

## MỤC LỤC

### PHẦN I. KỸ THUẬT TỔNG TỤ

#### *Ch- ong I- Vật liệu và linh kiện điện tử*

- §1. Chất bán dẫn nguyên chất và chất bán dẫn tạp chất
- §2. Tiếp giáp P — N và tính chất chỉnh l- u của điốt bán dẫn
- §3. Tranzitor l- ống cực (Tranzitor Bipolar)
- §4. Các dạng mắc mạch cơ bản và các họ đặc tuyến của Tranzitor
- §5. Phân cực và ổn định điểm làm việc của Tranzitor
- §6. Tranzitor Tr- ống <FET> - (Field Effect Tranzitor)
- §7. Thyristo và các ứng dụng của Thyristo
- §8. Triăc
- §9. Đιăc

#### *Ch- ong II- Khuếch đại*

- §1. Khái niệm chung
- §2. Tầng khuếch đại dùng Tranzitor Bipolar.
- §3. Ghép giữa các tầng khuếch đại.
- §4. Khuếch đại một chiều.
- §5. Khuếch đại dùng vi mạch thuật toán (OA)
- §6. Nguồn một chiều

### PHẦN II. KỸ THUẬT XUNG

#### *Ch- ong III- Các chế độ khoá của dụng cụ bán dẫn trong thiết bị xung*

- §1. Khái niệm chung
- §2. Chế độ khoá của Tranzitor
- §3. Chế độ khoá của Khuếch đại thuật toán

#### *Ch- ong IV- Các ph- ơng pháp tạo và biến đổi dạng xung*

- §1. Các mạch tạo điện áp biến đổi đ- ờng thẳng (ĐA.BĐĐT)
  1. Mạch tạo ĐA.BĐĐT dùng Tranzitor có khâu ổn dòng.
  2. Mạch tạo ĐA.BĐĐT dùng vi mạch KĐTT.
- §2. Các mạch đa hài tự kích.
  1. Đa hài tự kích dùng Tranzitor
  2. Đa hài tự kích dùng Khuếch đại thuật toán
  3. Đa hài tự kích dùng IC 555

### PHẦN III- KỸ THUẬT SỐ

#### *Ch- ơng V- Cơ sở đại số logic và các phân tử logic cơ bản (6 tiết)*

§1. Cơ sở đại số logic

§2. Các ph- ơng pháp biểu diễn hàm logic

§3. Các ph- ơng pháp tối thiểu hóa hàm logic

1. Ph- ơng pháp đại số

2. Ph- ơng pháp bìa Các nô

§4. Các phân tử logic cơ bản

1. Phân tử phủ định logic (phân tử đảo- NOT)

2. Phân tử ‘Và’ (AND)

3. Phân tử ‘Hoặc’ (OR)

4. Phân tử ‘Và-phủ định’ (NAND)

5. Phân tử ‘Hoặc - phủ định’ (NOR)

§5. Một số phân tử logic thông dụng

1. Phân tử t- ơng đ- ơng (cùng dấu)

2. Phân tử khác dấu (cộng modul 2)

#### *Ch- ơng VI - Các mạch Trigơ (5 tiết)*

§1. Trigơ R-S

1. Trigơ R-S không đồng bộ.

2. Trigơ R-S đồng bộ

§2. Trigơ chính — phụ (Trigơ M - S)

§3. Trigơ vạn năng J-K

§4. Trigơ đếm T

§5. Trigơ D (Delay)

§6. Chuyển đổi Trigơ vạn năng J-K thành các loại Trigơ khác.

1. Chuyển đổi Trigơ J-K thành Trigơ R-S

2. Chuyển đổi Trigơ J-K thành Trigơ D

3. Chuyển đổi Trigơ J-K thành Trigơ đếm T

#### *Ch- ơng VII - Bộ đếm (5 tiết)*

§1. Các bộ đếm nhị phân

1. Bộ đếm nhị phân kiểu nối tiếp (không đồng bộ )

2. Bộ đếm nhị phân kiểu song song (đồng bộ)

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

§2. Bộ đếm nhị phân có môđun đếm bất kỳ

§3. Bộ đếm nhị phân ng- ợc (trừ xung)

§4. Bộ đếm nhị phân thuận ng- ợc

## ***Ch- ơng VIII- Một số hệ logic thông dụng (4 tiết)***

§1. Các bộ ghi

§2. Bộ biến đổi mã và giải mã

1. Bộ biến đổi mã nhị phân sang mã "1 từ n"

2. Bộ giải mã nhị — thập phân (BCD) sang mã thập phân 7 dấu

§3. Bộ chọn kênh, phân kênh

1. Bộ chọn kênh

2. Bộ phân kênh

## ***Ch- ơng IX- Biến đổi số - t- ơng tự và t- ơng tự - số (3 tiết)***

§1. Giới thiệu chung

§2. Bộ biến đổi số - t- ơng tự (DAC)

§3. Bộ biến đổi t- ơng tự - số (ADC)

## PHẦN I. KỸ THUẬT T- ƠNG TỬ

### CH- ƠNG I. VẬT LIỆU VÀ LINH KIỆN ĐIỆN TỬ

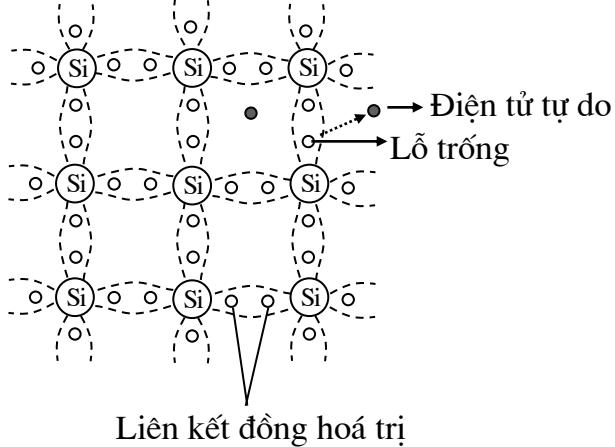
#### §1. CHẤT BÁN DẪN NGUYÊN CHẤT VÀ CHẤT BÁN DẪN TẠP CHẤT

##### 1. Chất bán dẫn nguyên chất (chất bán dẫn thuần)

Hai chất bán dẫn thuần điển hình là Si (14) và Ge (32), chúng có đặc điểm chung là ở lớp ngoài cùng đều có 4 điện tử hoá trị. Ta xét nguyên tử Si trong mạng tinh thể.

Khi vật liệu Si đ- ợc chế tạo thành tinh thể thì từ trạng thái xấp xếp lỏng lẻo chúng trở thành trạng thái hoàn toàn trật tự. Khi đó khoảng cách giữa các nguyên tử cách nhau.

- Bốn điện tử lớp ngoài cùng của 1 nguyên tử không những chịu sự ràng buộc với hạt nhân của chính nguyên tử đó mà còn liên kết với 4 nguyên tử đứng



cạnh nó, hai nguyên tử đứng cạnh nhau có một điện tử góp chung.

- Mỗi một điện tử trong đôi góp chung vừa chuyển động xung quanh hạt nhân của nó vừa chuyển động trên quỹ đạo của điện tử góp chung. Sự liên kết này đ- ợc gọi là liên kết đồng hóa trị.

□ nhiệt độ xác định, do chuyển động nhiệt, một số điện tử góp chung dễ dàng tách khỏi mối liên kết với hạt nhân để trở thành các *điện tử tự do*, đó là hạt dẫn điện tử.

- Khi 1 điện tử tách ra trở thành điện tử tự do thì để lại 1 liên kết bị khuyết (lỗ trống). Khi đó các điện tử góp chung ở đôi kề cạnh dễ dàng bị rơi vào lỗ trống đó tạo thành sự di chuyển của các điện tử góp chung. Sự di chuyển này giống nh- sự di chuyển của các điện tích d- ơng, đó là sự di chuyển của *lỗ trống*.

Nh- vậy, *lỗ trống* cũng là loại hạt mang điện. Khi đặt một điện tr- ờng lên vật liệu bán dẫn thì xuất hiện hai thành phần dòng điện chạy qua nó: thành phần dòng điện do các *điện tử tự do* chuyển động có h- ơng và thành phần dòng điện *lỗ trống* do điện tử góp chung dịch lấp lỗ trống. *Điện tử tự do mang điện âm, lỗ trống mang điện d- ơng*.

Các điện tử chuyển động ng- ợc chiêu với véc tơ c- ờng độ điện tr- ờng còn các lỗ trống thì chuyển động cùng chiêu tạo nên dòng điện trong chất bán dẫn.

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

\* Nh- vậy: Bán dẫn mà dẫn xuất đ- ợc thực hiện bằng cả hai loại hạt mang điện (điện tử tự do và lỗ trống) có số l- ợng bằng nhau đ- ợc gọi là chất bán dẫn thuần (nguyên chất).

### 2. Chất bán dẫn tạp chất.

Để nâng cao tính dẫn điện trong vật liệu bán dẫn, ta thực hiện pha thêm tạp chất vào chất bán dẫn nguyên chất, gọi là chất bán dẫn tạp.

#### a- Chất bán dẫn tạp loại P

Ta pha thêm tạp chất là những nguyên tố thuộc nhóm III trong bảng tuần hoàn (B<sub>a</sub>, In...) vào trong mạng tinh thể của nguyên tử Si. Khi đó trong mạng tinh thể, một số nguyên tử Ba sẽ thay thế vị trí một số nguyên tử Si, 3 điện tử hoá trị của Ba sẽ tham gia vào 3 mối liên kết với 3 nguyên tử Si bên cạnh, còn mối liên kết với nguyên tử Si thứ 4 bị thiếu 1 điện tử đ- ợc coi nh- 1 lỗ trống. Các mối liên kết bị thiếu 1 điện tử này dễ dàng đ- ợc lấp đầy bởi một điện tử đ- ợc bắn ra từ các mối liên kết bên cạnh bị phá vỡ, nh- vậy lỗ trống có thể di chuyển đ- ợc, tạo thành dòng điện

- Khi nhiệt độ tăng lên số mối liên kết bị phá vỡ càng nhiều làm cho số l- ợng điện tử tự do và lỗ trống tăng. Nh- ng ở tạp chất có pha thêm các tạp chất thuộc nhóm III thì số l- ợng các lỗ trống bao giờ cũng lớn hơn số l- ợng các điện tử tự do.

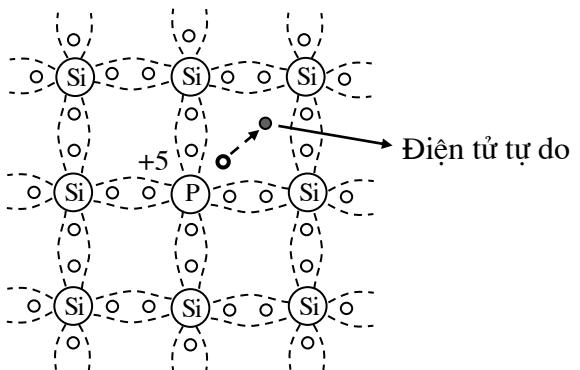
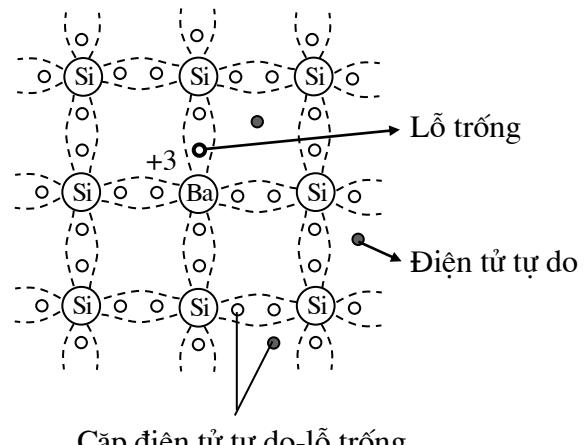
\* Nh- vậy:

Vật liệu bán dẫn mà dẫn xuất đ- ợc thực hiện chủ yếu bằng các lỗ trống gọi là chất bán dẫn tạp loại P. Lỗ trống gọi là hạt dẫn điện đa số. Điện tử tự do là hạt dẫn điện thiểu số.

#### b- Chất bán dẫn tạp loại N

Ta pha thêm các nguyên tố thuộc nhóm V trong bảng tuần hoàn (As, P...) vào trong cấu trúc mạng tinh thể của nguyên tử Si khi đó một số nguyên tử P sẽ thay thế một số vị trí nguyên tử Si trong mạng tinh thể.

Nguyên tử P có 5 điện tử hoá trị, 4 trong 5 điện tử hoá trị sẽ tham gia vào 4 mối liên kết với 4 nguyên tử Si đứng xung quanh nó, còn điện tử hoá trị thứ 5 không tham gia vào mối liên kết nào mà chịu sự ràng buộc rất yếu với lực hút hạt nhân, chúng dễ dàng tách khỏi mối liên kết với hạt nhân để trở thành



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

các điện tử tự do và sẽ tham gia vào việc vận chuyển dòng điện. Khi nhiệt độ tăng lên, số mối liên kết bị phá vỡ càng tăng sinh ra nhiều cặp điện tử tự do-lô trống. Nh- ng ở chất bán dẫn pha thêm tạp chất thuộc nhóm V thì số l- ợng các điện tử tự do bao giờ cũng lớn hơn số l- ợng các lô trống.

\* Nh- vậy, *loại bán dẫn mà dãnh xuất đ- ợc thực hiện chủ yếu bằng các điện tử tự do gọi là chất bán dẫn tạp loại N*. Điện tử tự do là hạt dãnh đa số, lô trống là hạt dãnh thiểu số.

## §2. TIẾP GIÁP P - N. TÍNH CHẤT CHỈNH L- U CỦA ĐIỐT BÁN DÃNH

### I. Tiếp giáp P-N khi ch- a có điện tr- ờng ngoài.

Khi cho hai khối bán dẫn P và N tiếp xúc với nhau, giữa hai khối bán dẫn hình thành một mặt tiếp xúc, do sự chênh lệch về nồng độ hạt dãnh sẽ xảy ra sự khuyếch tán. Các lô trống khu vực P sẽ khuyếch tán sang khu vực N và các điện tử của vùng N khuyếch tán sang vùng P.

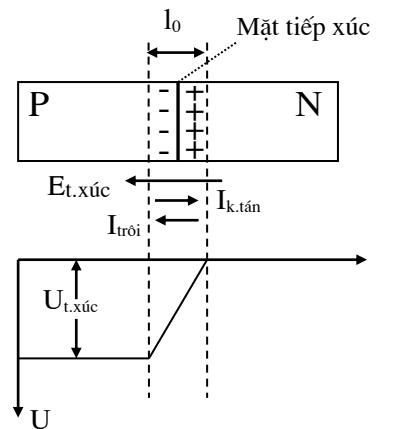
Kết quả làm cho lô trống khu vực P (gần mặt tiếp xúc) nghèo đi về điện tích d- ơng và giàu lên về điện tích âm. Điện tử khu vực N mất điện tích âm và nhận thêm lô trống nên tích điện d- ơng. Nếu sự chênh lệch về nồng độ các loại hạt mang điện ở hai khối này càng lớn thì sự khuyếch tán diễn ra càng mạnh.

Kết quả: Hai bên mặt tiếp giáp hình thành nên điện tr- ờng vùng tiếp xúc  $E_{tx}$  có chiều h- ống từ khối N sang khối P. Điện tr- ờng tiếp xúc này cản trở sự khuyếch tán của các hạt mang điện đa số từ khối này sang khối kia. Khi  $E_{tx}$  cân bằng với lực khuyếch tán thì trạng thái cân bằng động xảy ra. Khi đó vùng điện tích không gian không tăng nữa, vùng này gọi là vùng nghèo kiệt (vùng thiếu vắng hạt dãnh điện) đó là chuyển tiếp P-N bao gồm các ion không di chuyển đ- ợc. Khi cân bằng động, có bao nhiêu hạt dãnh điện khuyếch tán từ khối này sang khối kia thì cũng bấy nhiêu hạt dãnh đ- ợc chuyển trở lại qua mặt tiếp xúc, chúng bằng nhau về trị số nh- ng ng- ợc chiều nhau nên chúng triệt tiêu nhau, kết quả dòng điện qua tiếp xúc P-N bằng 0.

Kết luận: Không có dòng điện chạy qua tiếp giáp P — N khi ch- a có điện tr- ờng ngoài.

### II. Tiếp giáp P- N khi có điện tr- ờng ngoài

#### 1- Tr- ờng hợp phân cực thuận.



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

Đặt điện áp một chiều vào tiếp giáp P-N sao cho cực d- ơng nối vào khối P, cực âm nối vào khối N. Điện áp này tạo ra một điện tr- ờng  $E_{ng}$  có chiều h- ống từ khối P sang khối N. Khi đó điện tr- ờng ngoài  $E_{ng}$  có chiều ng- ợc với điện tr- ờng vùng tiếp xúc  $E_{tx}$  nên điện tr- ờng tổng ở vùng tiếp xúc giảm.

$E_{\Sigma} = E_{tx} - E_{ng}$  giảm. Khi đó bê rông vùng nghèo giảm làm cho sự khuyếch tán diễn ra dễ dàng. Các hạt mang điện đa số dễ dàng khuyếch tán từ khối này sang khối kia. Do mật độ hạt mang điện đa số lớn nên dòng khuyếch tán  $I_{kt}$  lớn, dòng điện này gọi là dòng điện thuận  $I_{th}$ . Ta nói tiếp giáp P-N thông.

Trong đó:

$l_0$ : Bê rông vùng nghèo khi ch- a có điện tr- ờng ngoài

$l'_0$ : Bê rông vùng nghèo khi phân cực thuận

Do số l- ợng hạt dẫn thiểu số ít, nên dòng điện trôi đạt rất nhỏ,  $I_{tr} \approx 0$ . Điện trở tiếp giáp P- N trong tr- ờng hợp này gọi là điện trở thuận, có giá trị nhỏ  $R_{th} \approx 0$ .

### 2- Tr- ờng hợp phân cực ng- ợc

Đặt cực d- ơng vào khối N, cực âm vào khối P. Khi đó  $E_{ng}$  cùng chiều với  $E_{tx}$  nên điện tr- ờng tổng ở vùng tiếp xúc tăng, do đó bê rông vùng nghèo tăng, nó ngăn cản các hạt dẫn đa số khuyếch tán từ khối này sang khối kia, do vậy dòng khuếch tán coi  $I_{kt} = 0$ . Dòng điện trôi có giá trị nhỏ do số hạt dẫn thiểu số rất ít,  $I_{tr} = 0$ ,

nên dòng điện qua tiếp giáp P-N khi phân cực ng- ợc có giá trị bằng 0.

Ta nói tiếp giáp P-N bị khoá, trong tr- ờng hợp này tiếp giáp P-N coi nh- một điện trở có giá trị vô cùng lớn gọi là điện trở ng- ợc,  $R_{ng} \approx \infty$ .

\* Nh- vậy: Tiếp giáp P-N chỉ có tác dụng dẫn điện theo một chiều (từ khối P sang khối N) khi đ- ợc phân cực thuận. Tính chất này gọi là tính chất van hay tính chất chỉnh l- u, đó là tính chất chỉnh l- u của diốt bán dẫn.

### III. Diốt bán dẫn.

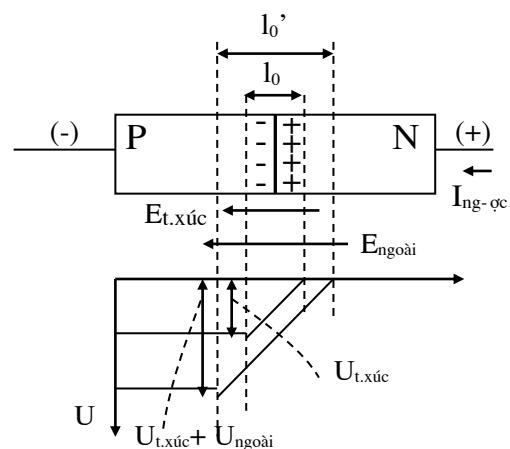
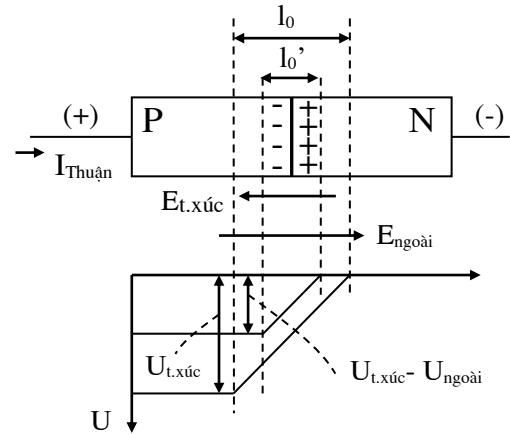
1- Cấu tạo, kí hiệu.



Hình a: Cấu tạo



Hình b: Kí hiệu



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

Điốt thực chất là 1 tiếp giáp P-N. Điện cực nối với khối P đ- ợc gọi là Anốt (ký hiệu là A), điện cực nối với khối N gọi là Katốt (ký hiệu là K), toàn bộ cấu trúc trên đ- ợc bọc trong một lớp vỏ bằng kim loại hay bằng nhựa.

