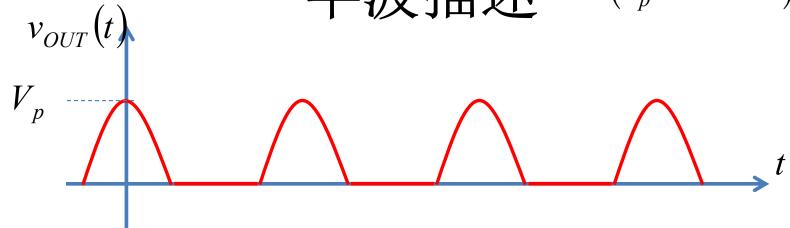
图解法理解半波信号的形成



$$v_{OUT}(t) = i(t)R_L$$

半波描述

$$\left(V_{p} >> 0.7V\right)$$

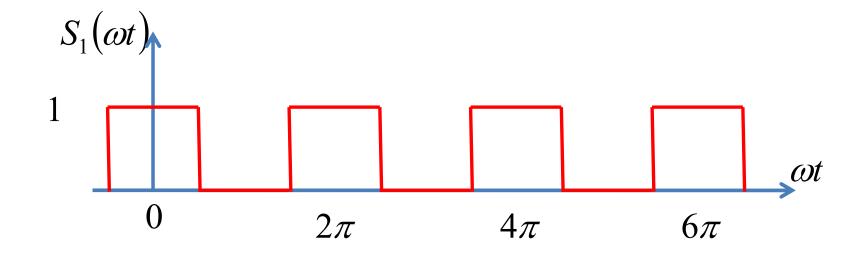


$$v_{IN}(t) = V_p \cos \omega t$$

$$v_{OUT}(t) = \begin{cases} V_p \cos \omega t & \cos \omega t > 0 \\ 0 & \cos \omega t < 0 \end{cases}$$
$$= S_1(\omega t) \cdot v_{IN}(t)$$

$$S_1(\omega t) = \begin{cases} 1 & \cos \omega t > 0 \\ 0 & \cos \omega t < 0 \end{cases} \qquad \begin{pmatrix} v_{IN} > 0 \\ v_{IN} < 0 \end{pmatrix}$$

开关函数



$$S_1(\omega t) = \begin{cases} 1 & \cos \omega t > 0 \\ 0 & \cos \omega t < 0 \end{cases}$$
$$= \frac{1}{2} + \frac{2}{\pi} \cos \omega t - \frac{2}{3\pi} \cos 3\omega t + \frac{2}{5\pi} \cos 5\omega t - \dots$$

输出频率分量

$$v_{OUT}(t) = S_1(\omega t) \cdot v_{IN}(t)$$

$$(1 \quad 2 \quad 2 \quad 2 \quad 2$$

$$= \left(\frac{1}{2} + \frac{2}{\pi}\cos\omega t - \frac{2}{3\pi}\cos3\omega t + \frac{2}{5\pi}\cos5\omega t - \dots\right) \cdot V_p \cos\omega t$$

$$= \frac{V_p}{\pi} + \frac{V_p}{2} \cos \omega t$$

周期信号可傅立叶级数分解

$$+\frac{V_{p}}{\pi}\frac{2}{1\cdot 3}\cos 2\omega t - \frac{V_{p}}{\pi}\frac{2}{3\cdot 5}\cos 4\omega t + \frac{V_{p}}{\pi}\frac{2}{5\cdot 7}\cos 6\omega t - \dots$$

$$V_{dc} = \overline{V_{OUT}(t)} = \frac{V_p}{\pi}$$

$$f_{out} = f_{in}$$
 周期信号的频

$$f_{out} = f_{in}$$

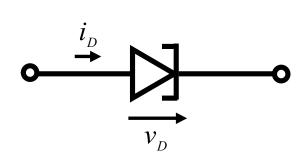
平均值和有效值

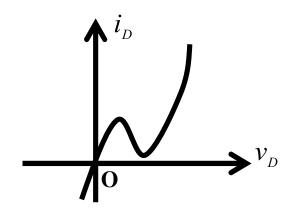
- 有效值: 代表的是功率平均效果
 - 如果两个信号的有效值相等,则它们对电阻的 热效果是一致的

$$V_{dc} = \overline{V_{OUT}(t)} = \frac{V_p}{\pi} = 0.318V_p$$

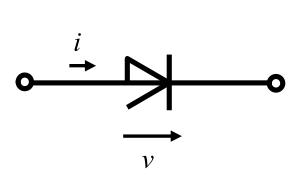
$$V_{rms} = \sqrt{\overline{v_{OUT}^2(t)}} = \frac{V_p}{2} = 0.5V_p$$

