模电作业

2021251124 古翱翔

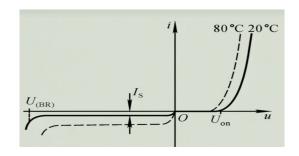
2023年6月21日

目 录

1 半导体器件

P3N5(3p) (穴电), PN 结多子扩散形成电流,

1.1 二极管



击穿电压: U_{BR} , 开启电压: U_{on} , 反向电流: I_s , 最高频率 f_m 。温度升高, 左下。

1.1.1 等效电路

我们需要知道等效电路是什么样子的,用 非线性用线性表示出来。有两种,一种是外特 性的等效,一种是模型原理上的等效。伏安特 性折线化

定理 1.1 (二极管电流方程).

$$i = I_s(e^{\frac{u}{U_T}} - 1)$$

可以等效成理想,考虑压降,考虑压降和 线性斜率,微变等效电路。

对于微变等效电路,已正向导通,有

$$I = I_s e^{\frac{U}{U_T}} \tag{2.1}$$

1.2 双极型晶体管 2

1.1.2 怎么计算工作状态

只有一个 断开算两端电压

两个或者多个

共阴阳只有一个可以正常工作,可 以看谁不共的大或者使用**假设**法。

稳压二极管

工作在击穿区?

其他 SI 0.7, GE 0.2

1.2 双极型晶体管

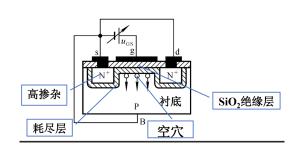
1.2.1 晶体管的主要参数

极限参数有最大允许功耗,集电极最大允许电流 $I_{C}M$,反向击穿电压 $U_{(BR)CEO}$

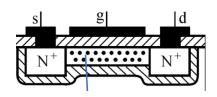
1.3 单极型晶体管 FET

低功耗,噪声小,体积小,抗辐照性强, 只有<u>多子</u>参与导电,<u>压控</u>。分为<u>结</u>型 (JET) 和绝缘栅型 (MOS 管)。

1.3.1 N 沟道增强型绝缘栅型 MOS 管

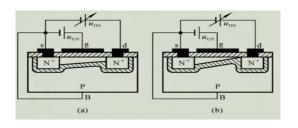


g 栅极, S 源极, d 漏极, 分别对应三极管的(b,e,c), U_{GS} 增大到一定程度, 再继续增大, 导电沟道将变厚, ds 之间**电阻** 变小。

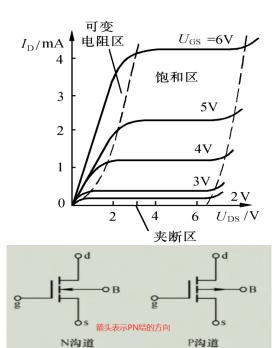


此时如果要出现电流,那我们只需要在 ds 两端加一个电压 U_{ds} 就行,此时固定 USG,研究 U_{ds} 对 i_D 的影响, gs 电位差变小, 沟道开

始倾斜, U_{ds} 增大,沟道越来越倾斜, i_D 增大,但是增大的速度越来越慢,最后趋于饱和。



当 $U_{GS} - U_{DS} = U_{GS(th)}$ 成为预夹断,再增加电阻增大,之后近似恒流。



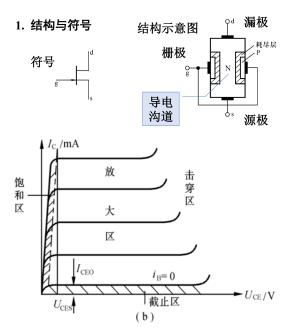
他本身没有沟道,那能不能让他一开始就 有沟道?

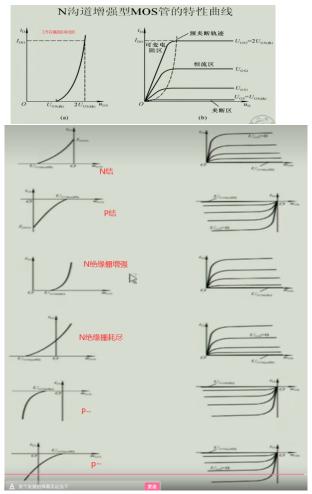
N沟道耗尽型 MOS 管

1.3.2 N 沟道耗尽型绝缘栅型 MOS 管

天生有沟道,有一个参数叫做 $U_{GS(off)}$,称作夹断电压。

1.3.3 N 沟道结型场效应管





天生有沟道, 加反压使其夹断, 是真夹 断。

> 其中漏极电流和 gs 之间电流方程为(对 应上图曲线)

$$i_D = I_{DO}(\frac{u_{GS}}{U_{GS(th)}} - 1)^2$$
 (2.1.a)

$$i_D = I_{DO}(\frac{u_{GS}}{U_{GS(th)}} - 1)^2$$
 (2.1.a)
 $i_D = I_{DSS}(1 - \frac{u_{GS}}{U_{GS(off)}})^2$ (2.1.b)