\* Nguyên lý làm việc: Chính là các hiện t- ợng vật lý xảy ra ở tiếp giáp P-N trong các tr- ờng hợp: ch- a phân cực, phân cực thuận và phân cực ng- ợc đã xét ở trên.

### 2- Đặc tuyến V-A.

Đặc tuyến V-A đ- ợc chia làm 3 vùng:

+ Vùng ①:  $\square$ ng với tr- ờng hợp phân cực thuận. Khi tăng  $U_{AK}$ , lúc đầu dòng tăng từ từ, sau khi  $U_{AK} > U_0$  (th- ờng  $U_0 = (0,6 \div 0,7)V$  nếu diốt đ- ợc chế tạo từ vật liệu Silic,  $U_0 = (0,2 \div 0,3)V$  nếu diốt đ- ợc chế tạo từ vật liệu Gecmani) thì dòng điện tăng tỉ lệ theo điện áp.

+ Vùng ②: T- ơng ứng với tr- ờng hợp phân cực ng- ợc với giá trị dòng điện ng- ợc  $I_{ng}$  có giá trị nhỏ.

+ Vùng ③: Gọi là vùng đánh thủng, t- ơng ứng  $U_{ng} > U_{ng,max}$  ( $U_{đánh thủng}$ ).

Dòng điện ng- ợc tăng lên đột ngột, dòng điện này sẽ phá hỏng diốt (vì vậy để bảo vệ diốt thì chỉ cho chúng làm việc d- ối điện áp:  $U = (0,7 \div 0,8).U_z$ ,  $U_z$  là điện áp đánh thủng) trong khi đó điện áp giữa Anốt và Katốt không đổi  $\rightarrow$  tính chất van của diốt bị phá hỏng. Tồn tại hai dạng đánh thủng: do nhiệt độ cao và điện tr- ờng mạnh làm cho các hạt dẫn chuyển động nhanh, gây va đập và gây nên hiện t- ợng ion hóa do va chạm làm cho quá trình tạo thành hạt dẫn ô ạt, dẫn đến dòng điện tăng nhanh.

### 3- Các tham số cơ bản của diốt: chia ra 2 nhóm:

\* Các tham số giới hạn:

-  $U_{ng,max}$  là giá trị điện áp ng- ợc lớn nhất đặt lên diốt mà tính chất van của nó ch- a bị phá hỏng.

-  $I_{max,cp}$  là dòng điện thuận lớn nhất đi qua khi diốt mở.

- Công suất tiêu hao cực đại cho phép:  $P_{cp}$ .

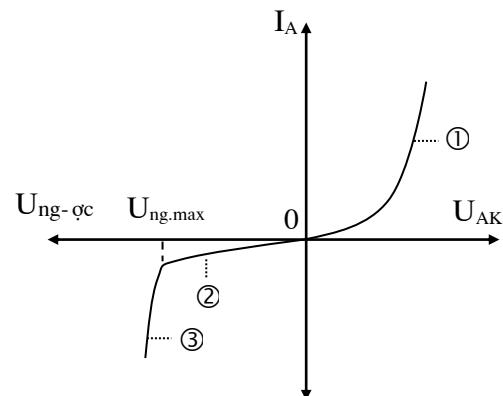
- Tần số làm việc cho phép:  $f_{max}$

\* Các tham số làm việc:

- Điện trở một chiều của diốt  $R_d$

- Điện trở xoay chiều của diốt  $r_d$

### 4- Phân loại:



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

- Theo vật liệu sử dụng: diốt Ge, diốt Si...
- Theo cấu tạo: diốt tiếp xúc điểm, tiếp xúc mặt...
- Theo tần số giới hạn: diốt tần số cao, thấp,...
- Theo công suất: diốt công suất lớn, trung bình, nhỏ.
- Theo công dụng: diốt chỉnh l-u, diốt ổn định điện áp...

### IV. Một số ứng dụng của diốt bán dẫn

Ta xét một số ứng dụng của diốt trong các mạch chỉnh l-u, các mạch hạn chế biên độ điện áp ....

#### 1- Các mạch chỉnh l-u.

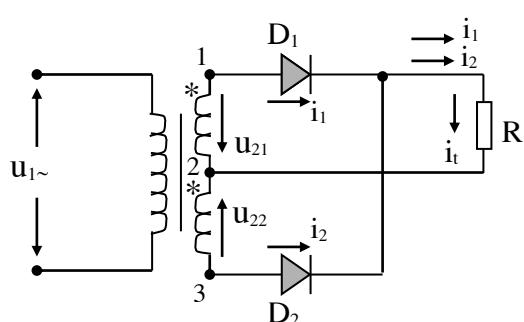
Định nghĩa: Chỉnh l-u là quá trình biến đổi năng l-ợng điện xoay chiều thành năng l-ợng điện một chiều cung cấp cho các phụ tải điện một chiều.

Sau đây ta xét các bộ chỉnh l-u công suất nhỏ

Để đơn giản cho quá trình phân tích, ta giả thiết các van diốt là lý tưởng, điện áp vào là hình sin 110/220 V xoay chiều, tần số 50 Hz, tải là thuần trở.

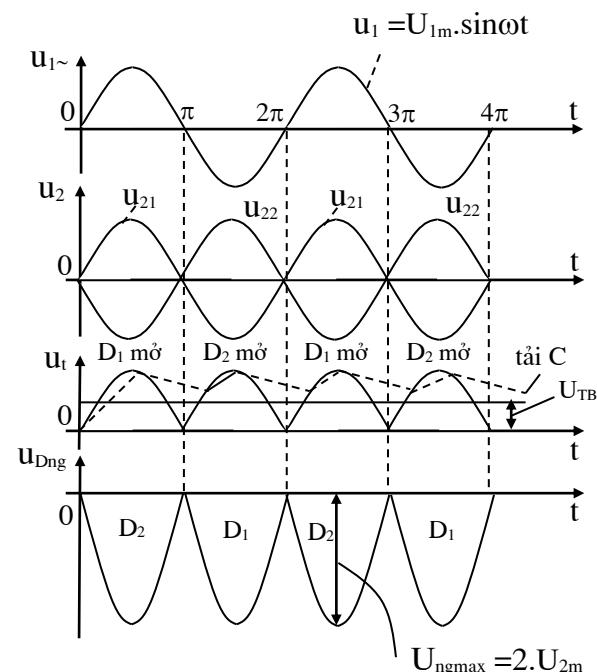
##### a. Mạch chỉnh l-u một pha hai nửa chu kỳ có điểm trung tính.

\*. Sơ đồ nguyên lý



Hình a: Sơ đồ nguyên lý

Hình b: Giản đồ điện áp



Trong sơ đồ, cuộn thứ cấp đ-ợc chia làm hai nửa có số vòng dây bằng nhau, chiều cuộn dây ng-ợc chiều nhau, với cách cuộn đó tạo ra hai điện áp  $U_{21}$ ,  $U_{22}$  cùng biên độ nh- ng- ợc pha nhau  $180^\circ$ .

\* Nguyên lý hoạt động:

- Khi  $t = 0 \div \pi$  :  $U_{21} > 0$ ,  $U_{22} < 0$ , điện thế điểm 1 d-ợng hơn điểm 2, điểm 2 d-ợng hơn điểm 3,  $D_1$  mở,  $D_2$  khoá, cho dòng  $i_1$  chạy qua:  $D_1$ ,  $R_t$  về điểm 2.

Khi đó:  $u_{ra} = u_t = u_{21} + u_{D1} = u_{21} = U_{21m} \cdot \sin\omega t$ .

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

- Khi  $t = \pi \div 2\pi$ :  $U_{21} < 0, U_{22} > 0$ , điện thế điểm 3 d-ơng hơn điểm 2, điểm 1 âm hơn điểm 2,  $D_1$  khoá,  $D_2$  mở, cho dòng  $i_2$  chạy qua:  $D_2, R_t$  về điểm 2.

Khi đó:  $u_{ra} = u_t = u_{22} + u_{D2} = u_{22} = U_{22m} \cdot \sin \omega t ..$

Kết quả: Dòng điện (điện áp) nhận đ-ợc trên tải có dạng là các nửa hình sin liên tiếp nhau, trong 1 chu kỳ của điện áp l-ối các điốt thay phiên nhau làm việc.

+ Giá trị trung bình của điện áp trên tải:

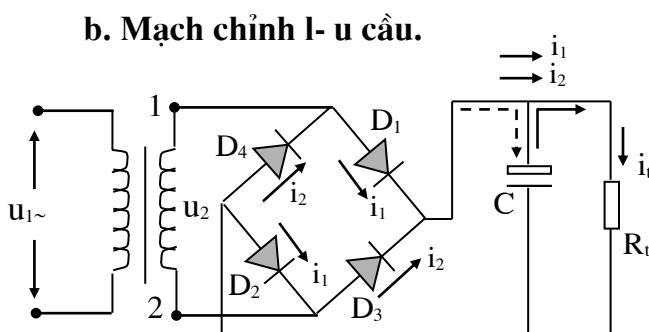
$$U_0 = 2 \cdot \frac{1}{2\pi} \int_0^{\pi} U_{2m} \cdot \sin \omega t \cdot d\omega t \approx 0,9 \cdot U_2$$

với:  $U_2$  là giá trị hiệu dụng của điện áp trên 1 cuộn dây thứ cấp MBA.

+ Giá trị trung bình của dòng điện trên tải:  $I_0 = \frac{U_0}{R_t}$

+ Dòng trung qua các điốt:  $I_{D1} = I_{D2} = \frac{I_0}{2}$

+ Điện áp ng-ợc cực đại đặt vào mỗi điốt khi khoá bằng tổng điện áp cực đại trên hai cuộn dây thứ cấp biến áp.  $U_{ng,max} = 2 \cdot U_{2m}$



Hình a: Sơ đồ nguyên lý

Cầu là một hình vuông với 4 cạnh là 4 nhánh với 4 điốt đ-ợc nối theo nguyên tắc: 2 cạnh đối diện các điốt nối cùng chiều, tạo hai nhóm điốt: 1 nhóm có K chung, 1 nhóm có A chung

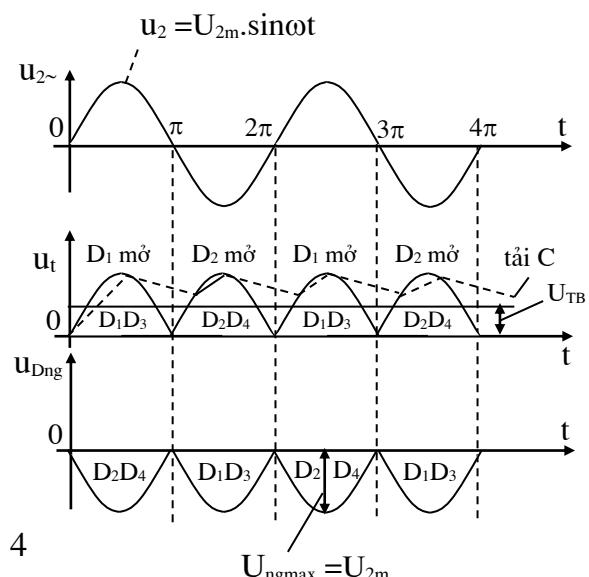
\* Nguyên lý hoạt động:

-  $t = 0 \div \pi$ : điện thế điểm 1 d-ơng hơn điểm 2,  $D_2, D_4$  phân cực ng-ợc  $\rightarrow$  khoá.  $D_1, D_3$  phân cực thuận  $\rightarrow$  mở cho dòng điện  $i_1$  chạy qua  $D_1, R_t, D_3$  về điểm 2.

-  $t = \pi \div 2\pi$ : điện thế điểm 2 d-ơng hơn điểm 3,  $D_1, D_3$  phân cực ng-ợc, khoá.  $D_2, D_4$  phân cực thuận  $\rightarrow$  mở cho dòng điện  $i_2$  chạy qua  $D_2, R_t, D_4$  về điểm 1.

Kết quả:

Điện áp (dòng điện) ra trên tải là các nửa hình sin liên tiếp nhau trong một chu kỳ giống nh- sơ đồ chỉnh l-u 2 nửa chu kỳ có điểm trung tính. Các biểu thức tính dòng và áp



Hình b: Giản đồ điện áp

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

hoàn toàn giống nhau sơ đồ có điểm trung tính. Chỉ khác, nếu cùng 1 giá trị của điện áp trên tải thì trong sơ đồ này điện áp ngang-oc đặt lên mỗi diode khi khoá giảm đi một nửa:  $U_{ng,max} = U_{2m}$  đây chính là - $U$  điểm cơ bản của sơ đồ cầu. Do đó sơ đồ này là sơ đồ cơ bản để-oc sử dụng chủ yếu trong các mạch chỉnh l- $U$  trong thực tế.

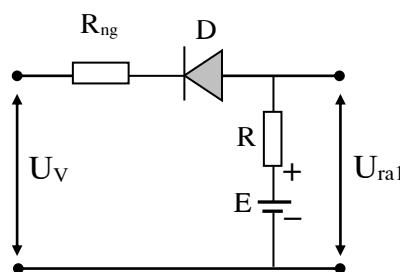
### 2. Các mạch ghim (các mạch hạn chế biên độ).

- Các mạch hạn chế biên độ để-oc sử dụng để hạn chế biên độ của điện áp ra lớn hơn, nhỏ hơn hoặc nằm giữa hai giá trị nào đó gọi là các mức ngang-õng.

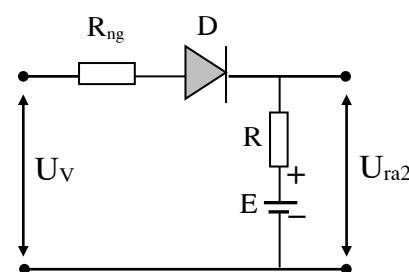
- Thông thường, giá trị của các mức ngang-õng không vượt quá biên độ lớn nhất của điện áp để-oc vào hạn chế.

- Tuỳ theo cách mắc của phần tử hạn chế so với tải và cách lấy điện áp ra mà ta có các mạch hạn chế nối tiếp, song song, mạch hạn chế trên, dưới và mạch hạn chế 2 phía.

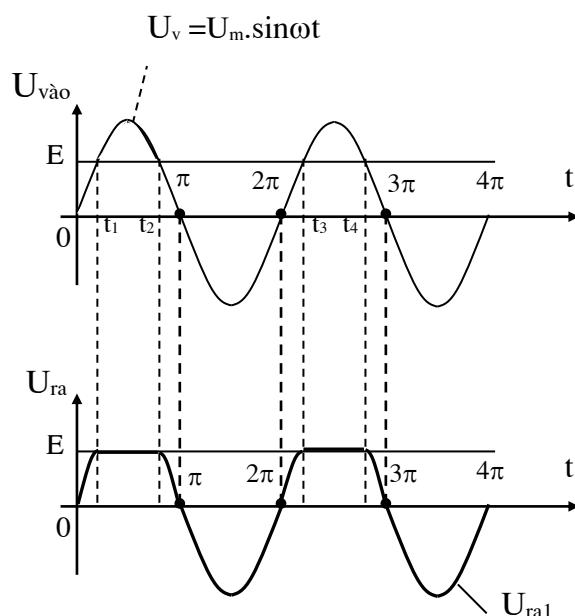
#### a. Các mạch hạn chế nối tiếp: là mạch mà diode nối tiếp với mạch tải.



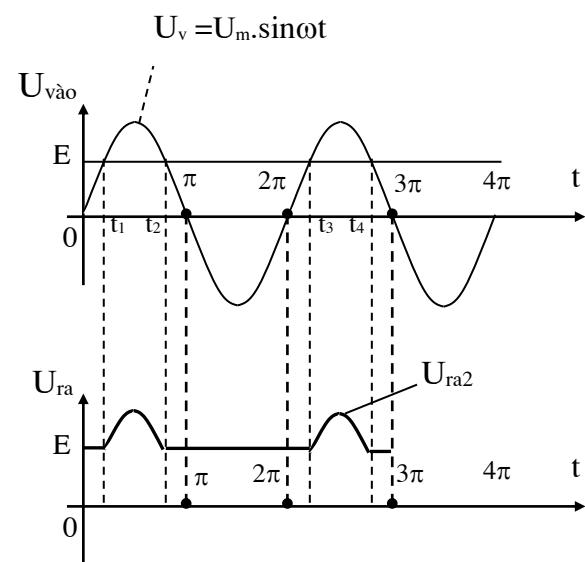
Hình a: Mạch hạn chế trên mức E



Hình b: Mạch hạn chế dưới mức E



Hình c: Giản đồ điện áp



Hình d: Giản đồ điện áp

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

Để đơn giản khi phân tích, ta giả thiết tín hiệu vào là hình sin, điốt là lý tưởng.

Trong đó:

$R_{Dth}$  và  $R_{Dng}$  là giá trị trung bình của điện trở thuận và điện trở ng- ợc của điốt.

Nếu thoả mãn điều kiện:  $R_{Dth} + R_{ng} \ll R \ll R_{Dng} + R_{ng}$

Do đó khi  $U_D \geq 0$  thì  $U_{ra1} = U_V$ ;  $U_D < 0$  thì  $U_{ra2} = E$

Với mạch hình a:

Khi  $U_V \geq E \rightarrow U_D < 0 \rightarrow D$  khóa  $\rightarrow U_{ra1} = E$

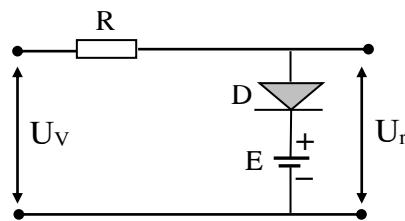
Khi  $U_V < E \rightarrow U_D > 0 \rightarrow D$  mở  $\rightarrow U_{ra1} = U_V$

Với mạch hình b:

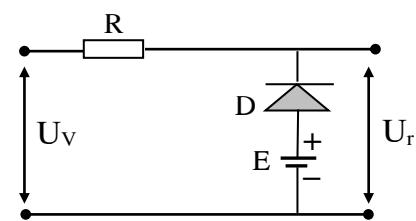
Khi  $U_V \geq E \rightarrow U_D > 0 \rightarrow D$  mở  $\rightarrow U_{ra2} = U_V$

Khi  $U_V < E \rightarrow U_D < 0 \rightarrow D$  khóa  $\rightarrow U_{ra2} = E$

**b. Các mạch hạn chế song song:** là các mạch mà điốt hạn chế mắc song song với mạch tải.



Hình a: Mạch hạn chế trên mức E



Hình b: Mạch hạn chế dưới mức E

Với hình a:

Khi  $U_V \geq E \rightarrow U_D > 0 \rightarrow D$  mở  $\rightarrow U_{ra} = E$

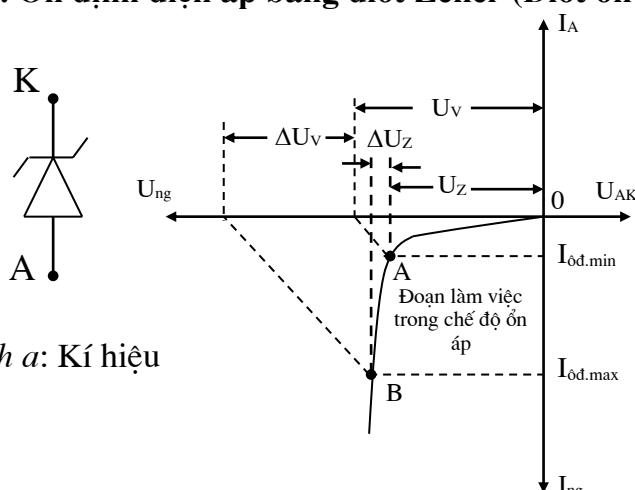
Khi  $U_V < E \rightarrow U_D < 0 \rightarrow D$  khóa  $\rightarrow U_{ra} = U_V$

Với mạch hình b:

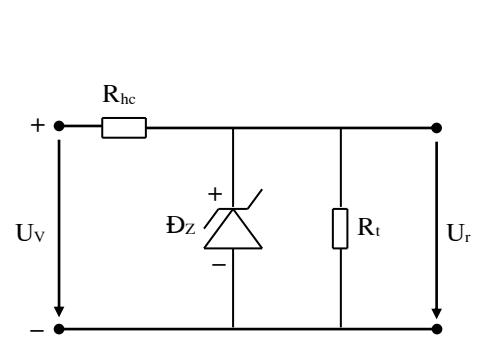
Khi  $U_V \geq E \rightarrow U_D < 0 \rightarrow D$  khóa  $\rightarrow U_{ra} = U_V$

Khi  $U_V < E \rightarrow U_D > 0 \rightarrow D$  mở  $\rightarrow U_{ra} = E$ .