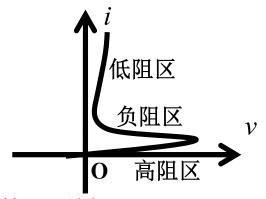
2.5 N型和S型负阻: 非线性电阻





Tunnel Diode: 隧道二极管: N型负阻

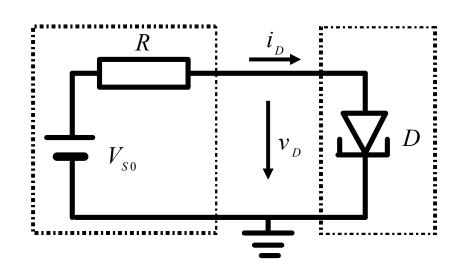


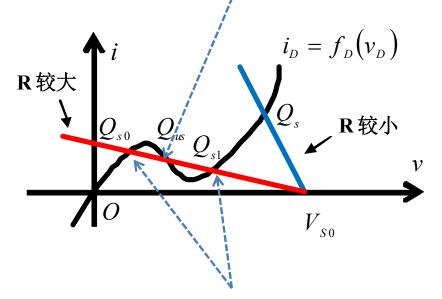


Shockley Diode: 肖克利二极管: S型负阻

非单调的非线性可能具有多值解

不稳定直流工作点 不稳定平衡点 实测 不到这个点





可以作为状态存储器使用: 0、1两个存储状态

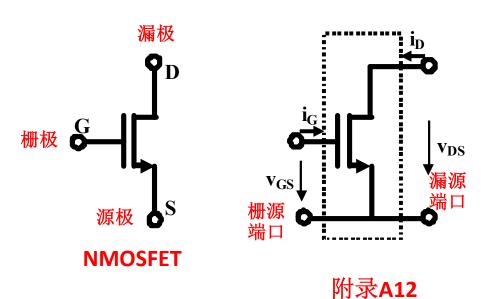
稳定直流工作点 稳定平衡点

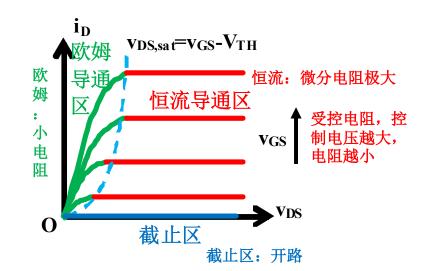
2.6 晶体管 transistor

transfer resistor: 转移电阻器

• 二端口非线性受控电阻

$$i_{G} = f_{iv,G}(v_{GS}, v_{DS}) = 0$$
 (1)





 $\frac{i_{D} = f_{iv,D}(v_{GS}, v_{DS})}{2\beta_{iv}(v_{GS} - V_{TH})^{2}} = \begin{cases}
\frac{\beta_{iv}(v_{GS} - V_{TH})^{2}}{2\beta_{iv}(v_{GS} - V_{TH})} & v_{DS} - 0.5v_{DS}^{2} \\
v_{GS} > V_{TH}, v_{DS} > v_{GS} - V_{TH} \\
v_{GS} > V_{TH}, v_{DS} < v_{GS} - V_{TH}
\end{cases}$

$$V_{DD} = 3.3V$$

 $R = 1.5k\Omega$

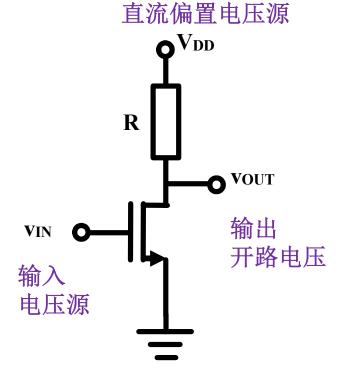
NMOS反相器

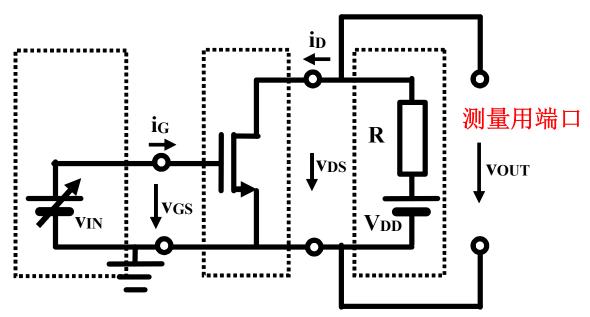
 $\beta_n = 320 \,\mu A/V^2$

$$V_{TH} = 0.8V$$

阈值电压

Threshold Voltage





$$i_{D} = f_{D,iv}(v_{GS}, v_{DS}) = \begin{cases} 0 & v_{GS} < V_{TH} \\ \beta_{n}(v_{GS} - V_{TH})^{2} & v_{GS} > V_{TH}, v_{DS} > v_{GS} - V_{TH} \\ 2\beta_{n}((v_{GS} - V_{TH})v_{DS} - 0.5v_{DS}^{2}) & v_{GS} > V_{TH}, v_{DS} < v_{GS} - V_{TH} \end{cases}$$

$$\begin{aligned} v_{GS} &< V_{TH} \\ v_{GS} &> V_{TH}, v_{DS} > v_{GS} - V_{TH} \\ v_{GS} &> V_{TH}, v_{DS} < v_{GS} - V_{TH} \end{aligned}$$