其中 I_{Dss} 为 $U_{GS}=0$ 时的漏极电流,其中 I_{Do} 为 $U_{GS}=2U_{GS(th)}$ 时的漏极电流.(2.1.a) 是 对 N 沟道绝缘栅型增强 (MOS) 管, (2.1.b) 是 对 N 沟道结型 (JET) 管。直流参数

 $U_{GS(th)}, U_{GS(off)}, I_{Dss}, R_{GS(DC)}$

漏极,源极和栅极。有转移和输出特性曲 线。

场效应管的特性曲线和参数

交流参数 跨导 gm

2 基本放大电路 4

2 基本放大电路

照过程(电容耦合下),有如下

第一讲 放大电路的组成及工作原理

第二讲 放大电路的分析方法

第三讲 工作点稳定电路

第四讲 放大电路的三种组态及其性能比较

第五讲 场效应管基本放大电路

第六讲 差动放大电路

 $u_{BE} = u_i (3.1.a)$

$$i_B = \frac{u_{CC} - u_{BE}}{R_P} \tag{3.1.b}$$

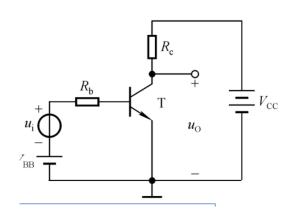
$$i_C = \beta i_B \tag{3.1.c}$$

$$u_{CE} + R_C i_C = u_{CC} \tag{3.1.d}$$

是<u>**功率</u>** 放大,本质上还是能量控制和放 大,必要条件是要有有源元件,前提是不失 真,用**正弦波** 测试。</u>

2.1 怎样构建(基本放大电路)

我们只有一个小功率信号,元件,电源。 让晶体管工作在<u>放大</u> 区,小信号需要控制 i_B , 实际上是控制 U_{BE} 。



首先是正反偏,然后输入加入电阻保护,加上输出电阻输出电压。

VBB 抬高小信号电压,使三极管发射结正偏。

 $V_{\mathbb{C}}$ 使得三极管集电结反偏。

 R_b 保护。

 R_c 使得输出电压。

u_i 输入电压

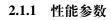
静态工作点 Q

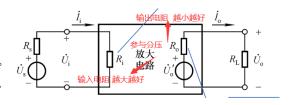
 $u_i = 0$ 的时候,此时各个参数的表示为 $I_{BO}, I_{CO}, U_{BEO}, U_{CEO}$ 。

静态工作点的必要性

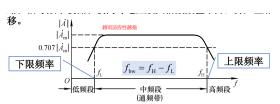
因为要解决失真问题, 使三极管工作在 线性区, 使信号不失真。

对于共射放大电路,负载上无直流份量, 容短 也可以在输入或者输出加上**耦合电容**来隔离 先静后动。 **直流**,通过交流,叫做阻容耦合电路。我们按 解和微变等效。





任何一个放大电路都可以看作是一个二端口网路,定义放大倍数为输入和输出量之比,但是电压放大倍数 A_{uu} 是最常被研究的通频带



定义 2.1 (非线性失真系数).

$$D = \frac{\sqrt{\sum_{i=1}^{\infty} U_{i+1}^2}}{U_1}$$

最大输出功率 p_{om} , 电源效率为 $\eta = \frac{p_{om}}{p_v}$

2.1.2 直流通路和交流通路

直流通路 $U_S = 0$,保留 R_s 电, 容开路,电感 短路。用于研究静态工作点

交流通路 直流电源短路 (如 V_{CC}),大容量电容短路。用于动态参数研究

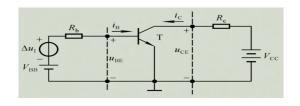
先静后动。静态有计算和图解, 动态有图 解和微变等效。

2.2 静态分析方法 5

静态分析方法 2.2

2.2.1 图解法

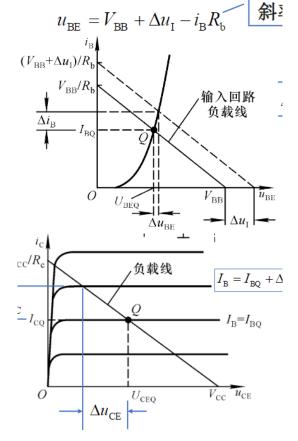
在三极管的输入和输出曲线上, 画出外部 的工作线。



$$i_b = \frac{V_{BB} - U_{BE}}{P}$$
 (3.1.a)

$$i_b = \frac{V_{BB} - U_{BE}}{R_b}$$
 (3.1.a)
 $i_c = \frac{V_{CC} - U_{CE}}{R_c}$ (3.1.b)