### 3. Ổn định điện áp bằng điốt Zener (Điốt ổn áp)



Hình a: Kí hiệu



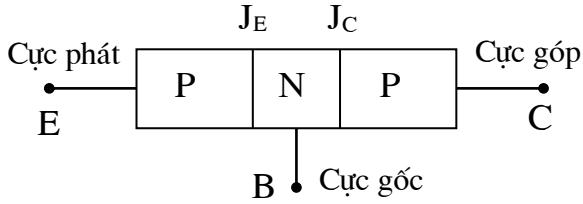
Hình c: Sơ đồ ổn áp đơn giản

- Điot ổn áp làm việc dựa trên cơ sở hiệu ứng đánh thủng Zener và đánh thủng thác lũ của tiếp giáp P-N khi phân cực ng- ợc, bị đánh thủng nh- ng không hỏng.
- Điot ổn áp dùng để ổn định điện áp đặt vào phụ tải.
- Kí hiệu, đặc tuyến V-A, sơ đồ ổn áp đơn giản dùng điot Zener nh- hình vẽ.
- Nhánh thuận đặc tuyến V-A của điot này giống nh- điot chỉnh l-u thông th-ờng nh- ng nhánh ng- ợc có phần khác: Lúc đầu khi điện áp ng- ợc còn nhỏ thì  $I_{ng\cdot\circ c}$  có trị số nhỏ giống nh- các điot thông th-ờng.
  - + Khi điện áp ng- ợc đạt tới giá trị điện áp ng- ợc đánh thủng thì dòng điện ng- ợc qua điot tăng lên đột ngột còn điện áp ng- ợc trên điot đ- ợc giữ hầu nh- không đổi. Đoạn đặc tuyến gần nh- song song với trực dòng điện (đoạn A-B). Đoạn (A-B) đ- ợc giới hạn bởi ( $I_{odmin}$ ,  $I_{odmax}$ ) là đoạn làm việc của điot ổn áp.
  - + Để đảm bảo cho hiện t- ợng đánh thủng về điện không kéo theo đánh thủng về nhiệt làm cho điot bị hỏng, khi chế tạo ng- ời ta đã tính toán để tiếp giáp P-N chịu đ- ợc dòng điện ng- ợc. Mặt khác, trong mạch điện còn đặt điện trở hạn chế để hạn chế không cho dòng điện ng- ợc qua điot v- ợt quá dòng điện ng- ợc cho phép.
  - + Khi dòng điện qua điot nhỏ hơn giá trị  $I_{odmin}$  thì điot làm việc ở đoạn OA nên không có tác dụng ổn định điện áp.
  - + Khi dòng điện qua điot lớn hơn giá trị  $I_{odmax}$  thì công suất toả ra trên điot v- ợt quá công suất cho phép có thể làm cho điot bị phá hỏng vì nhiệt.
  - Trong mạch ổn áp điot ổn áp mắc song song với phụ tải.
  - Nếu  $U_V$  thay đổi,  $R_t$  không đổi, trên đặc tuyến V-A khi  $U_V$  thay đổi 1 l- ợng  $\Delta U_V$  khá lớn nh- ng  $U_Z$  thay đổi 1 l- ợng  $\Delta U_Z$  rất nhỏ, d- ờng nh- mọi sự thay đổi của  $U_V$  đều hạ trên  $R_{hc}$ , đảm bảo điện áp ra tải không thay đổi.
  - Nếu  $U_V$  không đổi,  $R_t$  thay đổi. Lúc đó nội trở của điot thay đổi dẫn tới sự phân bố lại dòng điện qua điot và qua tải đảm bảo cho điện áp ra tải là không đổi.

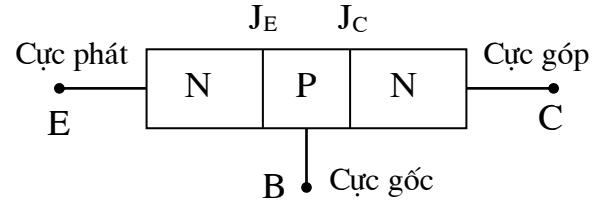
### ♣3. TRANZITO L- ỐNG CỰC (Tranzito bipolar)

Nếu trên cùng một đế bán dẫn ng- ời ta tạo ra hai tiếp giáp P-N ở gần nhau, dựa trên đặc tính dẫn điện của mỗi tiếp giáp và tác dụng t- ợng hổ giữa chúng sẽ làm cho dụng cụ này có khả năng khuyếch đại đ- ợc những tín hiệu điện và khi đó ng- ời ta gọi là đèn bán dẫn 3 cực hay Tranzitor.

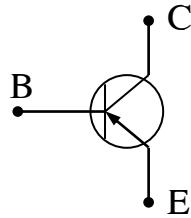
#### 1. Cấu tạo



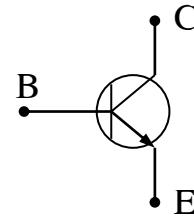
Hình a: Cấu tạo tranzito PNP



Hình b: Cấu tạo tranzito NPN



Hình d: Kí hiệu tranzito PNP



Hình d: Kí hiệu tranzito NPN

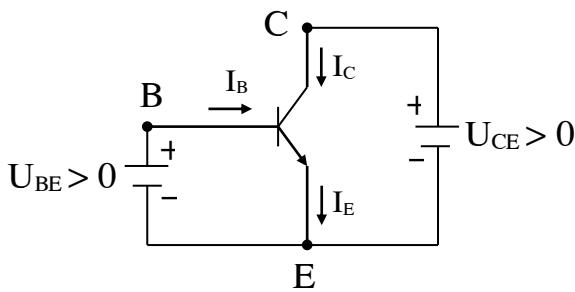
Gồm 3 lớp bán dẫn ghép liên tiếp nhau, hai lớp ngoài cùng có tính dẫn điện cùng loại, lớp ở giữa có tính dẫn điện khác với hai lớp ngoài. Tuỳ theo cách xếp xép các khối bán dẫn mà ta có Tranzito thuận p-n-p (hình a) và Tranzito ng-ợc n-p-n (hình b) đ- ợc chỉ ra trên hình vẽ.

- Lớp (miền) bán dẫn thứ nhất gọi là lớp phát (Emitor), có đặc điểm là nồng độ tạp chất lớn nhất, điện cực nối với nó gọi là cực phát E.
- Lớp thứ hai gọi là lớp gốc (Bazơ), có kích thước rất mỏng cỡ  $\mu\text{m}$  và nồng độ tạp chất ít nhất, điện cực nối với nó gọi là cực gốc B.
- Lớp thứ ba có nồng độ tạp chất trung bình gọi là lớp góp (Côlectơ), điện cực nối với nó gọi là cực góp C.
- Tiếp giáp giữa lớp phát với lớp gốc gọi là tiếp giáp phát  $J_E$
- Tiếp giáp giữa lớp gốc với lớp góp gọi là tiếp giáp góp  $J_C$
- Chiều mũi tên trong ký hiệu của Tranzito bao giờ cũng là chiều của điện áp phân cực thuận cho tiếp giáp phát  $J_E$  (có chiều từ bán dẫn P sang bán dẫn N).

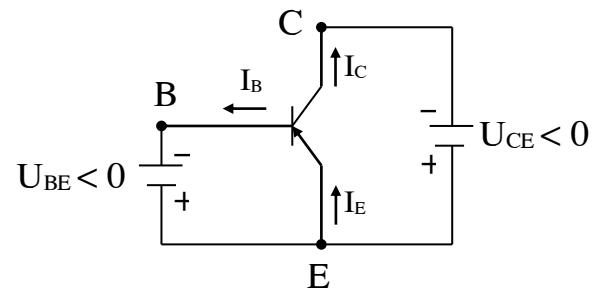
## 2. Nguyên lý làm việc.

Để cho Tranzito có thể làm việc ở chế độ khuyếch đại tín hiệu điện, ngay khi ta phải điều chỉnh áp một chiều tới các điện cực của nó gọi là phân cực cho tranzito, sao cho tiếp giáp  $J_E$  phân cực thuận và tiếp giáp  $J_C$  phân cực ng-ợc nhau - hình vẽ.

Giả sử ta xét tranzito pnp như hình vẽ



Hình a: Phân cực cho tranzito NPN



Hình b: Phân cực cho tranzito PNP

Do tiếp giáp  $J_E$  đ-ợc phân cực thuận bằng nguồn  $U_{EB}$ , điện tr-ờng  $U_{EB}$  này có tác dụng gia tốc các hạt dẫn điện đa số (lỗ trống) từ vùng phát qua  $J_E$  đến vùng gốc tạo thành dòng điện cực phát  $I_E$ . Do nồng độ các lỗ trống ở vùng phát lớn nên dòng điện cực phát  $I_E$  có giá trị lớn.

Khi đến vùng gốc, một phần nhỏ lỗ trống sẽ tái hợp với các điện tử đến từ cực âm của nguồn  $U_{EB}$  tạo thành dòng điện cực gốc  $I_B$ . Do vùng gốc có bề dày mỏng và nồng độ các hạt dẫn điện tử rất ít nên dòng điện cực gốc  $I_B$  rất nhỏ. Phần lớn các lỗ trống còn lại khuyếch tán qua vùng gốc và di chuyển đến tiếp giáp góp  $J_C$ . Tại tiếp giáp góp, điện tr-ờng  $U_{CB}$  thuận chiều với các hạt này nên sẽ cuốn chúng qua tiếp giáp  $J_C$  sang lớp góp để tạo thành dòng điện cực góp  $I_C$ .

Thực tế, vì tiếp giáp  $J_C$  phân cực ng-ợc nên nó vẫn tồn tại một dòng điện ng-ợc có trị số nhỏ (giống nh- dòng điện ng-ợc của diot)  $I_{CBO}$ , do mật độ các hạt dẫn thiểu số nhỏ nên dòng  $I_{CBO}$  có trị số nhỏ, ta có thể bỏ qua.

Khi đó, ta có biểu thức dòng điện trong tranzito là:

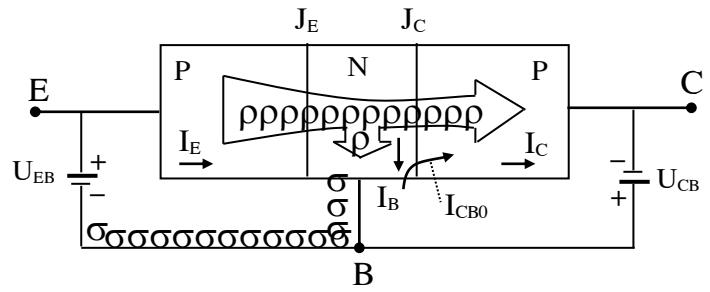
$$I_E = I_B + I_C . \text{ Do } I_B \ll I_E , I_B \ll I_C \text{ nên } I_E \approx I_C$$

Để đánh giá mức độ hao hụt của dòng điện cực phát tại vùng cực gốc, ng-ờì ta đ- a ra khái niệm gọi là hệ số truyền đạt dòng điện  $\alpha$ :

$$\alpha = I_C / I_E , \quad \alpha \rightarrow 1 \text{ càng tốt.} \quad (1)$$

Để đánh giá tác dụng điều khiển của dòng điện cực gốc tới dòng điện cực góp ng-ờì ta đ- a ra hệ số khuyếch đại dòng điện  $\beta$ :  $\beta = I_C / I_B . \quad (2)$

Th-ờng  $\beta =$  vài chục ÷ vài trăm lần, từ (1) và (2) ta có quan hệ:  $\alpha = \beta / 1+\beta$

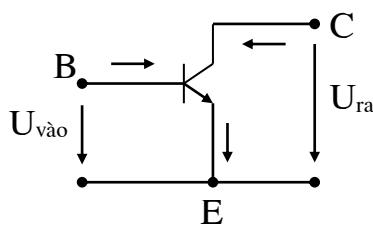


## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

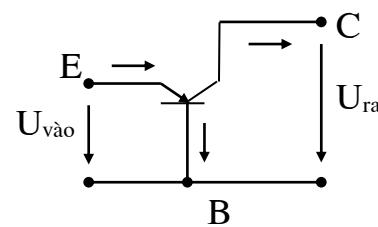
Đối với Tranzito ng- ợc P-N-P, nguyên lý làm việc cũng tương tự như tranzito thuận, chỉ khác là ở tranzito ng- ợc phần tử mang điện đa số ở cực phát là điện tử, đồng thời để cho sơ đồ hoạt động ta phải đổi lại cực tính của các nguồn điện cũng như đổi lại chiều của các dòng điện  $I_E$ ,  $I_B$ ,  $I_C$ .

### 3. Các cách măc Tranzito ở chế độ khuyếch đại.

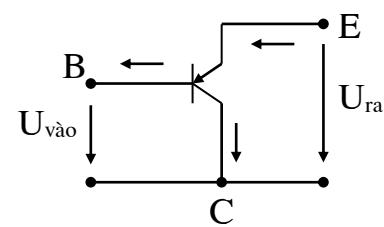
Để Tranzito có thể làm việc như một phần tử khuyếch đại như ta măc nó theo cách sau: Lấy 2 cực làm đầu vào, đầu thứ 3 còn lại cùng với 1 trong 2 cực đầu vào làm đầu ra. Nh- vậy, có tất cả 6 cách măc, tuy nhiên chỉ có 3 cách măc trong thực tế là có khả năng khuyếch đại đ- ợc tín hiệu điện ( $I$ ,  $U$ ,  $P$ ) đó là cách măc chung Emitor (EC), chung Bazơ (BC) và chung Côlectơ (CC).



Hình a: Măc EC



Hình b: Măc BC



Hình c: Măc CC

### 4. Các họ đặc tuyến tinh của Tranzito. Tr- ờng hợp tổng quát, có 4 họ đặc tuyến tinh:

- a- Đặc tuyến vào :  $U_V = f(I_V)$  khi  $U_{ra} = \text{const}$
- b- Đặc tuyến ra:  $I_{ra} = f(U_{ra})$  khi  $I_V = \text{const}$
- c- Đặc tuyến truyền đạt:  $I_{ra} = f(I_V)$  khi  $U_{ra} = \text{const}$
- d- Đặc tuyến phản hồi:  $U_V = f(U_{ra})$  khi  $I_V = \text{const}$

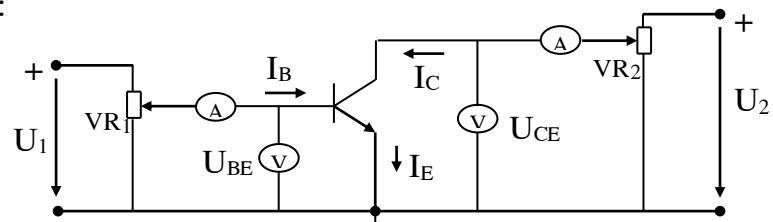
### ♣4. CÁC DẠNG MẮC MẠCH CƠ BẢN VÀ CÁC HỌ ĐẶC TUYẾN CỦA TRANZITO

#### 1. Sơ đồ Emitor chung (EC).

Trong cách măc EC, điện áp vào đ- ợc lấy giữa cực B và cực E, điện áp ra lấy từ cực C và cực E. Dòng điện vào, điện áp vào, dòng điện ra và điện áp ra đ- ợc đo bằng miliampe kế và vôn kế nh- hình vẽ:

a- Họ đặc tuyến vào:

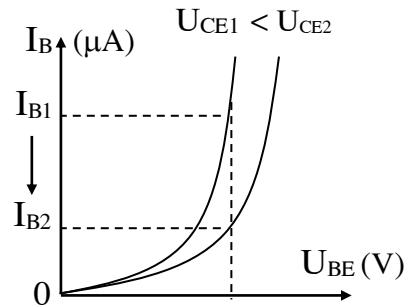
$$I_B = f(U_{BE}) \Big|_{U_{CE} = \text{const}}$$



Hình a: Sơ đồ lấy đặc tuyến

Ta dùng các nguồn  $U_1, U_2$  để phân cực cho các tiếp giáp  $J_E, J_C$ .

Để xác định đặc tuyến vào, cần giữ  $U_{CE} = \text{const}$ , thay đổi trị số điện áp  $U_{BE}$  bằng cách điều chỉnh biến trở  $VR_1$  và ghi lại các giá trị t- ơng ứng  $I_B$ , thay đổi  $U_{CE}$  đến một giá trị khác và làm t- ơng tự ta sẽ nhận đ- ợc họ đặc tuyến vào nh- hình vẽ.



Ta thấy, đặc tuyến vào giống nh- đặc tuyến thuận của tiếp giáp P-N. Khi  $U_{BE} > U_0$  thì dòng  $I_B$  tăng nhanh theo  $U_{BE}$ .

-  $\square$ ng với một giá trị của  $U_{BE}$  khi tăng  $U_{CE}$  thì đặc tuyến dịch sang phải, dòng  $I_B$  giảm, vì: khi tăng  $U_{CE}$  tức là  $U_{CE} = U_{CB} + U_{BE}$ , coi  $U_{BE} = \text{const}$ , tức là tăng  $U_{CB}$ , điện áp ng- ợc của tiếp giáp  $I_C$  tăng vùng nghèo mở rộng chủ yếu về miền bazô pha tạp ít, do đó khả năng tái hợp của điện tử và lô trống trong miền gốc giảm  $\rightarrow$  do đó dòng  $I_B$  giảm.

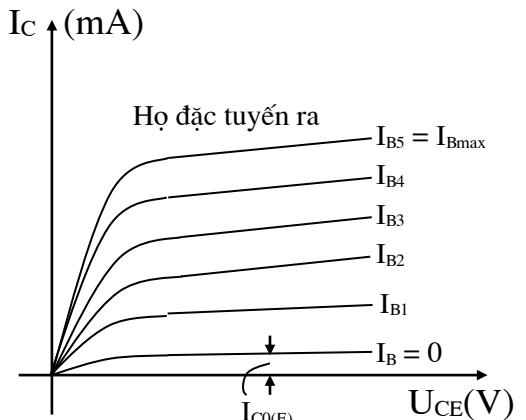
b- Họ đặc tuyến ra:  $I_C = f(U_{CE})$  khi  $I_B = \text{const}$

Để vẽ đặc tuyến ra, giữ  $I_B = \text{const}$ , thay đổi  $U_{CE}$  à ghi lại các giá trị t- ơng ứng của dòng  $I_C$ . Thay đổi  $I_B$  đến giá trị cố định khác và làm t- ơng tự nh- trên sẽ nhận đ- ợc họ đặc tuyến ra biểu thị mối quan hệ giữa  $J_{CE}$  với dòng  $I_C$ .

- Họ đặc tuyến ra chia làm 3 vùng: tuyến tính, bão hoà, cắt dòng:

+ Vùng tuyến tính (vùng khuyếch đại): độ dốc đặc tuyến lớn, dòng  $I_C$  tăng nhanh theo  $U_{CE}$  vì trong vùng này  $U_{CE}$  (thực chất là  $U_{CB}$ ) quyết định số l- ợng hạt mang điện đa số từ miền phát qua miền gốc tới miền gốp.

+ Vùng bão hoà: Khi  $U_{CE}$  có giá trị đủ lớn để toàn bộ các hạt mang điện đa số từ miền phát tới miền gốc trừ đi một l- ợng rất nhỏ tạo thành dòng  $I_B$  chủ yếu chuyển sang cả miền gốp. Khi đó dòng  $I_C$  hầu nh- không tăng, không phụ thuộc vào  $U_{CE}$  chỉ phụ thuộc vào dòng  $I_B$  ( $U_{BE}$ ). Nếu tăng  $U_{CE}$  quá lớn, tiếp giáp  $J_C$  bị đánh thủng dòng qua đèn tăng nhanh, dẫn đến hỏng.



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

+ Vùng cắt dòng:  $I_B \leq 0$ , dòng điện trên cực gối chỉ là dòng điện ng- ợc của tiếp giáp  $J_C (I_{COE})$ .

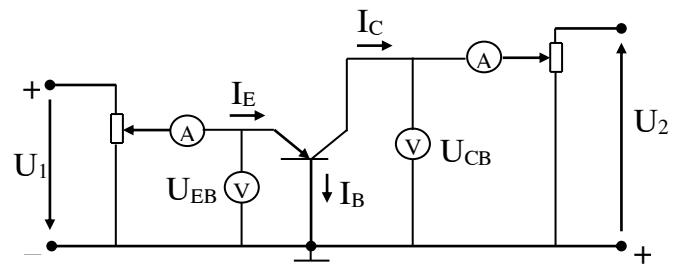
- Họ đặc tuyến truyền đạt biểu thị mối quan hệ  $I_C = f(I_B)$  khi  $U_{CE} = \text{const}$  đ- ợc suy ra từ họ đặc tuyến ra.