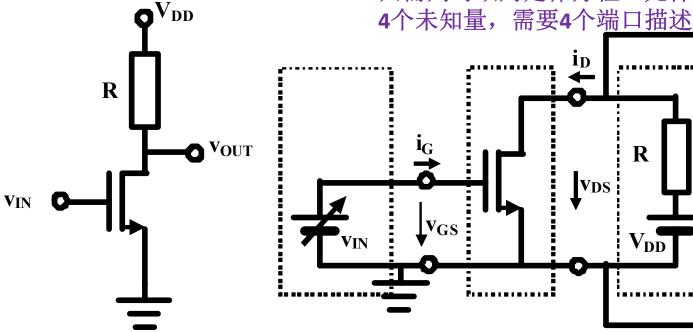
电路分析是列写端口连接关系方程和欧姆定律方程,求解方程,对方程的解进行解析的过程

分析第一步: 列方程

两个对接端口, 两套端口电压电流定义 无需列写端口连接关系方程

只需列写欧姆定律方程(元件约束方程)

4个未知量,需要4个端口描述(元件约束)方程



未知:被确定

$$v_{GS} = v_{IN}$$

恒压源约束方程

$$i_G = 0$$

NMOS栅源端口约束方程

未知: 待定
$$v_{OUT} = v_{DS} = V_{DD} - i_D R$$

$$\vec{i}_D = f_{D,iv} (v_{GS}, v_{DS}) = f_{D,iv} (v_{IN}, v_{OUT})$$

NMOS漏源端口约束方程

栅源端口对接元件约束方程

漏源端口对接元件约束方程

VOUT

两个方程

可解

两个未知量

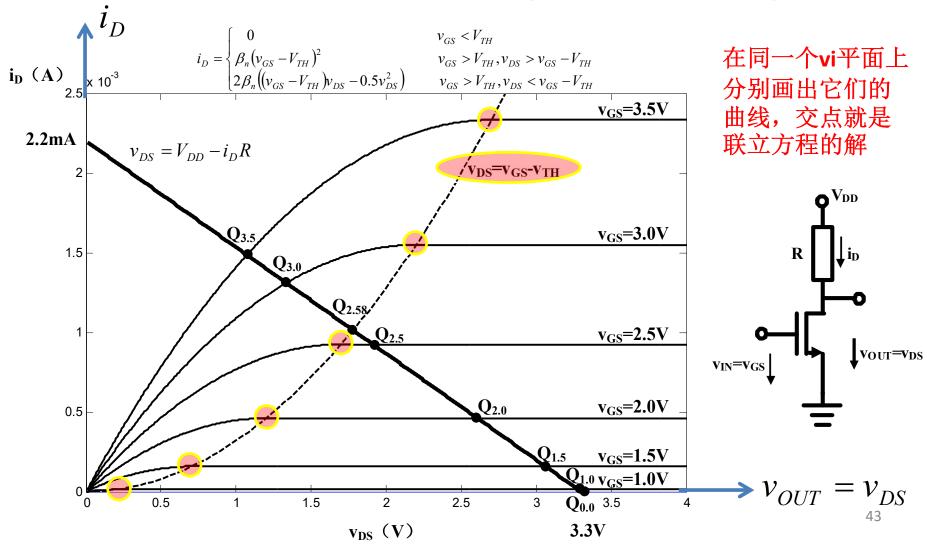
分析第二步

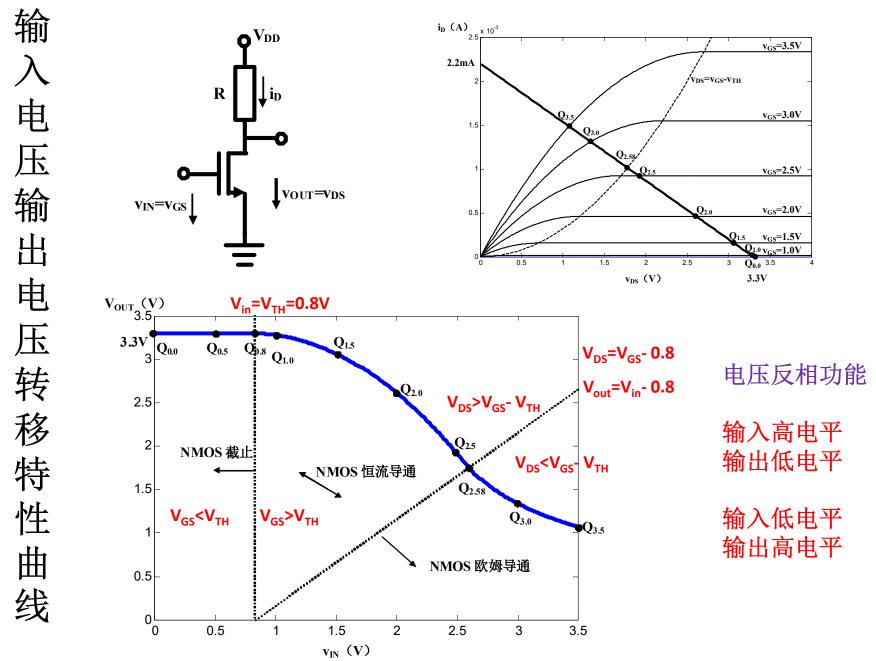
求解电路方程:图解法 $v_{OUT} = V_{DD} - i_D R$

联立方程的数学求解过程,自己看教材

$$v_{OUT} = V_{DD} - i_D R$$