(3.1.a) 是对于输入曲线, (3.1.b) 对于输出曲线。 纵坐标是 $\frac{V_{CC}}{R_c}$,横坐标是 V_{CC} ,对于放大倍数, 有如下:



2.2.2 图解最大不失真电压以及直流交流负 载线

| 名称 | 斜率 | 其他 |
|------|-----------------------|------|
| 直流负载 | $-\frac{1}{R_c}$ | 交于 Q |
| 交流负载 | $-\frac{1}{R_c//R_L}$ | |

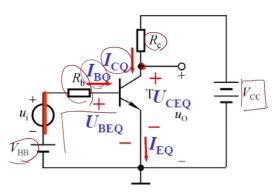
表 1

2.2.3 电位分析法

个地写起来,使用基尔霍夫电压定 律。

2.2.4 估算法

本质是两个直线相交。利用 $U_{BEQ=0.7V}$



$$V_{BB} = R_b I_{BQ} + 0.7 (3.2.a)$$

$$I_{B_Q}: I_{CQ}: I_{EQ} = 1: \beta: 1+\beta$$
 (3.2.b)

2.2.5 等效电路

先找 Q 点,再找 $r_{be} = r_{bb} + (H\beta) \frac{U_T}{I_{EQ}}$

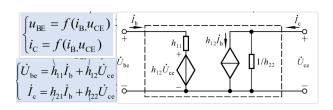
动态分析

2.4 h参数等效电路

中低频, 小信号。

2.4.1 三极管的等效模型

三极管可以简化成一个 h 参数微变等效 模型



$$\begin{split} U_{be} &= I_b(r_{bb'}) + I_e(r_{b'e}) \\ r_{be} &= \frac{U_{be}}{I_b} = r_{bb'} + r_{b'e} \\ &= r_{bb'} + (1 + \beta) \frac{U_T}{I_{EQ}(mA)} \\ &= r_{bb'} + \frac{U_T}{I_{BQ}} \end{split}$$

并且一般的来说有如下

$$h_{11}=r_{be}\approx 0$$

路, 所以可直接当接地。具体如下图 (3.3.a)

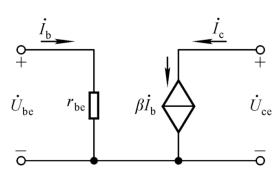
2.4.2 直接接法

$$h_{12} = \frac{\Delta_{BE}}{\Delta_{CE}} \tag{3.3.b}$$

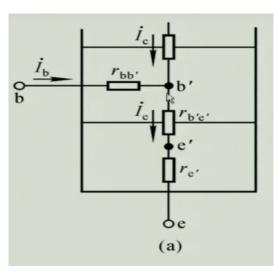
$$h_{21} = \beta \approx \infty \tag{3.3.c}$$

$$h_{22} = \frac{1}{r_{ce}} \tag{3.3.d}$$

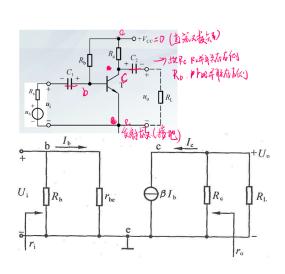
继续简化就可以得到



并且有 rbb 为基区体积电阻, rbe 为发 射结微分电阻, r_{ce} 为集电结微分电阻, U_T = $26(mV)_{\circ}$



之前等效的左b右c下e。 VCC 对交流短



下面计算一些常用参数

$$A_u = \frac{U_o}{U_i} = \frac{-i_c R_o}{i_b r_{be}} = -\frac{\beta R_o}{r_{be}}$$
 (3.4.a)

$$R_i = \frac{U_i}{I_i} = R_b / / r_{be}$$
 (3.4.b)

$$R_o = \frac{U_o}{I_o} = R_c / / R_L \approx R_c \tag{3.4.c}$$

$$r_{be} = r_{bb'} + \frac{U_T}{I_{BO}}$$
 (3.4.d)

$$A_I \approx \beta \frac{R_L'}{R_L} \tag{1}$$

2.4.3 失真分析

放大电路 Q 点的稳定性

温度, 电源波动, 元器件老化都会引起 Q 点波动。会失真,截至失真,饱和失真。

2.5.1 如何稳定

所谓 Q 点稳定, 是指 I_{CQ} 和 U_{CEQ} 在温度变化时基本不变, 这是靠 I_{BQ} 的变化得来的 (加了反馈电阻 R_e)。