### 2. Sơ đồ bazơ chung (BC).

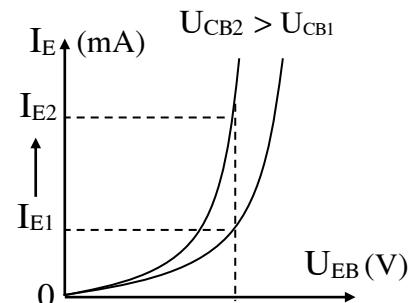
Cực bazơ B dùng chung cho cả đầu vào và đầu ra. Tín hiệu vào đặt giữa cực E và cực B, tín hiệu ra đặt giữa cực C và cực B.

a- Đặc tuyến vào:  $I_E = f(U_{EB})$  khi  $U_{CB} = \text{const}$

- Đặc tuyến vào cũng giống nh- đặc tuyến thuận của diốt, khi tăng  $U_{EB}$  thì dòng  $I_E$  tăng t- ống ứng.
- $\square$ ng với cùng một giá trị của  $U_{EB}$  khi tăng  $U_{CB}$  thì dòng  $I_E$  tăng, vì: tăng  $U_{CB}$  làm điện áp phân cực ng- ợc tại  $I_C$  tăng, điện tr- ờng ng- ợc tại vùng này chính là



Hình a: Sơ đồ lấy đặc tuyến



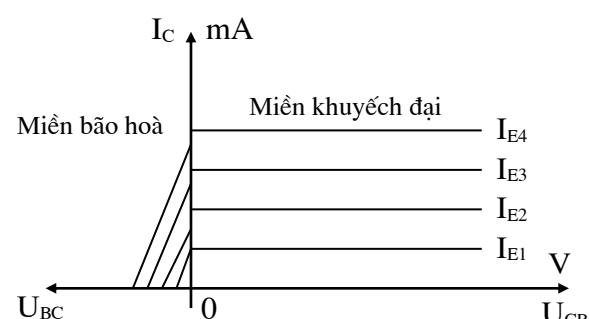
điện tr- ờng thuận đổi với các hạt dẫn điện đa số ở miền phát làm cho các hạt dẫn điện từ miền gốc chuyển sang miền gốp tăng,  $I_C$  tăng do đó  $I_E$  tăng.

b- Đặc tuyến ra:  $I_C = f(U_{CB})$  khi  $I_E = \text{const}$

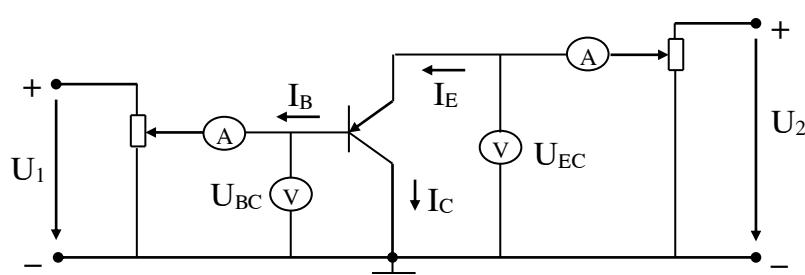
- Đặc tuyến ra là các đ- ờng thẳng gần nh- song song nhau.  $I_C \approx I_E$  (th- ờng  $I_C \leq I_E$ ).

Đặc tuyến ra không xuất phát từ gốc 0.

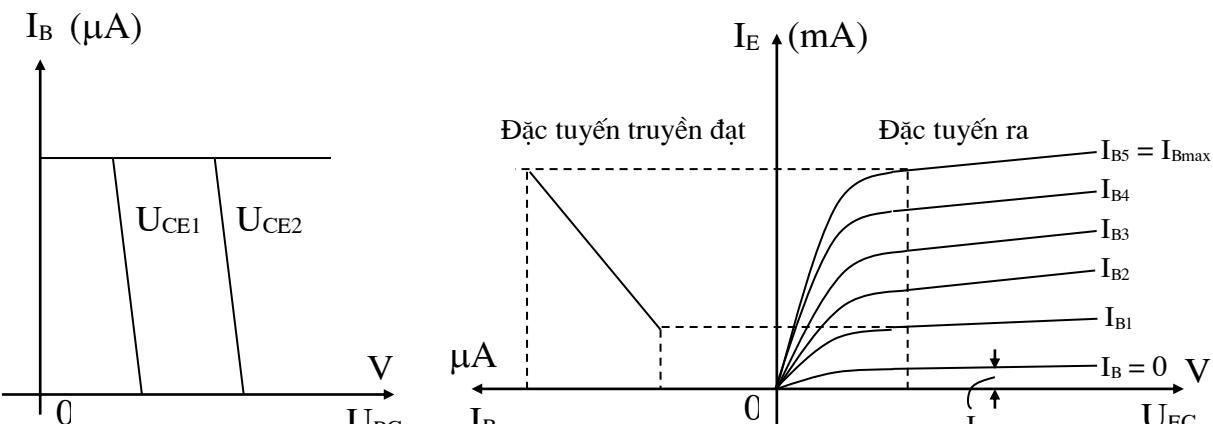
- Khi  $U_{CB} = 0$  vẫn tồn tại dòng  $I_C \neq 0$ . Vì khi đó trên tiếp giáp  $J_C$  vẫn tồn tại một điện tr- ờng tiếp xúc h- ống từ khói N sang khói P, nó đẩy các hạt dẫn điện từ miền gốc sang miền gốp, do đó  $I_C \neq 0$ .



3. Sơ đồ Côlêctơ chung (CC): Cực Côlêctơ dùng chung cho cả đầu vào và đầu ra.



Hình a: Sơ đồ lấy đặc tuyến



Hình b: Đặc tuyến vào

Hình c: Đặc tuyến ra

- Họ đặc tuyến vào của sơ đồ CC có dạng khác hẳn, nó không xuất phát từ gốc 0, vì trong cách măc này điện áp vào  $U_{BC}$  phụ thuộc rất nhiều vào điện áp ra  $U_{EC}$ . Khi  $U_{BC}$  tăng,  $U_{EC} = \text{const}$ , khi đó  $U_{EB}$  giảm làm giảm dòng  $I_B$ . Dòng  $I_B$  giảm về bằng 0 khi  $U_{BC} = U_{EC}$ , khi đó  $U_{EB} = 0$ .

- Họ đặc tuyến ra t- ơng tự nh- họ đặc tuyến ra của sơ đồ măc EC bởi vì coi  $I_C \approx I_E$ .

## §5. PHÂN CỰC VÀ ỔN ĐỊNH ĐIỂM LÀM VIỆC CỦA TRANZITO

### 1. Nguyên tắc chung phân cực cho Tranzito

Muốn tranzito làm việc nh- một phân tử tích cực thì các tham số của tranzito phải thoả mãn các điều kiện thích hợp, các tham số này phụ thuộc rất nhiều vào điện áp phân cực của các tiếp giáp  $J_E$  và  $J_C$ . Có nghĩa là các tham số này phụ thuộc vào vị trí điểm làm việc của tranzito.

Muốn Tranzito làm việc ở chế độ khuyếch đại cần thoả mãn các điều kiện sau:

- Tiếp giáp  $J_E$  phân cực thuận
- Tiếp giáp  $J_C$  phân cực ng- ợc.

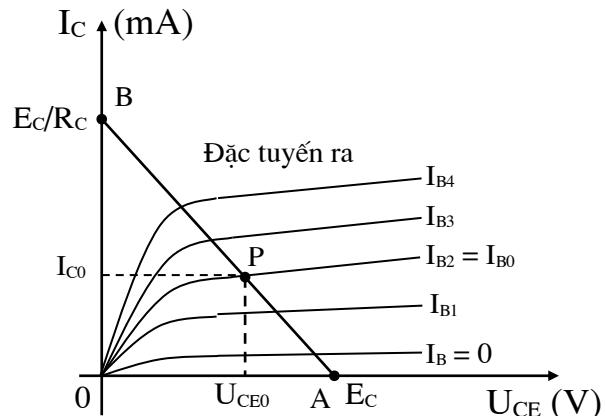
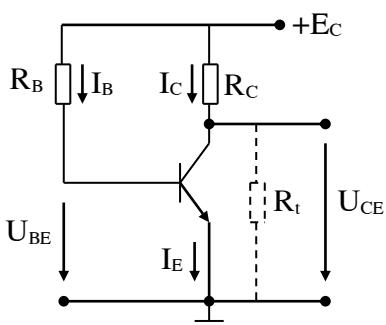
### 2. Đ- ờng tải tĩnh và điểm làm việc tĩnh.

\* Đ- ờng tải tĩnh đ- ợc vẽ trên họ đặc tuyến ra tĩnh để nghiên cứu mối quan hệ giữa dòng điện và điện áp khi măc nó trong một mạch cụ thể nào đó.

\* Điểm làm việc tĩnh (hay còn gọi là điểm phân cực) là giao điểm của đ- ờng tải tĩnh với đ- ờng đặc tuyến ra tĩnh xác định dòng điện và điện áp trên tranzito khi không có tín hiệu vào hay xác định điều kiện phân cực cho tranzito.

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

- Xét mạch măc chung EC.



Ta có:

Ph- ơng trình của đ- ờng tải một chiều:  $U_{CE} = E_C - I_C \cdot R_C$  đây là ph- ơng trình đ- ờng thẳng nên chỉ cần xác định 2 điểm đặc biệt:

- + Điểm không tải: A ( $E_C, 0$ ).
- + Điểm ngắn mạch: B ( $0, E_C / R_C$ ).

Ta có ph- ơng trình mạch vào:  $I_B \cdot R_B + U_{BE} = E_C \rightarrow I_B = I_{B0} = E_C - U_{BE} / R_B$ .

Th- ờng  $U_{BE} \approx (0,3 \div 0,7)$  V.

- Giao điểm của đ- ờng tải tĩnh AB với đặc tuyến ra tĩnh tại giá trị  $I_B = I_{B0}$  gọi là điểm làm việc tĩnh P. Từ P gióng xuống các trục tọa độ tìm đ- ợc  $I_{C0}$ ,  $U_{CE0}$ . Các giá trị  $I_{B0}$ ,  $I_{C0}$ ,  $U_{CE0}$  xác định chế độ tĩnh của tranzito khi ch- a có tín hiệu vào.

### 3. Ổn định điểm làm việc tĩnh khi nhiệt độ thay đổi.

Tranzito là linh kiện phụ thuộc nhiều vào nhiệt độ, hai đại l- ợng phụ thuộc rõ rệt nhất vào nhiệt độ là điện áp  $U_{BE}$  và dòng điện ng- ợc  $I_{CB0}$ . Nh- ng ảnh h- ờng của nhiệt độ tới dòng  $I_{CB0}$  lớn hơn nhiều so với ảnh h- ờng của nhiệt độ tới điện áp  $U_{BE}$ . Do đó, khi nói tới ổn định nhiệt cho tranzito là nói tới ổn định nhiệt cho dòng  $I_{CB0}$ .

### 4. Các ph- ơng pháp phân cực cho tranzito.

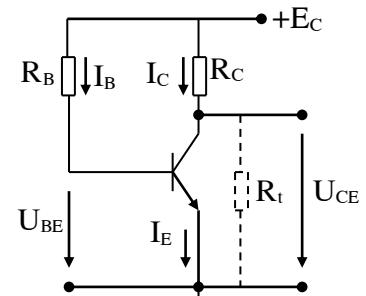
#### a- Phân cực tranzito bằng dòng không đổi.

Phân cực bằng dòng không đổi là ph- ơng pháp tạo ra dòng điện không đổi trong suốt quá trình làm việc của tranzito.

Giả sử ta có sơ đồ phân cực nh- hình bên:

dòng  $I_B$  đ- ợc cố định bằng nguồn  $E_C$  và điện trở  $R_B$ .

$$\text{Ta có: } I_B = \frac{E_C - U_{BE}}{R_B}$$



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

Khi làm việc  $U_{BE} \approx (0,3 \div 0,7)$  V, rất nhỏ ta có thể bỏ qua

$\rightarrow I_B \approx E_C / R_B =$  không đổi.

\* Nhận xét: - Độ ổn định nhiệt khá lớn và nó phụ thuộc vào hệ số khuyếch đại dòng điện của tranzito.

- Phóng pháp phân cực này đ- ợc sử dụng khi yêu cầu về độ ổn định nhiệt không cao.

### b- Phân cực Tranzito bằng điện áp phản hồi.

Một phần điện áp ra  $U_{CE}$  đ- ợc đ- a về đầu vào qua  $R_B$  tạo nên dòng  $I_B$  điều khiển cho sơ đồ.

□ cách măc này, lợi dụng sự tăng của dòng  $I_C$  làm giảm dòng  $I_B$  dẫn tới dòng  $I_C$  giảm, đ- a dòng  $I_C$  quay trở về giá trị ban đầu.

Ta có ph- ơng trình mạch ra:

$$E_C = (I_B + I_C) \cdot R_C + U_{CE} \quad (1)$$

Ph- ơng trình mạch vào:

$$E_C = (I_B + I_C) \cdot R_C + I_B \cdot R_B + U_{BE} \quad (2)$$

vì  $U_{BE}$  nhỏ. Từ (1) và (2) suy ra:

$$I_B \cdot R_B \approx U_{CE} \quad (3).$$

- nếu  $t^0$  tăng  $\rightarrow I_{CB0}$  tăng  $\rightarrow I_C$  tăng  $\rightarrow U_{CE}$  giảm  $\rightarrow I_B$  giảm  $\rightarrow I_C$  giảm.

- nếu  $t^0$  giảm  $\rightarrow I_{CB0}$  giảm  $\rightarrow I_C$  giảm  $\rightarrow U_{CE}$  tăng  $\rightarrow I_B$  tăng  $\rightarrow I_C$  tăng.

Nh- vậy với cơ cấu hồi tiếp này dòng  $I_C$  đ- ợc giữ t- ơng đối ổn định.

\* Sơ đồ này có độ ổn định nhiệt tốt hơn mạch phân cực bằng dòng không đổi, tuy nhiên cả hai mạch phân cực này không thể tăng độ ổn định nhiệt lên cao vì điểm làm việc tĩnh và độ ổn định nhiệt của mạch phụ thuộc lẫn nhau nên chất l- ợng ổn định không cao.

### c- Phân cực bằng dòng Emitter (tự phân cực).

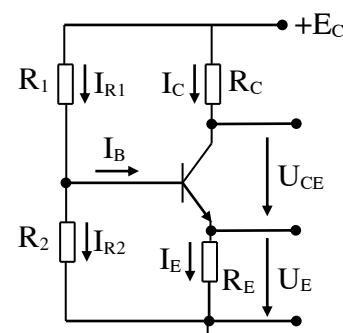
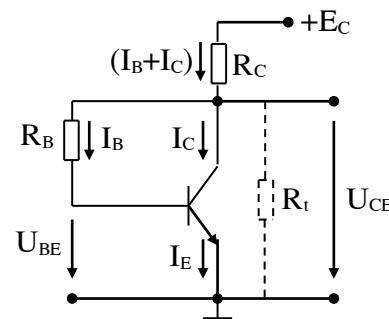
□ sơ đồ này, điện trở  $R_1, R_2$  tạo thành bộ phân áp tạo điện áp  $U_B$  đặt vào cực gốc của tranzito.

$$\text{Vì: } I_E = \frac{U_E}{R_E} = \frac{U_B - U_{BE}}{R_E}$$

Vì dòng  $I_B$  nhỏ nên dòng qua  $R_1$  bằng dòng qua  $R_2$

$$\rightarrow U_B = \frac{E_C}{R_1 + R_2} \cdot R_2. \text{ Nếu } U_{BE} \text{ rất nhỏ so với } U_B, \text{ thì:}$$

$$I_E \approx U_B / R_E = \text{const}$$



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

- nếu  $t^0$  tăng  $\rightarrow I_{CB0}$  tăng  $\rightarrow I_C$  tăng  $\rightarrow I_E$  tăng  $\rightarrow U_E$  tăng  $\rightarrow U_{BE}$  giảm  $\rightarrow$  Tranzito khoá bớt lại làm giảm dòng  $I_B$   $\rightarrow$  giảm dòng  $I_E \rightarrow I_C$  giảm.

- nếu  $t^0$  giảm  $\rightarrow I_{CB0}$  giảm  $\rightarrow I_C$  giảm  $\rightarrow I_E$  giảm  $\rightarrow U_E$  giảm  $\rightarrow U_{BE}$  tăng  $\rightarrow$  Tranzito mở thêm làm tăng dòng  $I_B$   $\rightarrow$  tăng dòng  $I_E \rightarrow I_C$  tăng.

\* Nhận xét: Sơ đồ có độ ổn định nhiệt cao, đây là sơ đồ phân cực cơ bản đ- ợc sử dụng nhiều trong thực tế..

### §6. TRANZITO TR- ỜNG < FET > (Field Effect Transistor)

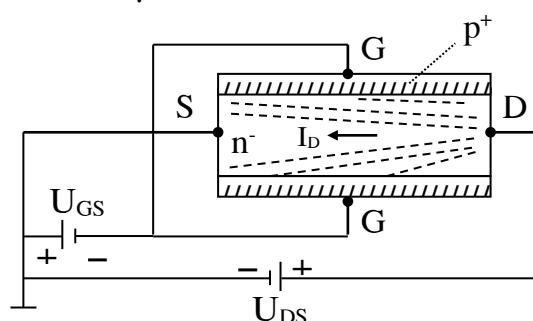
\* Định nghĩa: Tranzito tr- ờng FET (hay đúng hơn là tranzito hiệu ứng tr- ờng) là một loại tranzito đơn cực nó làm việc dựa trên hiệu ứng tr- ờng và là dụng cụ điều khiển bằng điện áp và chỉ dẫn điện bằng 1 loại hạt dẫn (n hoặc p). FET chia ra 2 nhóm:

+ Nhóm có cực cửa tiếp giáp JFET.

+ Nhóm có cực cửa cách ly MOSFET.

#### I. Tranzito tr- ờng có cực cửa tiếp giáp JFET.

##### 1. Cấu tạo và kí hiệu.



Hình a: Cấu tạo

Trên một khối bán dẫn loại n (hoặc p) có nồng độ tạp chất thấp, ng-ời ta tạo ra xung quanh nó một lớp bán dẫn loại p (hoặc n) có nồng độ tạp chất cao.

Toàn bộ cấu trúc lấy ra 3 điện cực: cực nguồn S (Source), cực máng D (Drain), cực cửa G (Gate).

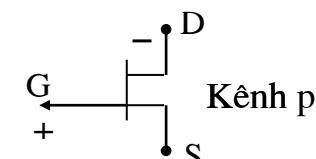
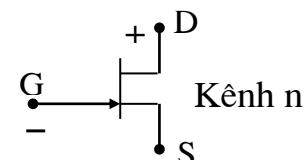
Nh- vậy, giữa cực S và cực D hình thành nên 1 kênh dẫn điện loại n và nó đ- ợc cách ly với cực cửa G bởi một lớp tiếp giáp p-n.

Cực cửa G đóng vai trò là cực điều khiển khi thay đổi điện áp đặt vào nó.

##### 2. Nguyên lý hoạt động.

Xét loại kênh dẫn n.

Để JFET làm việc ta phân cực cho nó bởi 2 nguồn điện áp:  $U_{DS} > 0$ ,  $U_{GS} < 0$ .



Hình b: Kí hiệu

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

- Giữa cực D và cực S có một điện tr- ờng mạnh do nguồn điện cực máng  $U_{DS}$  cung cấp, nguồn này có tác dụng đẩy các hạt điện tích đa số (điện tử) từ cực nguồn S tới cực máng D, hình thành nên dòng điện cực máng  $I_D$ .

- Điện áp điều khiển  $U_{GS} < 0$  luôn làm cho tiếp giáp p-n bị phân cực ng- ợc, do đó bề rộng vùng nghèo tăng dần khi  $U_{GS} < 0$  tăng dần. Khi đó tiết diện dẫn điện giảm dần, điện trở R kênh dẫn tăng lên làm dòng  $I_D$  giảm xuống và ng- ợc lại.

Nh- vậy: điện áp điều khiển  $U_{GS}$  có tác dụng điều khiển đối với dòng điện cực máng  $I_D$ .

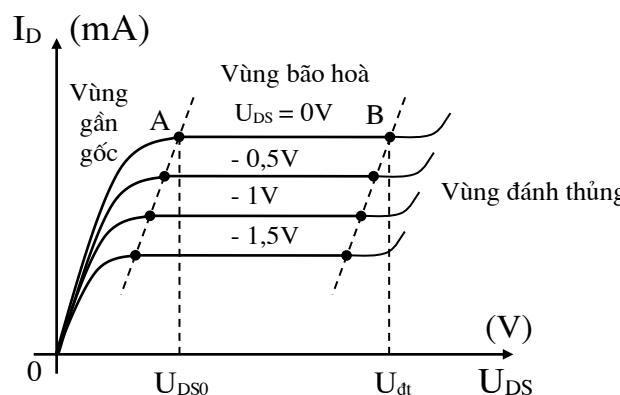
- Tr- ờng hợp:  $U_{DS} > 0$ ,  $U_{GS} = 0$  trong kênh dẫn xuất hiện dòng điện  $I_D$  có giá trị phụ thuộc vào  $U_{DS}$ .

-  $U_{DS} > 0$ ,  $U_{GS} < 0$  tăng dần, bề rộng vùng nghèo mở rộng về phía cực D vì với cách măc nh- hình vẽ thì điện thế tại D lớn hơn điện thế tại S do đó mức độ phân cực ng- ợc tăng dần từ S tới D → tiết diện kênh dẫn giảm dần là cho dòng  $I_D$  giảm dần.

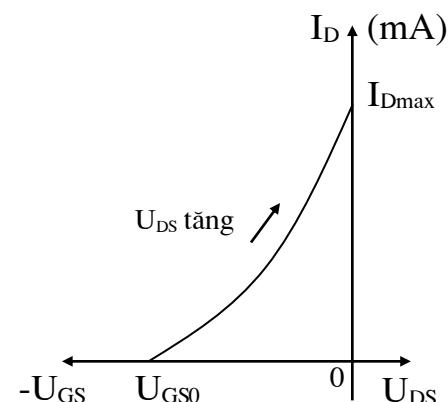
### 3. Các họ đặc tuyến của JFET.