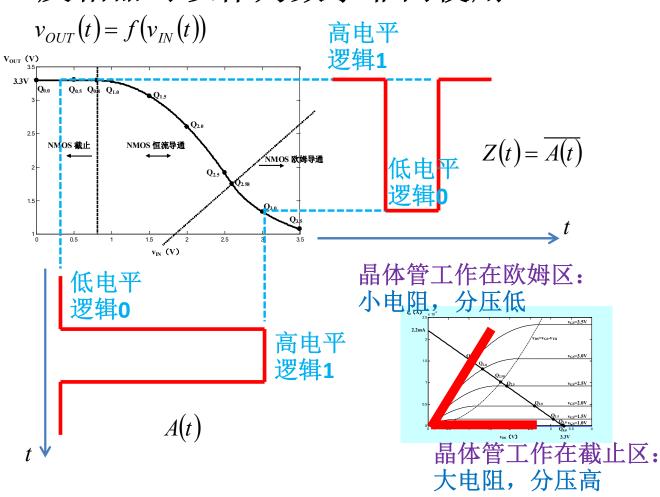
$$i_D = f_{D,iv}(v_{IN}, v_{OUT}) = f_{D,iv}(v_{GS}, v_{DS})$$

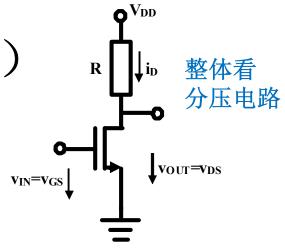


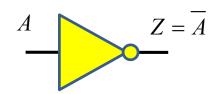


分析第三步:对解的解析(1)

从输入输出转移特性曲线看, 反相器可以作为数字非门使用







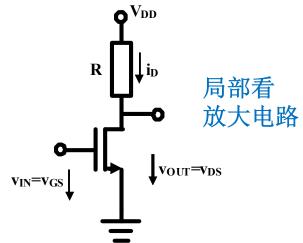
not gate

Α	not A
0	1
1	0

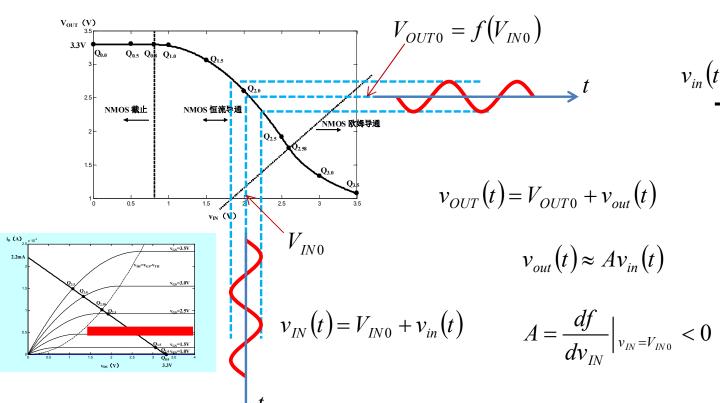
反着来,对着干

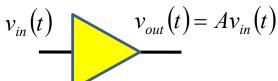
对解的解析(2)

• 从输入输出转移特性曲线看,反相器还可以作为反相电压放大器使用



$$v_{OUT}(t) = f(v_{IN}(t)) = f(V_{IN0} + v_{in}(t)) = f(V_{IN0}) + f'(V_{IN0})v_{in}(t) + 0.5f''(V_{IN0})v_{in}^{2}(t) + \dots$$



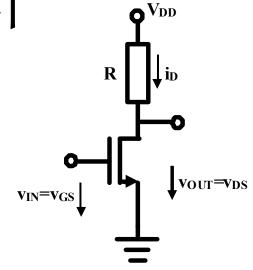


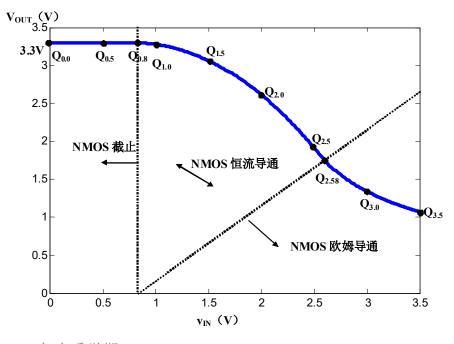
voltage amplifier

晶体管工作在恒流 区:晶体管是受控 电流源,随输入电流 压变化,输出电流、输出电压随之变化。 输出电压的线性决 输出由输入线性决 定,线性放大器

电路分析是为了电路设计

- 电路分析:列方程,解方程,对解进行解析(说明电路有什么功能)
- 原则上,对于某个电路结构,只要 正确列写方程,正确求解电路方程, 想到一个解的应用案例,即可完成 对该电路的分析
 - 列写方程,求解方程是一个数学过程,严格的数学分析过程不是本课程的目标,虽然电路CAD工具是严格的电路方程的数值解
 - 对简单电路尚可接受,大规模电路求解方程只能交给计算机
 - 电路的最终设计者是人!设计者如何理解电路?
 - 本课程的目标:培养<mark>电路抽象思维</mark> 模式,用电路语言思考电路问题, 从而具有电路设计能力
 - 电路设计者必有的素质
 - 后续章节将讨论如何进行电路抽象, 从电路等效模型上进行电路分析





2.7 等效电阻

- 金属电阻器消耗的功率转换为热能耗散出去
- 电路中的电阻不仅仅是这种电阻器,凡是吸收电能量并将其转化为其他能量形式的器件,都可等效为电阻

$$P=rac{V_{rms}^2}{R} \hspace{1.5cm} R_{ ext{
m $rac{N}{4}$}} = rac{V_{ ext{
m $rac{1}{4}$}}^2}{P_{
m Ww}}$$

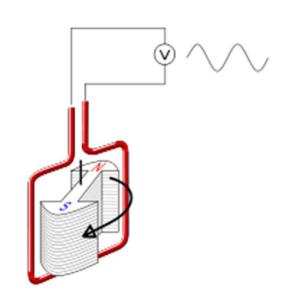
- 电热器: 95%转化为热能
- 电灯: 白炽灯8%, 荧光灯28%转成光能, 其他热能
- 电动机: 50%-90%转换为机械能, 其他热能
- 发射天线: 90%转换为辐射电磁能量
- 对电路而言,它们吸收了电能,转换为其他形式的能量,它们都被等效为电阻

电源和电阻Ⅱ 大纲

- 线性内阻电源
 - 理想电源、线性内阻电源
- 各种形式的电阻
 - 短路与开路、开关、PN结、N型负阻和S型负阻二极管、晶体管
 - 要求把握图解法理解并分析源和阻的简单连接关系
- 各种形式的电源
 - 交流发电机
 - 化学电池
 - 太阳能电池
 - 传感器
 - 信号发生器
 - 噪声源

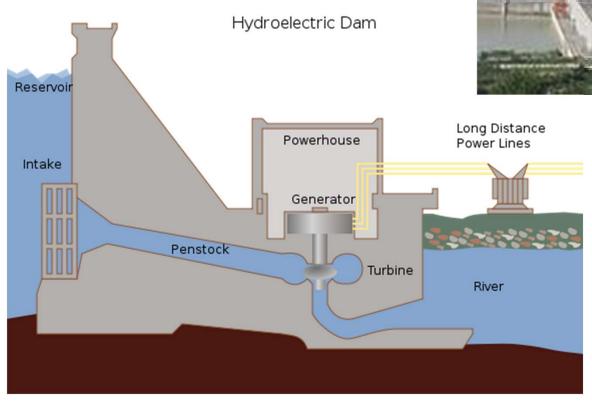
3.1 交流发电机

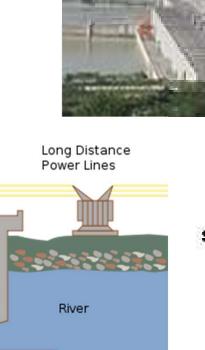
- 将机械能(mechanical energy) 转换为交流电能(electrical energy)
 - 机械能:水推动涡轮机(势能转动能),热驱动蒸汽机(化学能转动能),汽油燃烧驱动内燃机(化学能转热能转动能), 风驱动风轮机(风能转动能),…
 - 一动能驱动一个磁体在闭合回路线 圈内转动,闭合回路中则会产生 交变信号
 - 如果转动是匀速的,感生电动势对外 输出的电压信号就是正弦波,正弦波 周期等于磁体转动周期