- Họ đặc tuyến ra:  $I_D = f(U_{DS})$  khi  $U_{GS} = \text{const}$

- Họ đặc tuyến truyền đạt: :  $I_D = f(U_{GS})$  khi  $U_{DS} = \text{const}$



Hình c: Đặc tuyến ra



Hình d: Đặc tuyến truyền đạt

- Đặc tuyến ra chia làm 3 vùng:

+ Vùng gân gốc (đoạn OA): Dòng  $I_D$  tăng gần nh- tuyến tính theo  $U_{DS}$  vì khi đó kênh dẫn đóng vai trò nh- 1 điện trở thuần cho đến khi đặc tuyến bị uốn mạnh tại điểm A. Tại đó bắt đầu xuất hiện hiện t- ợng thắt kênh, dòng  $I_D$  hầu nh- không tăng theo  $U_{DS}$ . Hoành độ điểm A gọi là điện áp thắt kênh.

+ Vùng bão hoà (đoạn AB): Dòng  $I_D$  hầu nh- không phụ thuộc vào  $U_{DS}$  nh- ng phụ thuộc mạnh vào  $U_{GS}$ . Khi  $U_{GS} < 0$  tăng dần dòng  $I_D$  càng giảm. Hiện t- ợng thắt kênh xảy ra sớm hơn, điểm thắt kênh dịch dần về gốc toạ độ.

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

+ Vùng đánh thủng: Khi  $U_{DS}$  đủ lớn, dòng  $I_D$  tăng đột ngột do tiếp giáp p-n bị đánh thủng tại khu vực gần D do tại vùng này điện áp phân cực ng- ợc đặt lên tiếp giáp p-n là lớn nhất.

### 4. Các tham số của JFET.

a- *Tham số giới hạn:* -  $I_{D,\max}$  là dòng cực đại qua đèn ứng với điểm B trên đặc tuyến ra ứng với  $U_{GS} = 0$  V ( $\approx 50$ mA).

-  $U_{DS,maxcp} \approx U_B / (1,2 \div 1,5) \approx$  vài chục vôn.

b- *Tham số làm việc.* - Điện trở trong:  $r_i = r_{DS} = \partial U_{DS} / \partial I_D \approx 0,5$  M $\Omega$ . Thể hiện độ dốc của đặc tuyến ra trong vùng bão hòa.

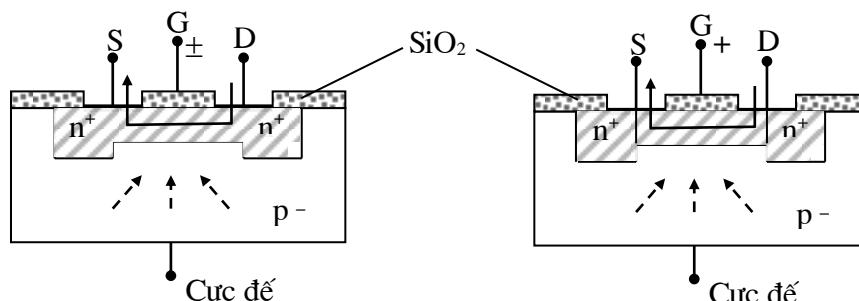
- Hỗn dẫn truyền đạt: cho biết tác dụng điều khiển của điện áp cực cửa  $U_{GS}$  tới dòng điện cực máng  $I_D$ .

## II. Tranzito tr- ờng có cực cửa cách ly MOSFET (Metal-Oxide-Semiconductor FET)

Có hai loại: - Kênh n (hoặc p) đặt sẵn.

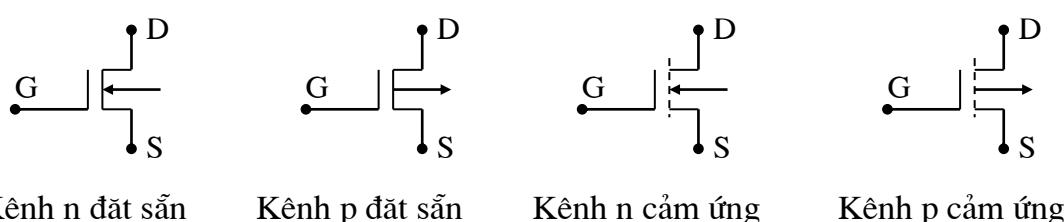
- Kênh p (hoặc n) cảm ứng.

### 1. Cấu tạo.



Hình a: Kênh n đặt sẵn

Hình b: Kênh n cảm ứng



Kênh n đặt sẵn

Kênh p đặt sẵn

Kênh n cảm ứng

Kênh p cảm ứng

Xét loại kênh dẫn n.

Trên một khối bán dẫn loại p, ng-ời ta tạo ra hai vùng bán dẫn loại n có nồng độ tạp chất cao.

- Với kênh đặt sẵn, thì kênh dẫn hình thành ngay trong quá trình chế tạo hoặc chỉ hình thành khi có điện tr- ờng ngoài đối với loại kênh đặt sẵn.

- Trên hai khối bán dẫn n+ lấy ra hai điện cực là cực nguồn S và cực máng D. Phía đối diện với kênh dẫn sau khi phủ 1 lớp cách điện SiO<sub>2</sub> lấy ra điện cực thứ 3 gọi là cực cửa G.

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

- Nếu trong quá trình chế tạo, cực S đã đ- ợc nối với phiến để thì MOSFET có 3 cực: S, D, G. Tr-ờng hợp phiến để ch- a đ- ợc nối với S mà đ- ợc dẫn ra ngoài nh- là cực thứ 4, cực này gọi là cực đế.

### 2. Nguyên lý làm việc.

#### a- Với kênh n đặt sẵn.

- Khi  $U_{DS} > 0$ ;  $U_{GS} > 0$ , các điện tử tự do từ vùng để đ- ợc hút về phía gần cực cửa G làm cho kênh dẫn có nồng độ hạt dẫn tăng lên → điện trở R kênh dẫn giảm → dòng  $I_D$  tăng, ta nói đèn làm việc ở chế độ giàu.

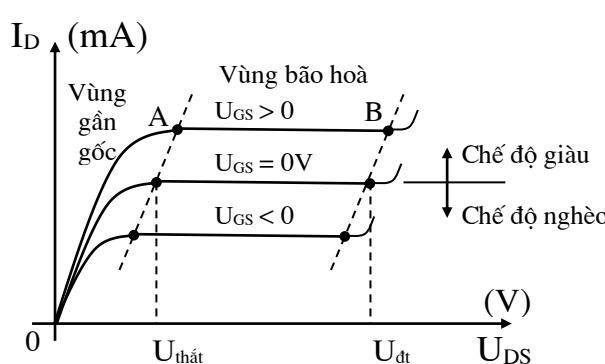
- Nếu  $U_{GS} < 0$ , một số điện tử từ kênh dẫn bị đẩy ra khỏi kênh dẫn làm cho các hạt dẫn điện của kênh dẫn giảm → R kênh tăng → dòng  $I_D$  giảm → ta nói đèn làm việc ở chế độ nghèo.

#### b- Với kênh n cảm ứng.

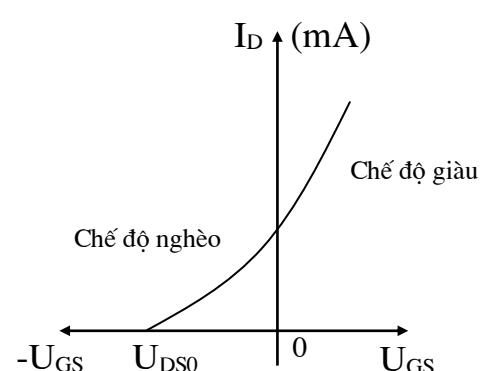
- Khi  $U_{DS} > 0$ ;  $U_{GS} \leq 0$  → dòng  $I_D$  qua đèn = 0 vì giữa cực D và cực S tồn tại một điện trở rất lớn.

- Khi  $U_{DS} > 0$ ;  $U_{GS} > 0$  → các điện tử bị hút về phía cực G tập chung tạo thành kênh dẫn nối giữa cực D và cực S → xuất hiện dòng  $I_D$ . Khi  $U_{DS}$  càng lớn → R kênh dẫn càng giảm → dòng  $I_D$  càng tăng. Nh- vậy loại này chỉ làm việc ở chế độ giàu.

### 3. Đặc tuyến V-A.



Hình a: Đặc tuyến ra kênh n đặt sẵn



Hình b: Đặc tuyến truyền đạt

\* Nhận xét: Đặc tuyến ra và đặc tuyến truyền đạt của MOSFET t- ơng tự nh- JFET, chỉ khác:

- Với MOSFET kênh n đặt sẵn, điện áp điều khiển  $U_{GS}$  có thể âm hoặc d- ơng t- ơng ứng đèn làm việc ở chế độ giàu và chế độ nghèo.

- Loại MOSFET kênh n cảm ứng chỉ làm việc ở chế độ giàu.

### 4. Đặc điểm của Tranzito tr- ờng.

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

- Vì kênh dẫn và cực điều khiển cách ly về điện nên việc điều khiển dòng điện ra không ảnh hưởng đến công suất của nguồn tín hiệu vào.

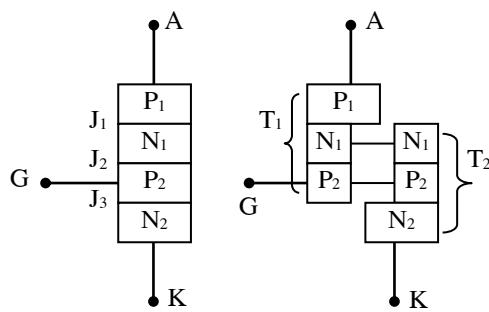
- Điện trở đầu vào lớn ( $10^9 \div 10^{12}\Omega$ ), dòng điện rò đầu vào  $\approx 0$ , cho phép tranzistor có khả năng khuếch đại đặc biệt những nguồn tín hiệu có công suất cực kỳ yếu.

- Giữa cực D và cực S có tính chất đối xứng, khi thay đổi vị trí của hai cực này, tính chất của tranzistor hầu như không thay đổi.

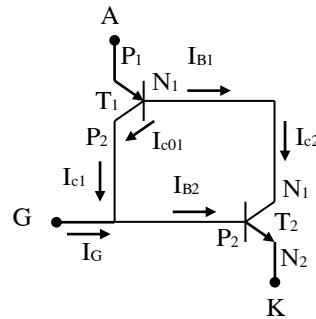
\*wend: dùng để khuếch đại tín hiệu, tạo sóng, phối hợp trở kháng và đặc-đặc dùng trong các mạch nắn điện có điều khiển

### §7. THYRISTOR

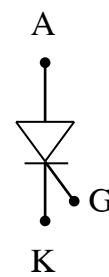
#### 1. Cấu tạo, nguyên lý làm việc.



Hình a: Cấu tạo



Hình b: Sơ đồ t-ống đ-ống



Hình c: Kí hiệu

##### a. Cấu tạo.

Gồm 4 lớp bán dẫn  $P_1, N_1, P_2, N_2$  đặt xen kẽ nhau, giữa các lớp bán dẫn hình thành các tiếp giáp  $J_1, J_2, J_3$ .

Điện cực nối với  $P_1$  gọi là Anode (A), nối với  $P_2$  gọi là cực điều khiển G, điện cực nối với  $N_2$  gọi là Katốt (K).

##### b- Nguyên lý làm việc:

Để tiện cho quá trình phân tích nguyên lý làm việc của Thyristor, ta coi Thyristor như 2 tranzistor  $T_1, T_2$  khác loại mắc nối tiếp nhau như hình vẽ b.

\* Trong hợp cực G hở mạch ( $I_G = 0$ ).

- Khi  $U_{AK} > 0 \rightarrow J_1, J_3$  phân cực thuận,  $J_2$  phân cực ng-ợc, khi đó toàn bộ điện áp  $U_{AK}$  đặt lên  $J_2$ . Khi  $U_{AK}$  còn nhỏ trong mạch chỉ có dòng bão hòa ng-ợc của chuyển tiếp  $J_2$  ( $I_{col}$ ).

- Khi  $U_{AK} > 0$  đủ lớn  $\rightarrow$  tăng mức độ phân thuận cho tiếp giáp  $J_1, J_3$ , tăng phân cực ng-ợc cho  $J_2$ . Khi  $U_{AK}$  tăng tới điện áp đánh thủng  $J_2 \rightarrow J_2$  bị đánh thủng trở thành dẫn điện. Khi đó  $J_1, J_3$  coi như 2 diode phân cực thuận mắc nối tiếp và nối tắt qua  $J_2 \rightarrow$  khi đó

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

Thyristo chuyển sang trạng thái mở. Khi Thyristo mở, nội trở của nó giảm về giá trị rất nhỏ coi nh- bằng 0. Điện áp rơi trên hai cực A và K sẽ là:

$$U_{AK} = U_{EC1} + U_{BE2} \approx 0,2V + 0,7V \approx 0,9V.$$

Nh- vậy: Ph- ơng pháp tăng điện áp phân cực thuận  $U_{AK}$  để Thyristo chuyển từ khoá sang mở gọi là ph- ơng pháp kích mở bằng điện áp thuận (ph- ơng pháp kích mở tự nhiên).

→ ph- ơng pháp này không dùng trong thực tế

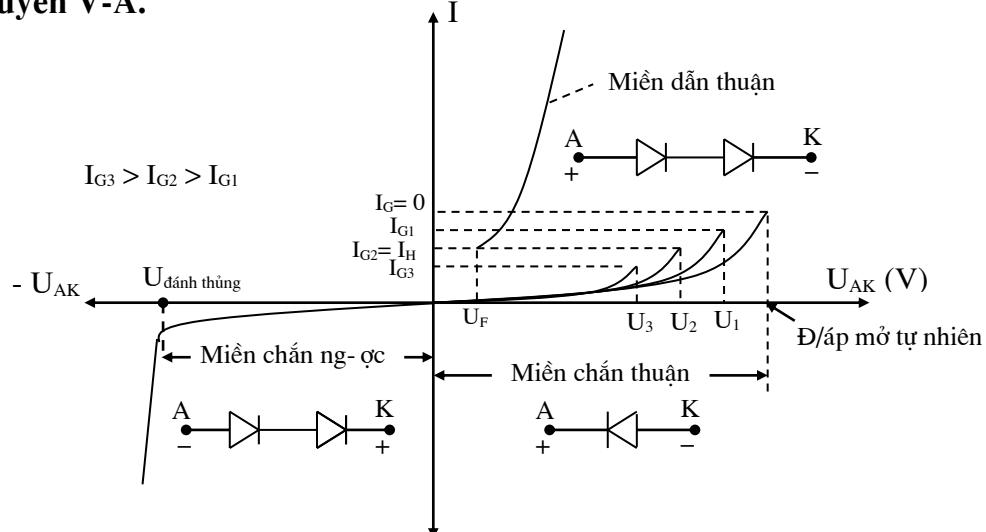
- Khi  $U_{AK} < 0 \rightarrow J_1, J_3$  phân cực ng- ợc,  $J_2$  phân cực thuận, dòng qua Thyristo là dòng rò ng- ợc (chiều từ K → A) có trị số nhỏ.

- Khi  $U_{AK} < 0$  đến giá trị  $U_{ng,max} \rightarrow J_1, J_3$  bị đánh thủng → dòng ng- ợc qua Thyristo tăng nhanh → Thyristo bị hỏng.

\* Tr- ờng hợp  $I_G \neq 0$  (ph- ơng pháp kích mở bằng dòng điều khiển).

Khi  $U_{AK} < U_{kích mở tự nhiên}$  ta đặt 1 điện áp  $U_{GK} > 0 \rightarrow$  điện áp  $U_{GK}$  tạo ra dòng ( $I_G + I_{co1}$ ), nếu dòng này lớn hơn dòng mở của tranzito  $T_2 \rightarrow T_2$  mở →  $T_1$  mở → Thyristo chuyển sang trạng thái mở hoàn toàn. Khi Thyristo đã mở thì sự có mặt của dòng  $I_G$  không còn có ý nghĩa. Nh- vậy, ta chỉ cần đ- a 1 điện áp  $U_{GK}$  có giá trị nhỏ (1 xung điện áp d- ơng có biên độ, độ rộng đủ lớn) làm mở Thyristo.

### 2- Đặc tuyến V-A.



Hình d: Đặc tuyến V-A của Thyristo

Trong đó:  $U_F$  là điện áp dẫn thuận

- Đặc tuyến V-A của Thyristo chia làm 3 vùng: miền chấn thuận, miền chấn ng- ợc, miền dẫn thuận.

- Từ đặc tuyến, thực tế đã chứng minh: điện áp thuận đặt lên A và K càng giảm nếu dòng điều khiển  $I_G$  càng tăng.

$$U_1 > U_2 > U_3 \dots$$

$$I_{G1} < I_{G2} < I_{G3} \dots$$

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

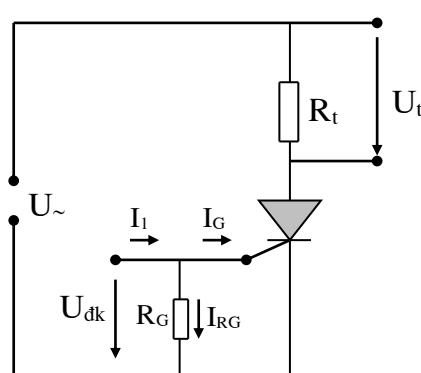
\* Chú ý: Khi Thyristo đang thông (mở), để duy trì trạng thái mở của nó ta phải giữ cho dòng  $I_{AK}$  lớn hơn 1 giá trị gọi là dòng điện ghim  $I_H$ .

Muốn khoá Thyristo:

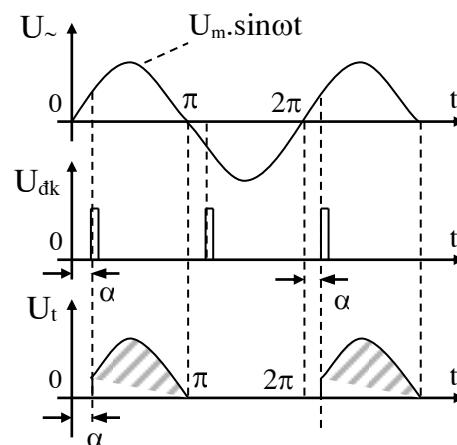
- Giảm dòng  $I_{AK} < I_H$  (không dùng)
  - Phân cực ng- ợc  $U_{AK} < 0$  (đ- ợc dùng trong thực tế).
- \* Tóm lại: Điều kiện Thyristo mở là:  $U_{AK} > 0, U_{GK} > 0$

### 3. Một số ứng dụng của Thyristo.

#### a. Mạch chỉnh l- u khống chế kiểu pha xung.



Hình a: Sơ đồ nguyên lý



Hình b: Giản đồ điện áp

Nếu đ- a đến cực khống chế G một chuỗi xung kích thích để Thyristo chỉ mở ở các thời điểm nhất định thì dòng và áp trên tải chỉ là từng phần của nửa chu kỳ d- ơng.

Giá trị trung bình của điện áp trên tải:

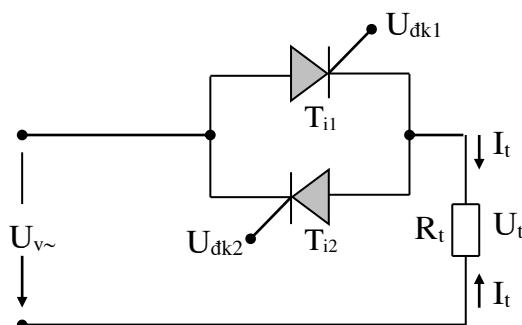
$$U_{TB} = \frac{1}{2\pi} \int_{\alpha}^{\pi} U_m \sin \omega t d\omega t = \frac{1}{2\pi} U_m (1 + \cos \alpha)$$

Ví dụ: Cho  $U_V = 220 \sin \omega t$ ,  $f = 50 \text{ Hz}$ ,  $U_{TB} = 40 \text{ V}$ , xác định góc mở  $\alpha$  ?

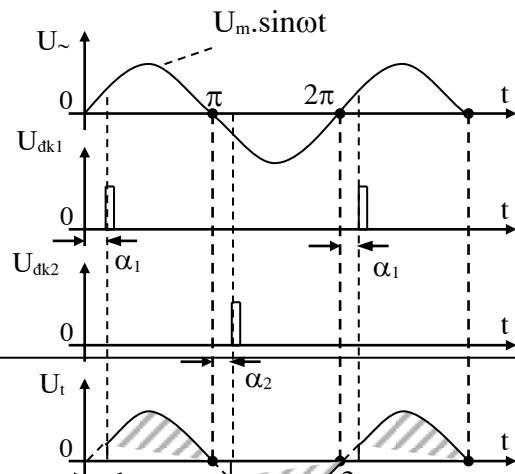
Giải:

Thay các thông số vào công thức trên, ta đ- ợc:  $\alpha \approx 82^\circ$

#### b. Mạch khống chế đảo chiều mắc song song.

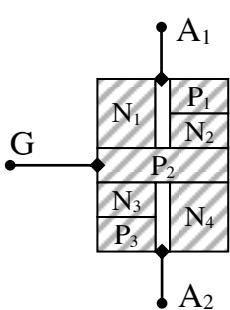


Hình a: Sơ đồ nguyên lý

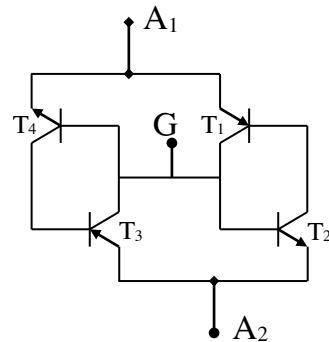


## §8. TRIÁC

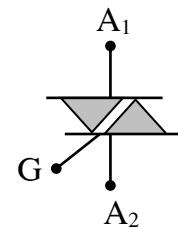
### 1. Cấu tạo, nguyên lý làm việc.