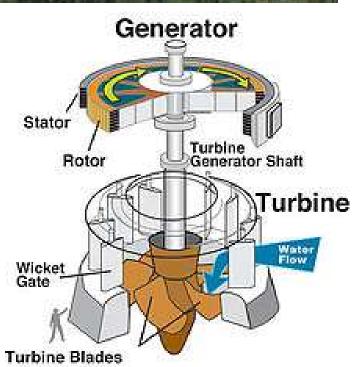


- 法拉第电磁 感应定律
 - 如四磁变路产电 知四磁变路产电 对四域变路产电 动力。如回磁变路产电 动力。如回磁变路产电如回磁变路产电如回磁变路产电如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回会生如回答性

水电





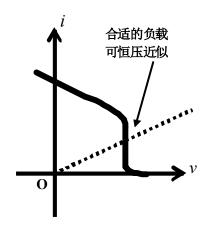


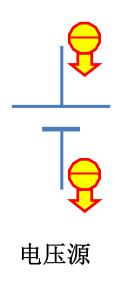
图片直接取自维基百科en.wikipedia.org

3.2 化学电池

- 电池battery通过氧化还原反应将化学能转换为电能
 - Oxidation:阳极(负电极) 发生氧化反应,失去电 子:对外释放电子
 - Redox:阴极(正电极) 发生氧化还原反应,吸 收电子: 对外吸收电子

电流流入端为阳极电流流出端为阴极







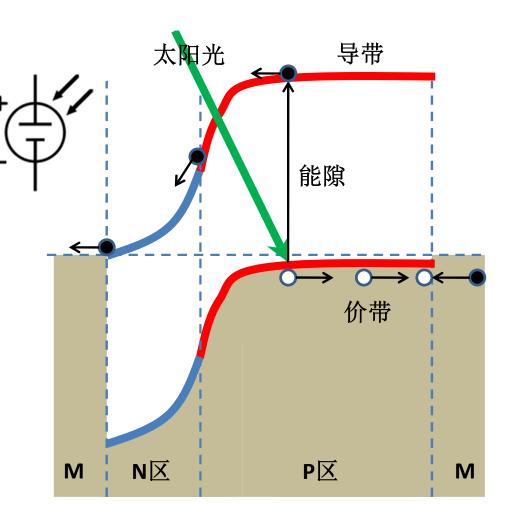
电池	内阻
9V锂电池	18Ω
9V碱性电池	1Ω
AA碱性电池	150m Ω
AA镍氢电池	20m Ω
D镍镉碱性电池	9m Ω
铅酸电池	6m Ω
氧化银电池	10 Ω

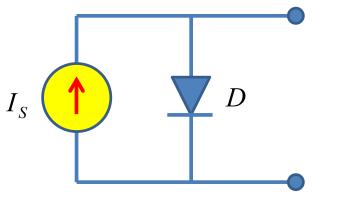
3.3 太阳能电池

solar cell

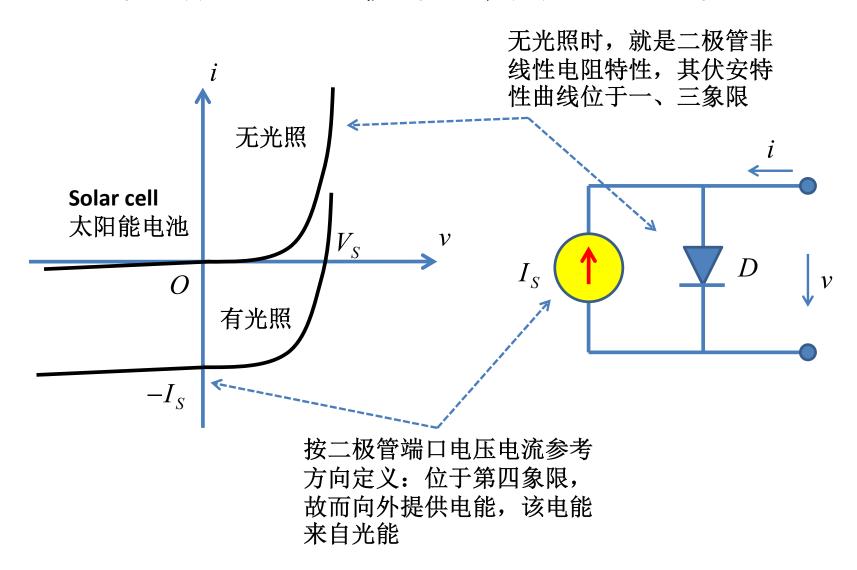
- 将光能转为电能
 - 太阳光照射电池板,光 子被电池板P区半导体 吸收
 - P区半导体材料中,电 子获得光子能量,从价 带轨道跳入导带,成为 自由电子,同时形成一 个空穴
 - 多余能量以热形式耗散
 - 电子向N区移动,对外 输出直流电流
 - 直流电流源
 - 非线性内阻