Hình a: Cấu tạo



Hình b: Sơ đồ t-ống đ-ống



Hình c: Kí hiệu

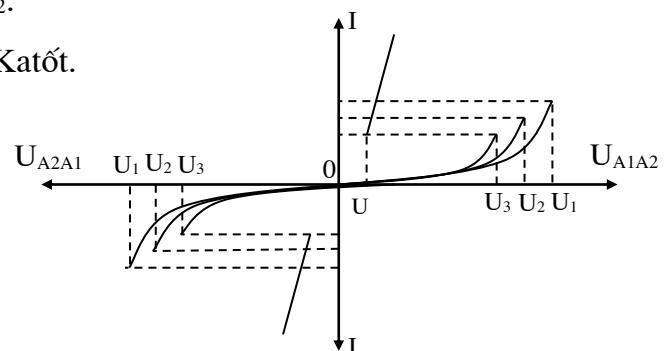
Triác có cấu trúc giống nhau Thyristo mắc song song ng-ợc, chung cực điều khiển. Do vậy ta không phân biệt Anốt, Katốt mà A<sub>1</sub>, A<sub>2</sub> vừa đóng vai trò Anốt vừa đóng vai trò Katốt, tùy thuộc vào điện áp phân cực U<sub>A1A2</sub>.

Ví dụ: U<sub>A1A2</sub> > 0 → A<sub>1</sub> là Anốt, A<sub>2</sub> là Katốt.

\* Nhận xét: - Triác có khả năng dẫn điện theo cả hai chiều.

- Cũng như Thyristo, Triác có thể đ-ợc kích mở bằng hai ph-ơng pháp đó là ph-ơng pháp kích mở bằng điện áp thuận (I<sub>G</sub> = 0) và ph-ơng pháp kích mở bằng dòng điều khiển I<sub>G</sub> ≠ 0. Do có tính dẫn điện theo cả hai chiều nên nó th-ờng đ-ợc dùng trong các mạch biến đổi điện áp xoay chiều thành xoay chiều.

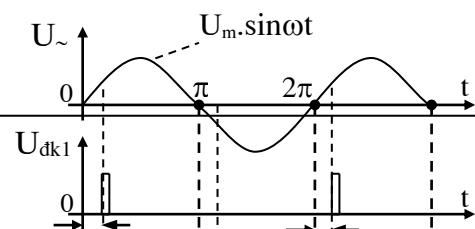
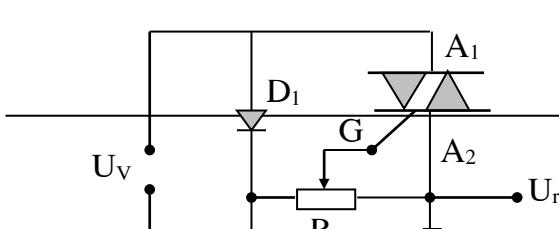
\* Đặc tuyến V-A: gồm hai phần đối xứng nhau qua gốc toạ độ 0.



Hình d: Đặc tuyến V-A của Triác

### 2. Ứng dụng.

#### a- Mạch biến đổi xoay chiều □ xoay chiều công suất nhỏ.



Trong các mạch biến đổi xoay chiều- xoay chiều công suất nhỏ ta có thể dùng trực tiếp Triác. Sơ đồ nguyên lý và dạng điện áp nh- hình vẽ.

\* Tóm tắt nguyên lý hoạt động:

- Nửa chu kỳ d- ơng của  $U_V$  :  $D_1$  mở,  $D_2$  khoá → xuất hiện dòng điều khiển qua  $D_1 \rightarrow R \rightarrow$  cực G → tải.
- Nửa chu kỳ âm:  $D_1$  khoá,  $D_2$  mở → dòng điều khiển qua  $D_2 \rightarrow R \rightarrow$  cực G.. Nh- vây: trên tải nhận đ- ợc một phần điện áp xoay chiều. Khi điều chỉnh biến trở R ta có thể thay đổi đ- ợc góc mở  $\alpha$ , do đó thay đổi đ- ợc giá trị trung bình của điện áp trên tải.

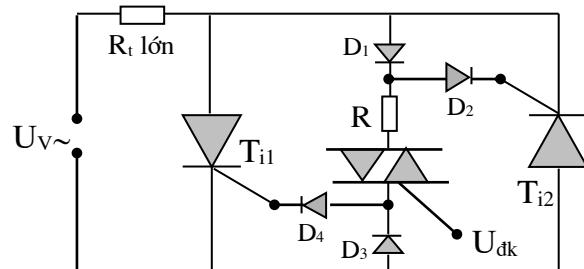
### b- Mạch biến đổi xoay chiều-xoay chiều công suất lớn.

Trong tr- ờng hợp tải lớn mà Triác không thoả mãn, ta sử dụng 2 Thyristo mắc song song ng- ợc.Trong đó Triác đóng vai trò tạo dòng điều khiển  $I_G$  cho các Thyristo.

\* Nguyên lý hoạt động:

- Nửa chu kỳ d- ơng của điện áp xoay chiều, nếu đồng thời có xung điều khiển đến cực G của Triác thì Triác dẫn dòng điều khiển qua cực G của Triác thì Triác dẫn dòng điều khiển qua  $D_1$ , R, Triác,  $D_4$ , kích mở Thyristo  $T_1$  (lúc đó  $D_3$  khoá).

- Nửa chu kỳ âm:  $D_1$  khoá, dòng điều khiển qua  $D_3$ , Triác, R,  $D_2$ , kích mở Thyristo  $T_2$ . Ta chọn  $D_1$ ,  $D_2$ ,  $D_3$ ,  $D_4$  cùng loại để dòng điều khiển vào 2 Thyristo có giá trị bằng nhau do đó góc mở  $\alpha$  của 2 Thyristo bằng nhau.



Sơ đồ nguyên lý

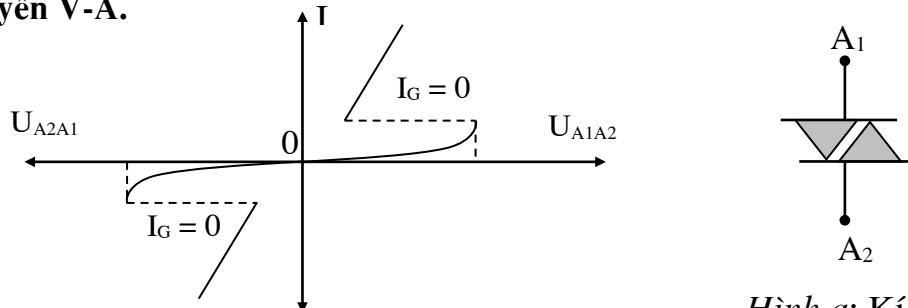
## §9. ĐIÁC

### 1. Cấu tạo, nguyên lý làm việc.

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

Điác có cấu tạo giống nh- Triác nh- ng không có cực điều khiển G do đó Điác cũng có khả năng dẫn điện theo cả 2 chiều nh- ng chỉ có thể mở bằng ph- ơng pháp kích mở bằng điện áp thuận.

### 2. Đặc tuyến V-A.



Hình a: Kí hiệu

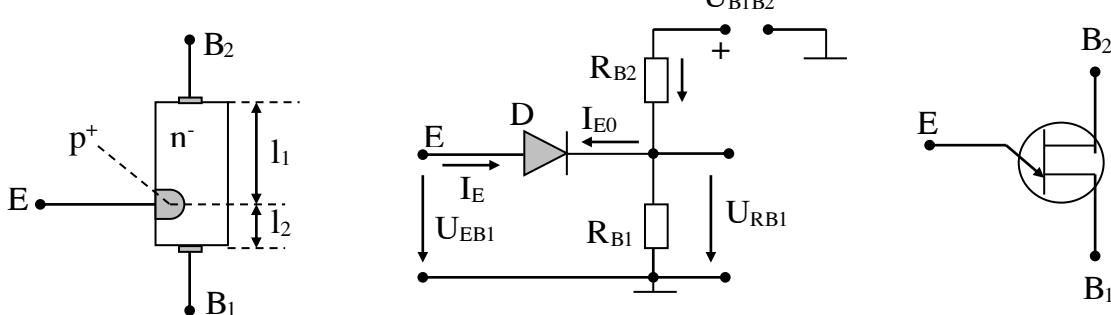
Hình b: Đặc tuyến V-A

Đặc tuyến V-A của Điác giống nh- Triác khi  $I_G = 0$

## § 10. TRANZITO MỘT TIẾP GIÁP (UJT-Unijunction Transistor)

(Điốt 2 cực gốc).

### 1. Cấu tạo.



Hình a: Cấu tạo

Hình b: Sơ đồ t- ơng đ- ơng

Hình c: Kí hiệu

Trên một khối bán dẫn loại n- có nồng độ tạp chất thấp, ng- ời ta tạo ra một vùng bán dẫn loại p<sup>+</sup> có nồng độ tạp chất cao. Điện cực nối với khối bán dẫn p gọi là cực phát Emitor (E). Điện cực dẫn ra từ hai đầu khối bán dẫn n gọi là các cực gốc B<sub>1</sub>, B<sub>2</sub>. Toàn bộ cấu trúc coi nh- t- ơng đ- ơng với một điốt D và hai điện trở R<sub>B1</sub> và R<sub>B2</sub>.

Nh- hình vẽ, do cực E lệch về phía cực gốc B<sub>1</sub> nên R<sub>B1</sub> < R<sub>B2</sub>. Ta đặt vào B<sub>1</sub>B<sub>2</sub> một điện áp U<sub>B1B2</sub> cực tính d- ơng ở B<sub>2</sub>.

$$\text{Khi đó: } U_{RBI} = \frac{U_{B1B2}}{R_{B1} + R_{B2}} R_{B1}$$

ở đầu vào ta đặt điện áp U<sub>EBC</sub> một chiều có trị số có thể thay đổi đ- ợc.

### 2. Nguyên lý làm việc.

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

- Khi  $U_{EB1} = 0$ , diode D bị phân cực ng- ợc bởi điện áp  $U_{RB1}$  nên khi đó qua D chỉ có 1 dòng điện ng- ợc  $I_{E0}$  chảy qua có trị số nhỏ.

- Tăng dần  $U_{EB1}$  từ  $(0 \div U_{RB1})$ , khi đó mức độ phân cực ng- ợc của diode D giảm dần, cho tới khi  $U_{EB1} = U_{RB1}$  thì điện áp phân cực trên diode D bằng 0, dòng ng- ợc  $I_{E0} = 0$ .

- Khi  $U_{EB1} > U_{RB1}$  thì diode phân cực thuận qua diode xuất hiện dòng điện thuận  $I_E$  có trị số nhỏ.

- Khi tăng  $U_{EB1}$  tới giá trị  $U_{EB1,max}$ , UJT mở khi đó các phần tử mang điện đa số (lõi trống) từ miền phát sẽ tràn vào thanh bán dẫn và đi về phía cực  $B_1$ . Lúc đó tại vùng  $B_1$  số hạt dẫn tăng lên đột ngột do đó điện trở của nó cũng giảm đi đột ngột. Khi dòng  $I_E$  đủ lớn sẽ làm xuất hiện trong thanh bán dẫn *hiệu ứng điện trở âm*, đó là: Khi  $I_E$  tăng  $\rightarrow R_{B1}$  giảm  $\rightarrow U_{RB1}$  giảm, vì diode lý t- ống hạ áp trên nó coi nh- bằng 0 nên  $U_{EB1} \approx U_{RB1}$ , do vậy  $U_{RB1}$  giảm thì  $U_{EB1}$  cũng giảm theo khi  $I_E$  tăng.

- Khi  $U_{EB1}$  giảm tới giá trị  $U_{EB1,min}$  thì UJT chuyển từ trạng thái mở sang trạng thái khoá.

\* Các tham số:

- Điện áp đỉnh ( $U_{EB1max}$ ): là giá trị điện áp đặt vào cực E và cực  $B_1$  để UJT mở.

- Dòng điện đỉnh ( $I_{E1}$ ): là giá trị cực tiểu của dòng  $I_E$  khi UJT mở.

- Điện áp đáy ( $U_{EB1min}$ ) là điện áp đặt vào cực E và cực  $B_1$  để UJT chuyển từ khoá sang mở.

- Dòng điện đáy ( $I_{E2}$ ) là giá trị cực đại của dòng  $I_E$  chảy qua UJT khi nó mở.

- Điện áp nguồn  $U_{B1B2}$

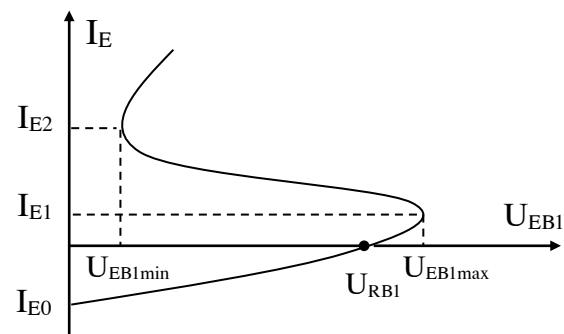
Với:

$$U_{EB1max} = \eta \cdot U_{B1B2} + \Delta U_D, \text{ trong đó: } \eta = R_{B1}/(R_{B1}+R_{B2}) : \text{Hệ số cấu tạo}$$

$\Delta U_D$ : sụt áp trên diode.

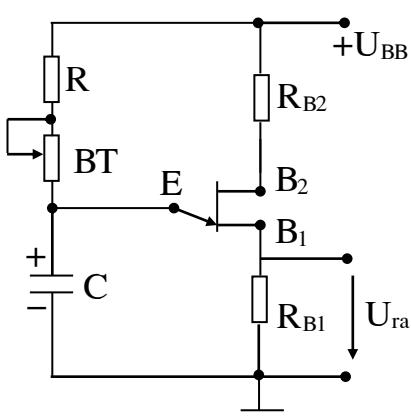
- Diode đang mở muốn duy trì sự mở của nó ta phải đặt một điện áp  $U_{EB1} > U_{EB1max}$  hoặc để nó khoá lại ta giảm  $U_{EB1} < U_{EB1min}$ .

\* Đặc tuyến V-A.

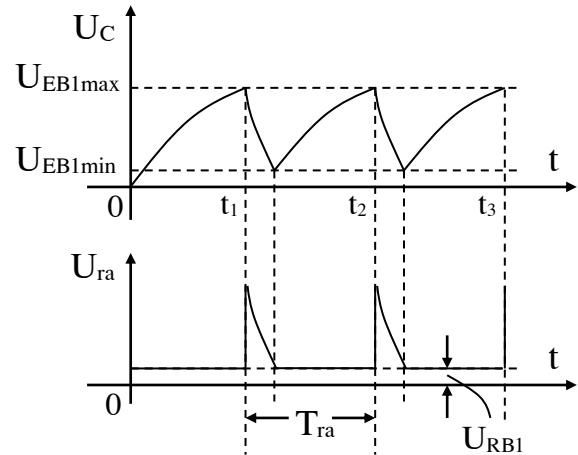


### 3. Ứng dụng.

Ta xét một ví dụ dùng UJT để tạo các xung nhọn d- ơng.



Hình a: Sơ đồ nguyên lý



Hình b: Giản đồ điện áp

\* Nguyên lý hoạt động:

- Tại  $t = 0$ , ta cấp nguồn  $+U_{BB}$  cho UJT, tụ C đ- ợc nạp điện, điện áp trên tụ tăng dần và có dạng đ- ờng cong tích phân. Xuất hiện dòng nạp cho tụ :  $+U_{BB} \rightarrow R \rightarrow BT \rightarrow C \rightarrow -U_{BB}$

- Tại  $t=t_1$ ,  $U_C = U_{EB1\text{max}}$  thì UJT mở, tụ điện C phóng điện theo đ- ờng:  $+C \rightarrow UJT \rightarrow R_{B1} \rightarrow -C$ . Ta có điện áp ra:  $U_{ra} = U_C - U_{EB1}$ , do khi UJT mở,  $U_{EB1}$  có trị số nhỏ  $\rightarrow U_{ra} = U_C$ . Cùng với quá trình phóng điện, điện áp trên tụ giảm dần tới thời điểm  $t_2$  thì  $U_C = U_{EB1\text{min}}$   $\rightarrow$  UJT khoá lại  $\rightarrow U_{ra} = U_{RB1}$  (trong đó  $U_{RB1}$  là điện áp rơi trên  $R_{B1}$  khi UJT khoá). Tụ điện C lại tiếp tục đ- ợc nạp điện, cứ nh- vây trên  $R_{B1}$  ta nhận đ- ợc dãy xung nhọn chính là s- ờn sau của xung điện áp trên tụ C (xung răng c- a).

## CH- ƠNG II. KHUẾCH ĐẠI

### § 1. KHÁI NIỆM CHUNG

#### 1. Nguyên lý chung xây dựng một tầng khuếch đại

Bộ khuếch đại là thiết bị dùng để làm tăng các tham số tín hiệu điện ( $U, I, P$ ), gồm mạch vào nối với nguồn tín hiệu cần khuếch đại, mạch ra đ- ợc nối với tải.

Một trong những ứng dụng của Tranzito là khuếch đại.

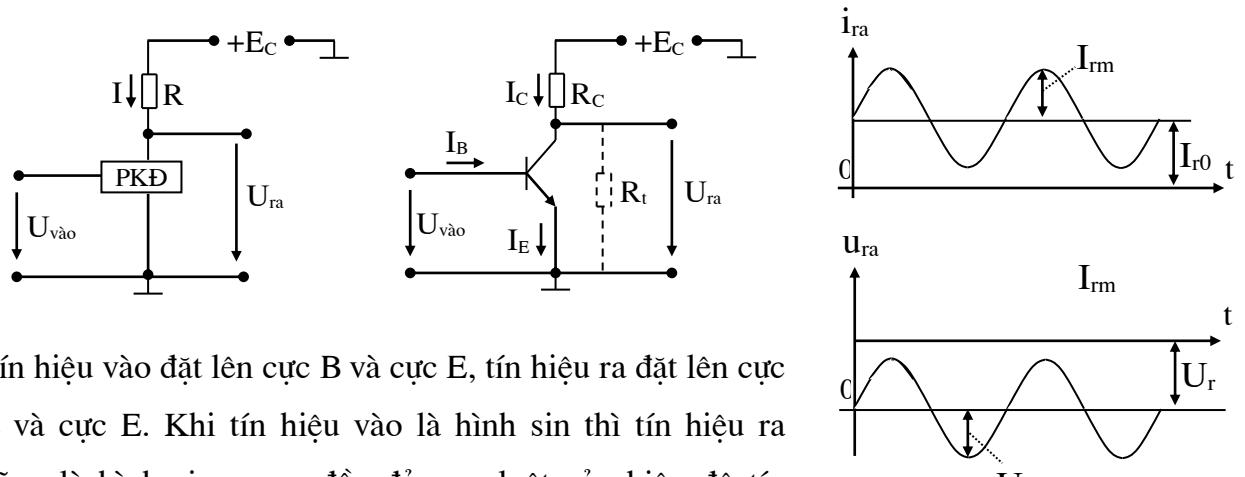
Thực chất khuếch đại là một quá trình biến đổi năng l- ợng có điều khiển, trong đó năng l- ợng của nguồn một chiều (không chứa đựng thông tin) đ- ợc biến đổi thành năng l- ợng xoay chiều (mang thông tin) và là quá trình xử lý thông tin dạng t- ơng tự.

Phản tử cơ bản tạo nên tầng khuếch đại là phản tử điều khiển PKĐ và điện trở tải  $R$ , trong đó PKĐ có nội trở trong thay đổi phụ thuộc vào tín hiệu điều khiển đ- a tới đầu vào

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

do đó điều khiển đ- ợc quy luật biến đổi của dòng điện, điện áp mạch ra theo quy luật biến đổi biến đổi của dòng điện, điện áp vào nh- ng với biên độ lớn hơn nhiều lần.

- Xét tầng khuếch đại có phần tử điều khiển là Tranzito Bipolar.