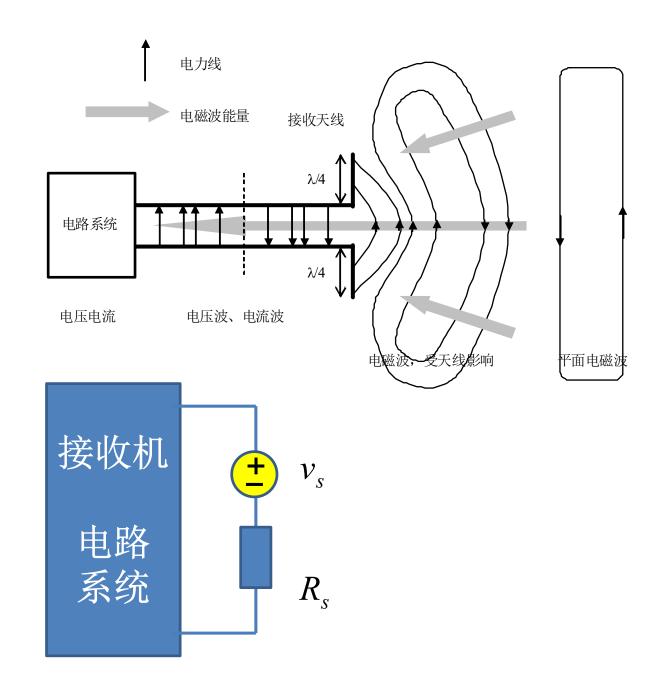
太阳能电池伏安特性曲线



3.4

传感器例

天线



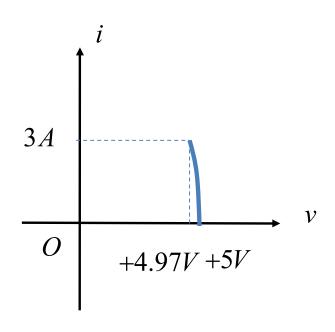
下节课内容

- 本周习题课
 - 第一周习题讲解
 - 电源补充讨论
 - 额定功率
 - 噪声源
 - 第二章练习节选讨论

- 下周2理论课: 如何确保能够列写出完备的方程
 - 电路基本定律
 - 列写电路方程的方法
 - 等效电路法
 - 基本定理: 替代定理, 叠加定理

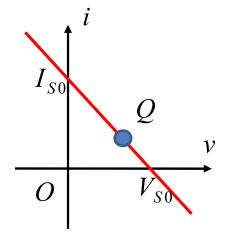
作业1: 电源的线性抽象

- - 说明你是如何考虑的?

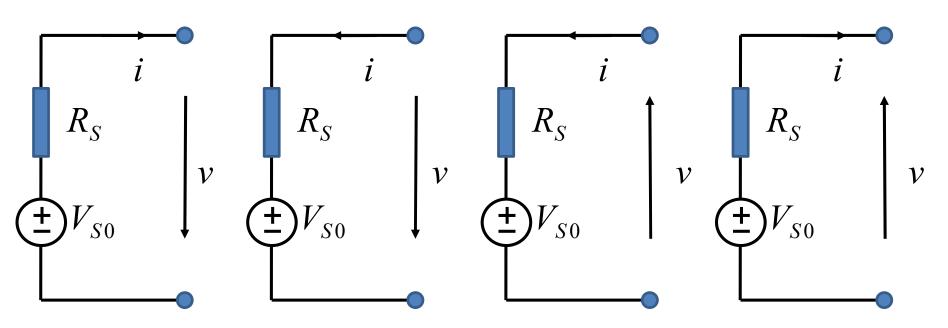


- 下面四个电压源是同一电压源,但是由于电压电流参考方向规定的原因,其伏安特性曲线不同
 - (**1**) 画出对应的四条伏安特性曲线,比较其不同之处
 - (2)将电压源模型转化为电流源模型,描述伏安特性曲线与两种模型及端口电压、电流参考方向的关系