Tín hiệu vào đặt lên cực B và cực E, tín hiệu ra đặt lên cực C và cực E. Khi tín hiệu vào là hình sin thì tín hiệu ra cũng là hình sin mang đầy đủ quy luật của biên độ tín hiệu vào nh- ng với biên độ lớn hơn nhiều lần. Dòng điện, điện áp mạch ra phải đ- ợc coi là tổng của thành phần xoay chiều đ- ợc xây dựng dựa trên nền thành phần một chiều, tức là thoã mãn điều kiện:  $I_{rm} < I_{r0}$  và  $U_{rm} < U_{r0}$  (\*)

Trong đó:  $I_{rm}$ ,  $U_{rm}$  là biên độ cực đại của thành phần xoay chiều đầu ra.

$I_{r0}$ ,  $U_{r0}$  là thành phần một chiều, đặc tr- ng cho chế độ tĩnh.

Nếu điều kiện (\*) không thoã mãn thì dòng điện, điện áp mạch ra trong một khoảng thời gian nào đó sẽ bằng 0, tín hiệu ra bị méo dạng. Nh- vậy để đảm bảo chế độ công tác cho tầng khuếch đại khi có tín hiệu vào thì ở mạch ra của nó phải có thành phần một chiều  $I_{r0}$ ,  $U_{r0}$  do đó ở mạch vào của tầng KĐ phải có thêm thành phần một chiều  $I_{v0}$ ,  $U_{v0}$ .

Các thành phần dòng, áp một chiều xác định chế độ tĩnh của tầng KĐ. Các tham số theo chế độ tĩnh ở mạch vào  $I_{v0}$ ,  $U_{v0}$  và mạch ra  $I_{r0}$ ,  $U_{r0}$  đặc tr- ng cho trạng thái ban đầu của sơ đồ khi ch- a có tín hiệu vào.

### 2. Các tham số cơ bản của tầng khuếch đại

\* Hệ số khuếch đại K:

$$K = \frac{\text{Đại l- ợng điện đầu ra}}{\text{Đại l- ợng điện t- ợng ứng đầu vào}}$$

- Hệ số khuếch đại dòng điện:  $K_I = I_{ra} / I_{vao}$

- Hệ số khuếch đại điện áp:  $K_U = U_{ra} / U_{vao}$

- Hệ số khuếch đại công suất:  $K_P = P_{ra} / P_{vao}$

\* Trở kháng vào :  $Z_{vao} = U_{vao} / I_{vao}$ . Trở kháng ra :  $Z_{ra} = U_{ra} / I_{ra}$

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

\* Méo không đ- ờng thẳng  $\gamma$ : là méo do tính chất phi tuyến của Tranzito (đặc tuyến vào / ra của tranzito không tuyến tính) gây ra, méo không đ- ờng thẳng đ- ợc đánh giá bởi hệ số méo:

$$\gamma = \frac{\sqrt{U_{2m}^2 + U_{3m}^2 + \dots + U_{nm}^2}}{U_{1m}^2} \quad (\%)$$

Với:  $U_{1m}$  là biên độ sóng hài cơ bản (bậc 1) có tần số  $\omega$

$U_{2m}, U_{3m} \dots U_{nm}$  là biên độ các sóng hài bậc cao có tần số  $2\omega, 3\omega, \dots n\omega$ .

### 3. Các chế độ làm việc của tầng khuếch đại.

Để Tranzito làm việc ở chế độ khuếch đại, cần thoả mãn 2 điều kiện sau:

- Tiếp giáp  $J_E$  luôn phân cực thuận.
- Tiếp giáp  $J_C$  luôn phân cực ng- ợc

.- Khi điều kiện phân đ- ợc thoả mãn cần ổn định chế độ tĩnh đã đ- ợc xác lập để trong quá trình làm việc, chế độ làm việc của phần tử khuếch đại chỉ phụ thuộc vào dòng điện và điện áp điều khiển đ- a tới đầu vào.

- Tuỳ theo vị trí điểm làm việc tĩnh P, ta có các chế độ làm việc nh- sau:

#### a. Chế độ A:

- Điểm làm việc tĩnh P nằm giữa điểm M và N, với M, N là giao điểm của đ- ờng tải với các đ- ờng đặc tuyến ra giới hạn bởi  $I_B = I_{Bmax}$  và  $I_B = 0$ .

- Đặc điểm:

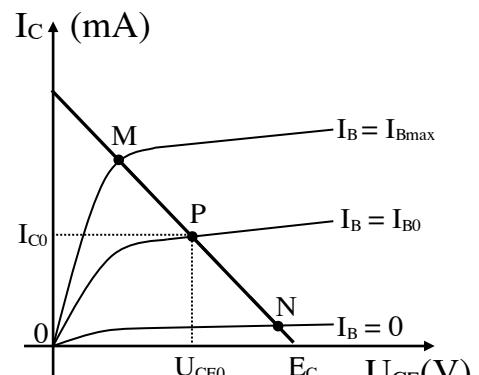
- + Tín hiệu ra tồn tại trong cả chu kỳ của tín hiệu vào
- + Méo không đ- ờng thẳng  $\gamma_A$  nhỏ.
- + Hiệu suất làm việc  $\eta_A$  thấp do dòng điện một chiều  $I_{C0}$  lớn

-  $\square$ ng dụng: là chế độ làm việc cơ bản của các tầng khuếch đại điện áp và tầng khuếch đại công suất đơn.

#### b. Chế độ B: Điểm làm việc tĩnh P trùng với điểm N.

- Đặc điểm:

- + Tín hiệu ra chỉ tồn tại trong một nửa chu kỳ của tín hiệu vào
- + Méo không đ- ờng thẳng  $\gamma_B$  lớn.
- + Hiệu suất làm việc  $\eta_B$  khá cao do dòng  $I_{C0}$  nhỏ (chế độ một chiều không tiêu thụ năng l- ợng).
- $\square$ ng dụng: đ- ợc dùng trong tầng khuếch đại công suất đẩy-kéo.



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

c. **Chế độ AB:** là chế độ làm việc trung gian giữa chế độ A và chế độ B, điểm làm việc nằm trên đoạn PN. Vì nó là chế độ trung gian giữa chế độ A và chế độ B nên:

$$\gamma_A < \gamma_{AB} < \gamma_B; \quad \eta_A < \eta_{AB} < \eta_B$$

- Khi điểm làm việc nằm ngoài điểm M và N, tranzito làm việc ở chế độ giới hạn, nếu điểm làm việc nằm ngoài M tranzito làm việc ở chế độ mở bão hòa. Nếu nằm ngoài điểm N, tranzito làm việc ở chế độ cắt dòng (làm việc trong chế độ “xung”- xét phần sau).

### 4. Hồi tiếp (phản hồi) trong khuếch đại.

a. Định nghĩa: Hồi tiếp (hay còn gọi là phản hồi) là quá trình đ- a 1 phần tín hiệu từ đầu ra quay về đầu vào với mục đích thay đổi các tham số cũng nh- chế độ làm việc cho bộ khuếch đại. Phản hồi cho phép cải thiện các tính chất của bộ KĐ, nâng cao về chất l- ợng.

Sơ đồ khối của một bộ KĐ có phản hồi.

Trong đó:

- K: hệ số khuếch đại khi ch- a có phản hồi.

-  $\beta$ : hệ số phản hồi;  $U_v$ : tín hiệu vào;  $U_{ra}$ : tín hiệu ra;  $U_\varepsilon$ : tín hiệu sai lệch;  $U_{ph}$ : tín hiệu phản hồi.

b. Phân loại:

- Tuỳ theo cách mắc phản hồi, ta có:

+ Phản hồi nối tiếp - nối tiếp; song song - song song.

+ Phản hồi nối tiếp - song song ; song song - nối tiếp.

- Tuỳ thuộc vào đại l- ợng phản hồi về đầu vào, ta có:

+ Phản hồi dòng điện

+ Phản hồi điện áp.

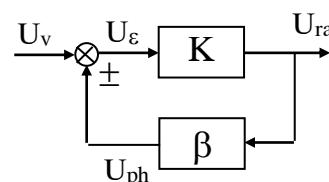
+ Phản hồi hỗn hợp

- Phụ thuộc vào pha của tín hiệu phản hồi, ta có 2 loại phản hồi cơ bản:

+ Phản hồi âm: là phản hồi mà tín hiệu phản hồi ng- ợc pha so với tín hiệu vào nên làm yếu tín hiệu vào, giảm hệ số khuếch đại của mạch nh- ng các tính chất khác đ- ợc cải thiện nh- nâng cao độ ổn định, nâng cao dải thông, giảm độ méo...

+ Phản hồi d- ợng: là phản hồi mà tín hiệu phản hồi cùng pha so với tín hiệu vào, cho nên làm tăng tín hiệu vào nh- ng lại làm cho mạch không ổn định có thể gây nên hiện t- ợng tự kích (tự dao động).

Ngoài ra, còn phân biệt phản hồi 1 chiều và phản hồi xoay chiều, phản hồi âm 1 chiều dùng để ổn định chế độ làm việc cho tranzito khi chịu ảnh h- ợng của nhiệt độ, còn phản hồi âm xoay chiều để ổn định các tham số cho mạch khuếch đại.



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

c. Phản hồi-ởng của phản hồi đến hệ số khuếch đại của mạch.

Từ sơ đồ khối ta có:  $U_\varepsilon = U_V \pm U_{ph} \rightarrow U_V = U_\varepsilon \mp U_{ph}$  (\*) Chia 2 vế của (\*) cho  $U_{ra}$

$$\text{ta có: } \frac{U_V}{U_r} = \frac{U_\varepsilon}{U_r} \mp \frac{U_{ph}}{U_r}.$$

Trong đó:  $K_{ph} = U_{ra} / U_V$  : hệ số khuếch đại khi có phản hồi

$K = U_{ra} / U_\varepsilon$  : hệ số khuếch đại khi ch- a có phản hồi.

$\beta = U_{ph} / U_{ra}$  : hệ số truyền đạt của khâu phản hồi.

$\rightarrow K_{ph} = K / 1 \mp K \cdot \beta$ . Dấu (-) là hồi tiếp d- ơng, dấu (+) là hồi tiếp âm.

\* Nếu là phản hồi âm:  $K_{ph} = (K / 1 + K \cdot \beta) < K$ . Tức là hệ số khuếch đại khi có phản hồi âm bị giảm, tuy nhiên độ ổn định của mạch sẽ tăng, khi tăng độ sâu hồi tiếp độ ổn định của mạch càng tăng, vì vậy hồi tiếp âm hay đ- ợc dùng trong khuếch đại.

\* Nếu là phản hồi d- ơng:  $K_{ph} = (K / 1 - K \cdot \beta) > K$ . Tức là hệ số khuếch đại của mạch tăng, độ ổn định của mạch bị giảm. Trong hợp đặc biệt, khi  $K \cdot \beta = 1$  thì  $K_{ph} = \infty$ . Khi đó sơ đồ làm việc ở chế độ tự kích thích, khi đó nhận đ- ợc tín hiệu ra ngay cả khi không có tín hiệu vào nên hồi tiếp d- ơng không đ- ợc sử dụng trong khuếch đại.

## §2. TẦNG KHUẾCH ĐẠI DÙNG TRANZITO BIPOLAR.

### 1. Tầng khuếch đại Emito chung EC

#### a. Sơ đồ nguyên lý

- Trên sơ đồ, các tụ  $C_{p1}, C_{p2}$  là các tụ nối tầng.

+ Tụ  $C_{p1}$  ngăn ảnh h- ờng của nguồn tín hiệu đến chế độ làm việc của tầng theo dòng một chiều đồng thời dẫn tín hiệu xoay chiều đến cực gốc của Tranzitor.

+ Tụ  $C_{p2}$  để ngăn thành phần 1 chiều không cho qua tải và dẫn tín hiệu xoay chiều từ cực gop ra tải.

- Bộ phân áp  $R_1, R_2$  để xác định chế độ tĩnh của tầng (xác định  $U_{B0}$ ).

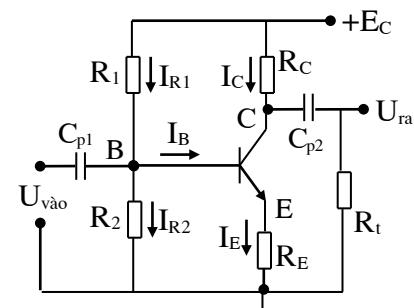
- Điện trở  $R_E$  để hồi tiếp âm theo thành phần dòng một chiều

- Tụ  $C_E$  để ngăn hồi tiếp âm theo thành phần dòng xoay chiều.

- Dòng điện tĩnh của phần tử điều khiển  $I_{C0}$  đ- ợc tạo thành do dòng điện tĩnh  $I_{E0}$  thông qua sự điều khiển của  $R_E$  và dòng  $I_{B0}$ .

#### b. Nguyên lý hoạt động của tầng khuếch đại.

Khi có tín hiệu xoay chiều đ- a đến đầu vào, xuất hiện dòng điện xoay chiều  $i_{B\sim}$ , ở mạch ra xuất hiện dòng  $i_C\sim$  xoay chiều, hạ áp trên  $R_C$  tạo nên điện áp xoay chiều trên Colecto điện áp này thông qua tụ  $C_{p2}$ .



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

### c. Đặc điểm

- Điện áp ra ng- ợc pha so với điện áp vào. Giả sử việc tăng điện áp vào theo chiều d- ơng sẽ làm tăng dòng bazơ  $i_B$  → dòng colectơ  $i_C$  tăng , hạ áp trên  $R_C$  tăng → làm giảm điện áp trên Colectơ (tức là làm giảm điện áp có cực tính d- ơng trên cực Colectơ) hay là xuất hiện ở đầu ra nửa chu kỳ âm điện áp

- Hệ số khuếch đại dòng :  $K_i >> 1$ . Hệ số khuếch đại điện áp :  $K_u >> 1$

- Hệ số khuếch đại công suất :  $K_P >> 1$

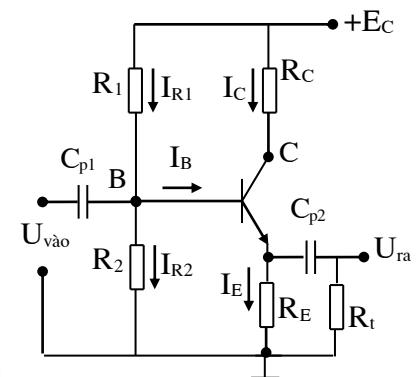
Đây là tầng khuếch đại cơ bản hay dùng trong thực tế .

### 2. Tầng khuếch đại Colectơ chung (CC)

#### a. Sơ đồ nguyên lý

- Phân áp  $R_1$  ,  $R_2$  làm nhiệm vụ chọn điểm làm việc tĩnh.

- Các tụ  $C_{p1}$  ,  $C_{p2}$  là các tụ nối tầng. Điện trở  $R_E$  dùng để tạo điện áp rơi xoay chiều từ đó dẫn qua tụ  $C_{p2}$  sang phụ tải.



#### b. Đặc điểm:

- Mạch khuếch đại CC có điện trở đầu vào lớn do đó dễ dàng phối hợp với tầng phía tr- ợc (hay với nguồn tín hiệu có điện trở trong lớn), điện trở ra nhỏ do đó đ- ợc dùng làm tầng đệm.

- Mạch khuếch đại CC tuy không khuếch đại đ- ợc điện áp (hệ số khuếch đại điện áp  $K_u = 1$ ) nh- ng vẫn khuếch đại đ- ợc công suất, do đó nó th- ờng đ- ợc mắc ở tầng ra của mạch khuếch đại công suất để dễ dàng phối hợp trở kháng.

- Điện áp ra vẫn giữ nguyên pha nh- ở đầu vào, biên độ coi nh- bằng biên độ điện áp đầu vào (đ- ợc gọi là mạch khuếch đại lặp lại).

### 3. Mạch khuếch đại Bazơ chung (BC).

#### a. Sơ đồ nguyên lý.

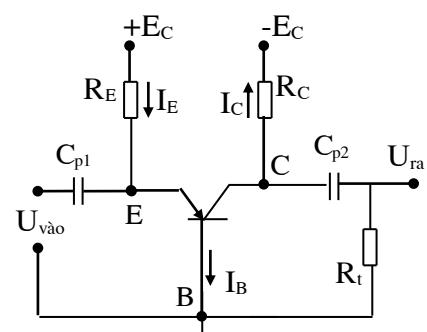
- Các phân tử  $E_E$ ,  $R_E$  để xác định dòng tĩnh  $I_E$  .

- Các phân tử còn lại cũng chức năng giống nh- sơ đồ EC.

#### b. Đặc điểm:

- Mạch khuếch đại BC làm đảo pha tín hiệu vào.

- Điện trở đầu vào nhỏ, khoảng  $(10 \div 50) \Omega$ . Điện trở vào nhỏ là nh- ợc điểm cơ bản của tầng BC vì tầng đó sẽ là tải lớn đối với nguồn tín hiệu vào , do đó tầng khuếch đại BC th- ờng đ- ợc dùng làm cuối trong bộ khuếch đại nhiều tầng

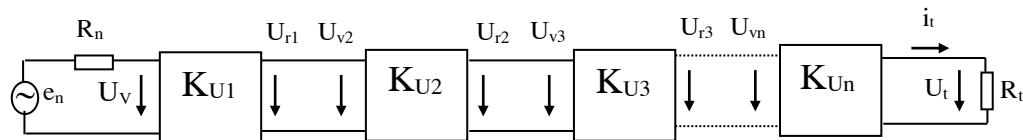


### §3. GHÉP GIỮA CÁC TẦNG KHUẾCH ĐẠI.

\* Lý do phải ghép tầng:

Trong thực tế tín hiệu đầu vào thường rất nhỏ (mV hoặc  $\mu$ V) mà điện áp đầu ra đòi hỏi rất lớn hệ số khuếch đại lên tới hàng nghìn hàng vạn lần, một tầng khuếch đại không thể đảm nhiệm được mà phải ghép nhiều tầng khuếch đại với nhau.

Sơ đồ khối của một bộ khuếch đại nhiều tầng:



Trong sơ đồ này, tín hiệu ra của tầng đầu hay của tầng trung gian bất kỳ sẽ là tín hiệu vào của tầng sau và tải của một tầng sẽ là điện trở vào của tầng sau đó. Điện trở vào và ra của bộ khuếch đại đặc điểm theo tầng đầu và tầng cuối.

Khi đó hệ số khuếch đại của bộ khuếch đại nhiều tầng bằng tích hệ số khuếch đại của mỗi tầng (tính theo số lần):  $K_{\Sigma} = K_{u1} + K_{u2} + K_{u3} + \dots + K_{un}$

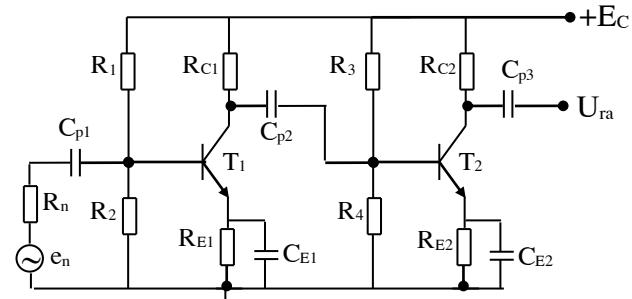
Việc ghép giữa các tầng khuếch đại có thể dùng tụ điện, máy biến áp hay ghép trực tiếp

#### 1. Ghép tầng dùng tụ điện (R-C)

\* Sơ đồ nguyên lý

Trên sơ đồ, tụ  $C_{p2}$  là tụ nối tầng.

Một linh kiện muốn làm đặc nhiệm vụ ghép tầng thì phải đồng thời làm tốt hai nhiệm vụ sau:



- về mặt điện một chiều: phải cách ly hoàn toàn tầng trục và tầng sau .

- Về mặt điện xoay chiều: phải nối thông đặc điểm hoàn toàn từ tầng trục sang tầng sau, tổn hao thất thoát là ít nhất .

\* Ưu, khuyết điểm :

- Ưu điểm :

+ Mạch điện đơn giản, gọn nhẹ, bền chắc đặc điểm dùng rộng rãi trong các mạch rời rạc.

- Nhược điểm:

+ Mạch không truyền đạt đặc điểm tín hiệu có tần số thấp

+ Không có khả năng phối hợp trở kháng giữa tầng sau và tầng trục cũng như giữa tải và tầng ra, công suất không đặc ra đặc điểm tối đa.

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

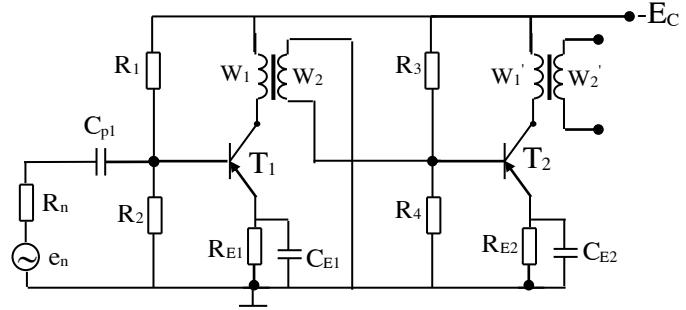
### 2. Ghép tầng bằng máy biến áp

\* Sơ đồ ghép tầng

\* - u điểm:

- Dùng biến áp ghép tầng về mặt điện một chiều là hoàn toàn cách ly đ- ợc giữa bên sơ cấp và bên thứ cấp.