作业**2** 关联参考方向 伏安特性曲线



这里:直流电压源 V_{so} 的实际方向就是图示标定方向,即 $V_{so}>0$ 。

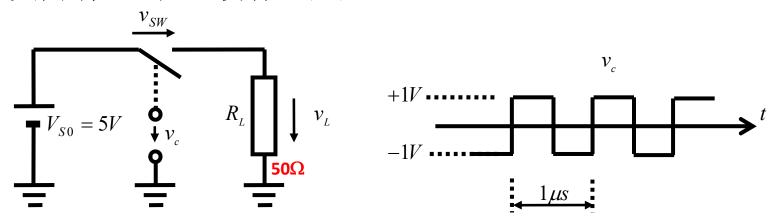


电源端口 关联参考方向定义

网络端口通常 关联参考方向定义

作业3 简单逆变器

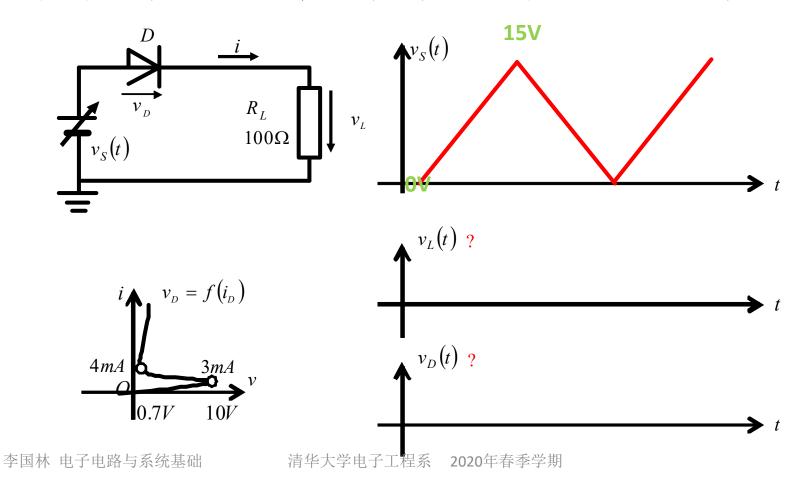
• 练习2.30:假设直流电压源电压为+5V,开关控制电压v_c为 1MHz频率的±1V幅度的方波信号。v_c=+1V时开关闭合,5V电压全部加载到电阻R_c上,v_c=-1V时开关断开,5V电压全部加载到开关两端,电阻上没有电流流通。



- (1) 画出电阻两端电压 $v_L(t)$ 和开关两端电压 $v_{sw}(t)$ 的时域波形。
- (2) 电阻获得的直流电压为多少伏?
- (3) 电阻获得的瞬时功率如何变化?
- (4) 电阻获得的平均功率为多少? 折合为有效值电压, 为多少伏的电压?
- (5) 开关消耗功率为多少?
- (6)负载电阻上消耗的直流功率和交流功率分别为多少?

作业4: S型负阻做开关

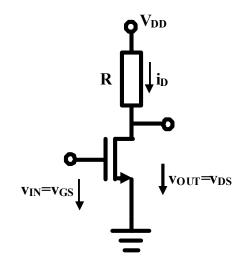
• 用图解法分析V_{so}由0电压变化到15V,再由15V 变化到0V,这个过程中,电阻上的电流大小

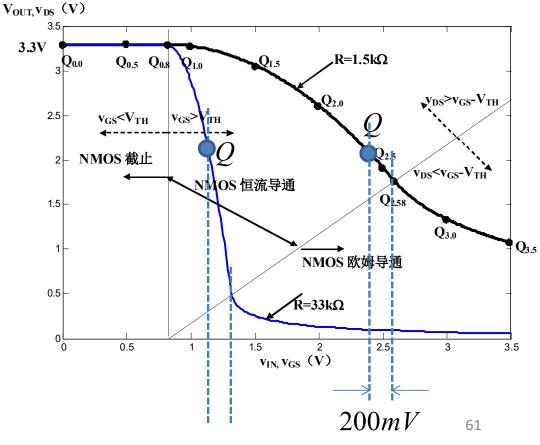


60

作业5 反相电压放大倍数 选作题:需要求解数学方程

- 选取NMOS反相器的直流工作点位于恒流导通区,且输入电流导通区,且分界点电压处姆区分界点电压处理压放大器的电压增益
 - $-R=1.5k\Omega$
 - $-R=33k\Omega$





CAD作业

- 在库中选择一个晶体管
- 自行选择不同阻值的偏置电阻R
- 画出输入输出转移特性曲线
- 寻找最适当的直流工作点,使得交流小信号放大的线性度最好
 - 在所有工作点中,相同交流小信号正弦波幅度, 具有最小的总谐波失真