- Về mặt điện xoay chiều đã chuyển đ- ợc



tín hiệu từ sơ cấp sang thứ cấp thông qua chuyển đổi từ điện.

- Sụt áp một chiều trên cuộn sơ cấp có trị số nhỏ, điều này cho phép tăng hiệu suất của mạch cũng nh- tăng biên độ điện áp ra. Ngoài ra, biến áp có thể dễ dàng phối hợp trở kháng rất tốt giữa tầng tr- ợc và tầng sau; giữa tải và tầng ra.

Công thức phối hợp trở kháng:  $Z' = n^2 \cdot Z$

với  $n = \text{tỷ số MBA} = \text{Số vòng dây sơ cấp} / \text{Số vòng dây thứ cấp}$ .

$Z'$  : trở kháng phản ánh từ thứ cấp sang sơ cấp.

$Z$  : trở kháng thực tế của tải.

\* Nh- ợc điểm:

- Mạch ghép bằng biến áp có dải tần làm việc hẹp.

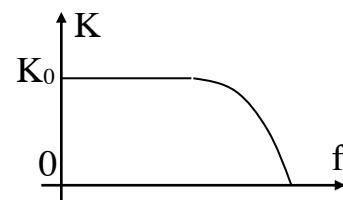
- Kích th- ợc và trọng l- ợng lớn, giá thành cao.

- Không thể ghép một chiều đ- ợc, khó IC hóa → ít đ- ợc dùng.

## §4. KHUẾCH ĐẠI MỘT CHIỀU.

### 1. Khái niệm chung.

Bộ khuếch đại một chiều là bộ KĐ làm việc với những tín hiệu có tần số gần bằng 0 và có đặc tuyến biên độ - tần số nh- hình vẽ.



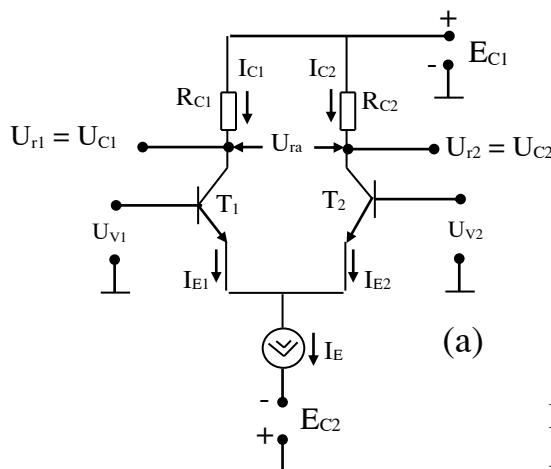
- Việc ghép giữa nguồn tín hiệu với đầu vào bộ KĐ và giữa các tầng không thể dùng tụ điện hay máy biến áp. Vì vậy để truyền đạt tín hiệu một chiều cần phải ghép trực tiếp theo dòng một chiều giữa nguồn tín hiệu vào với mạch vào bộ KĐ và giữa các tầng với nhau. Trong bộ KĐ ghép trực tiếp, không có phân tử để cách ly thành phần một chiều. Vì vậy điện áp ra không những đ- ợc xác định bằng tín hiệu ra có ích mà còn có cả tín hiệu

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

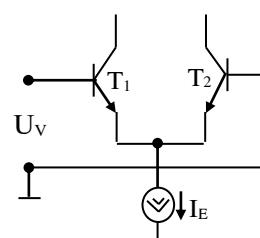
giả do sự thay đổi chế độ một chiều của các tầng theo thời gian, nhiệt độ hay một nguyên nhân nào đó.

- Sự thay đổi ngẫu nhiên điện áp ra trong bộ KĐMC khi tín hiệu vào không đổi gọi là hiện tượng "trôi điểm không" (tức là  $U_{ra} \neq 0$  khi  $U_{vào} = 0$ ). Nguyên nhân trôi là do tính không ổn định của nguồn cung cấp, các tham số của tranzito và điện trở theo nhiệt độ và thời gian. Hiện tượng này cần phải loại bỏ một cách triệt để.

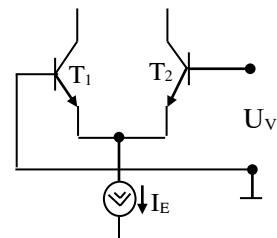
### 2. Tầng khuếch đại vi sai (khuếch đại tín hiệu có sai lệch nhỏ)



(a)



(b)



(c)

Hình (a): Mạch nguyên lý tầng KĐ vi sai

Hình (b,c): Ph- ơng pháp đ- a tín hiệu vào

Để khắc phục hiện tượng "trôi điểm không" ng- ời ta dùng tầng khuếch đại vi sai.

Tầng KĐ vi sai làm việc dựa trên nguyên lý cầu cân bằng song song. Hai nhánh của cầu là hai điện trở  $R_{c1} = R_{c2}$ , hai nhánh kia là hai tranzito  $T_1, T_2$  cùng loại.

- Điện áp đ- ợc lấy ra giữa 2 collecto của  $T_1, T_2$  gọi là kiểu ra đối xứng hay trên mỗi collecto đối với đất gọi là kiểu ra không đối xứng. Dòng  $I_E$  làm nguồn ổn dòng giữ cho dòng  $I_E = I_{E1} + I_{E2}$  luôn không đổi.

- Điện áp một chiều cung cấp cho tầng vi sai là 2 nguồn  $E_{c1}$  và  $E_{c2}$  có thể bằng hoặc không bằng nhau về trị số. Vì  $E_{c1}$  và  $E_{c2}$  nối tiếp nên  $E_{\Sigma} = E_{c1} + E_{c2}$ .

#### a. Tr- ờng hợp khi ch- a có tín hiệu vào: $U_{vào1} = U_{vào2} = 0$ .

Khi  $U_{vào} = 0$  thì:

$$I_{B01} = I_{B02}; I_{C01} = I_{C02}; I_{E01} = I_{E02}$$

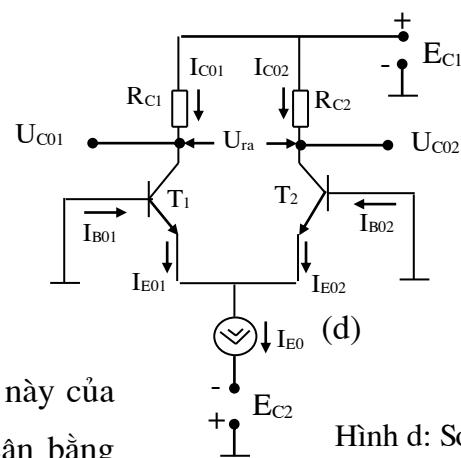
$$U_{C01} = E_{c1} - I_{C01} \cdot R_{c1}$$

$$U_{C02} = E_{c1} - I_{C02} \cdot R_{c2}$$

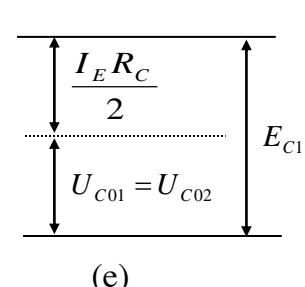
$$U_{C01} = U_{C02} = E_{c1} - (I_E \cdot R_C / 2)$$

- Điện áp trên mạch collecto:

$$U_r = U_{r1} - U_{r2} = 0. Trạng thái này của sơ đồ đặc tr- ng cho chế độ cân bằng của tầng gọi là chế độ cân bằng tĩnh.$$



(d)



(e)

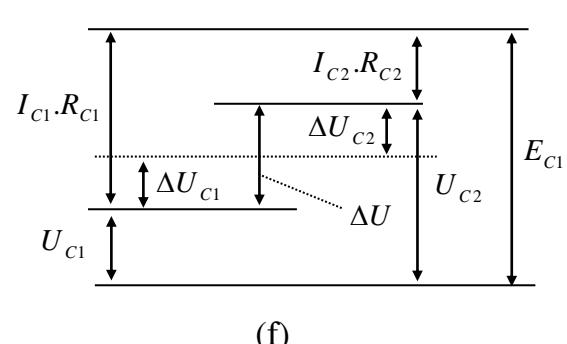
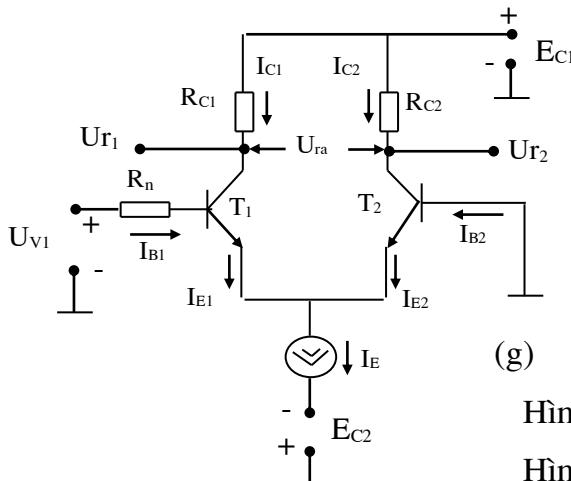
Hình d: Sơ đồ tầng KĐVS khi  $U_v = 0$

Hình e: Biểu đồ tín hiệu ra

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

- Điện áp trên mạch collecto:  $U_r = U_{r1} - U_{r2} = 0$ . Trạng thái này của sơ đồ đặc trưng cho chế độ cân bằng của tầng gọi là chế độ cân bằng tĩnh.

**b. Khi có tín hiệu vào:** Giả sử  $U_{V1} > 0$ ;  $U_{V2} = 0$ .



Hình g: Sơ đồ tầng KĐVS khi  $U_{V1} > 0$ ,  $U_{V2} = 0$

Hình f: Biểu đồ tín hiệu ra

Khi  $U_{V1} > 0$ ;  $U_{V2} = 0$  sẽ làm tăng dòng  $I_{B1}$ , giảm dòng  $I_{B2}$ , do đó:  $I_{C1}$  tăng  $\rightarrow I_{E1}$  tăng;  $I_{C1}$  giảm  $\rightarrow I_{E1}$  giảm. Sự thay đổi dòng điện của các tranzito xảy ra ngược chiều nhau với cùng một giá số  $\rightarrow I_E = I_{E1} + I_{E2} = \text{const}$ .

Khi đó:  $U_{C1} = E_{C1} - I_{C1} \cdot R_{C1}$ .  $R_{C1}$  giảm 1 l- ợng là  $\Delta U_{C1}$  ng- ợc dấu (đảo pha) so với  $U_{vào}$ .

$U_{C2} = E_{C2} - I_{C2} \cdot R_{C2}$ .  $R_{C2}$  tăng 1 l- ợng là  $\Delta U_{C2}$  cùng dấu (cùng pha) so với  $U_{vào}$ .

Với cách đ- a tín hiệu vào nh- sơ đồ thì  $U_{r1}$  gọi là đầu ra đảo còn đầu ra  $U_{r2}$  gọi là đầu ra không đảo. Tín hiệu lấy giữa 2 collecto gọi là tín hiệu vi sai:

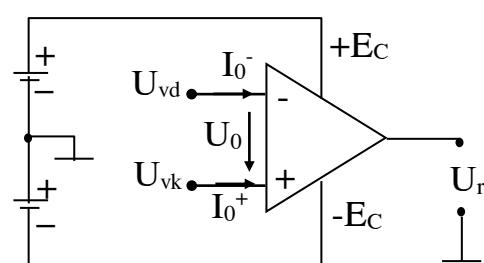
$$U_r = U_{C2} - U_{C1} = \Delta U_{C2} + \Delta U_{C1} = 2 \cdot \Delta U_C$$

## §5. KHUẾCH ĐẠI DÙNG VI MẠCH THUẬT TOÁN (OA)

### I. Khái niệm chung.

Danh từ "Khuếch đại thuật toán" (OA- Operational Amplifier) thuộc về bộ khuếch đại dòng một chiều có hệ số khuếch đại lớn, có hai đầu vào vi sai và một đầu ra chung. Tên gọi này có quan hệ tới việc ứng dụng đầu tiên của chúng chủ yếu để thực hiện các phép tính cộng, trừ, tích phân, vi phân.. v.v . Hiện nay các bộ khuếch đại thuật toán đóng vai trò quan trọng và đ- ợc ứng dụng rộng rãi trong kỹ thuật khuếch đại, tạo tín hiệu hình sin và xung, trong bộ ổn áp và bộ lọc tích cực.. v.v.

Ký hiệu quy - ớc của một bộ KĐTT cho trên hình 1 với đầu vào  $U_{vk}$  (hay  $U_{v+}$ ) gọi là đầu vào không đảo và đầu thứ hai  $U_{vd}$  (hay  $U_{v-}$ ) gọi là đầu vào đảo. Khi có tín hiệu đ- a vào đầu không đảo thì



Hình 1: Ký hiệu khuếch đại thuật toán trong sơ đồ điện tử

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

gia số tín hiệu ra cùng dấu (cùng pha) với gia số tín hiệu vào. Nếu tín hiệu đ- ợc đ- a vào đầu vào đảo thì gia số tín hiệu ra ng- ợc dấu (ng- ợc pha ) so với gia số tín hiệu vào. Đầu vào đảo th- ờng đ- ợc dùng để thực hiện phản hồi âm bên ngoài cho KĐTT.

Cấu tạo cơ sở của KĐTT là các tầng vi sai dùng làm tầng vào và tầng giữa của bộ khuếch đại. Tầng ra của KĐTT th- ờng là tầng lặp cực phát (CC) đảm bảo khả năng tải yêu cầu của các sơ đồ. Vì hệ số khuếch đại của tầng lặp phát gần bằng 1 nên hệ số khuếch đại đạt đ- ợc nhờ tầng vào và các tầng khuếch đại bổ xung mắc giữa tầng vi sai và tầng ra. Tuỳ thuộc vào hệ số khuếch đại của KĐTT mà quyết định số l- ợng tầng giữa. Ngoài ra KĐTT còn có các tầng phụ nh- tầng dịch mức điện áp một chiều, tầng tạo nguồn ổn dòng, mạch hồi tiếp.

### 1. Đặc tuyến truyền đạt: $U_{ra} = f(U_{vao})$

Đặc tuyến quan trọng nhất của KĐTT là đặc tuyến truyền đạt *hình 2*, gồm hai đ- ờng cong t- ơng ứng với các đầu vào đảo và không đảo.

Mỗi đ- ờng cong gồm một đoạn nằm ngang và một đoạn dốc. Đoạn nằm ngang t- ơng ứng với chế độ Tranzistor tầng ra thông bão hòa hoặc cắt dòng. Trên những đoạn đó khi thay đổi điện áp tín hiệu đặt vào, điện áp ra của bộ KĐTT không đổi và đ- ợc xác định bằng các giá trị  $U_{ra max}^+$ ,  $U_{ra max}^-$  gọi là giá trị điện áp ra cực đại (diện áp bão hòa) gần bằng nguồn cung cấp  $E_c$  (th- ờng nhỏ hơn nguồn  $E_c$  từ  $(1 \div 3)$  V). Đoạn dốc biểu thị phụ thuộc tỉ lệ của điện áp ra với điện áp vào, với góc nghiêng xác định hệ số khuếch đại của KĐTT.

$$K = \Delta U_{ra} / \Delta U_{vao}$$

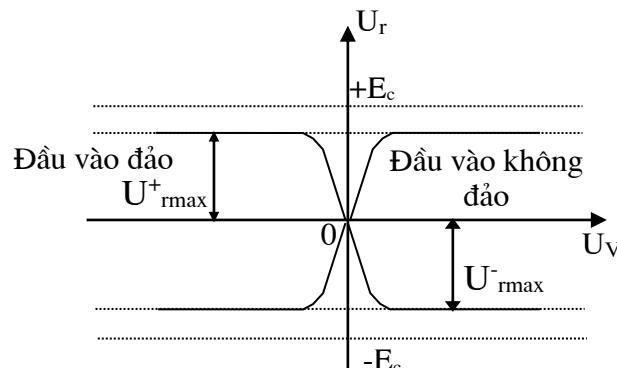
- Điện áp vào vi sai:

Hiệu giữa các điện áp ở các đầu vào không đảo và đầu vào đảo đ- ợc định nghĩa là *điện áp vào vi sai*  $U_0$ :  $U_0 = U_{v+} - U_{v-}$ .

Khi đó điện áp ra  $U_{ra}$  (so với mass) đ- ợc tính :  $U_{ra} = K \cdot U_0 = K \cdot (U_{v+} - U_{v-})$ .

### 2. Các giả thiết lý t- ờng:

- + Trở kháng vào của KĐTT nhìn từ hai đầu lối vào là vô cùng lớn:  $Z_v = \infty$
- + Trở kháng ra của KĐTT nhìn từ đầu ra so với mass là bằng 0:  $Z_{ra} = 0(\Omega)$
- + Hệ số khuếch đại (ch- a thực hiện phản hồi) tiến tới vô cùng:  $K = \text{vô cùng}$
- + Độ "trôi điểm không" bằng 0 - các đ- ờng đặc tuyến đi qua gốc toạ độ.



Hình 2: Đặc tuyến truyền đạt của khuếch đại thuần toán

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

### 3. Các hệ quả:

+ Với giả thiết trở kháng vào là vô cùng lớn nên không có dòng điện nào chạy vào hoặc chạy ra khỏi đầu lối vào nào của KĐTT:  $I_0^+ = I_0^- = I_0$ .

+ Giả thiết trở kháng ra bằng 0 nên giá trị điện áp ở đầu ra  $U_{ra}$  không phụ thuộc vào dòng điện tải.

+ Vì  $U_{ra} = K \cdot U_0 = K (U_{V+} - U_{V-})$ , với giả thiết  $K = \infty$  (giá trị điện áp ra  $U_{ra}$  hữu hạn)  $\Rightarrow U_0 \rightarrow 0 \Rightarrow U_{V+} = U_{V-}$ .

L- u ý: các đầu vào với ký hiệu là "+", "-" không đ- ợc đọc là các đầu vào "d- ơng", "âm". Sau đây ta xét một số ứng dụng cơ bản của KĐTT ở chế độ làm việc trong miền tuyến tính của đặc tuyến truyền đạt và có sử dụng phản hồi âm để điều khiển các tham số của mạch.

## II. Một số ứng dụng của KĐTT

### 1. Mạch khuếch đại đảo

Điện áp vào cần khuếch đại đ- ợc đ- a đến đầu vào đảo thông qua điện trở  $R_1$ .

Đầu vào không đ- ợc nối với điểm chung

của sơ đồ (nối đất). Để lấy phản hồi âm ta dùng điện trở  $R_{ph}$  đ- a từ đầu ra quay về đầu vào đảo. Giả thiết IC KĐTT là lý t- ờng. Giả sử chiều các dòng điện nh- hình vẽ.

Theo định luật Kiến hốp 1, tại nút N ta có:  $I_1 - I_{ph} - I_0 = 0$ .

$$\text{Với: } I_1 = \frac{U_v - U_N}{R_1}, \quad I_{ph} = \frac{U_N - U_r}{R_{ph}}$$

$I_0$ : Dòng điện đầu vào đảo của KĐTT.

$U_0$ : Điện áp giữa hai đầu vào của KĐTT ( $U_0 = U_N - U_P = 0$ )

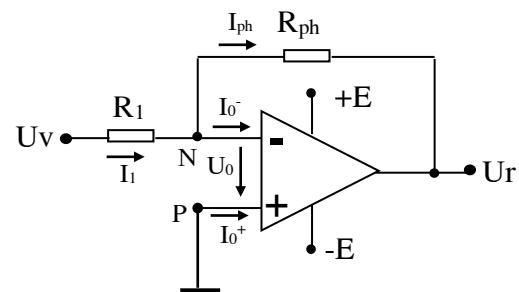
Do KĐTT có trở kháng đầu vào là vô cùng lớn ( $Z_v \approx \infty$ ) nên  $I_0 = 0$ .

$$\Rightarrow I_1 - I_{ph} - I_0 = I_1 - I_{ph} = 0 \Rightarrow I_1 = I_{ph}. \quad \Leftrightarrow \frac{U_v - U_0}{R_1} = \frac{U_0 - U_r}{R_{ph}}$$

Mặt khác khi  $K \rightarrow \infty$ , điện áp đầu vào  $U_0 = U_r/K \rightarrow 0$ .

$$\Rightarrow \frac{U_v}{R_1} = -\frac{U_r}{R_{ph}} \Leftrightarrow \frac{R_{ph}}{R_1} = -\frac{U_r}{U_v} \Rightarrow K = \frac{U_r}{U_v} = -\frac{R_{ph}}{R_1}. (*)$$

Dấu (-) trong biểu thức (\*) thể hiện tín hiệu ra và tín hiệu vào có cực tính (pha) ng- ợc nhau. Ta nhận thấy hệ số khuếch đại của mạch chỉ phụ thuộc vào thông số của các phân tử thu động trong sơ đồ. Khi thay đổi giá trị điện trở  $R_{ph}$  ta có thể thay đổi đ- ợc hệ số khuếch đại của toàn mạch. Nếu chọn  $R_{ph} = R_1 \rightarrow K = -1$ , khi đó ta có mạch đảo tín hiệu.



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

### 2. Mạch khuếch đại không đảo

Điện áp vào đ- ợc đ- a đến đầu vào không đảo.

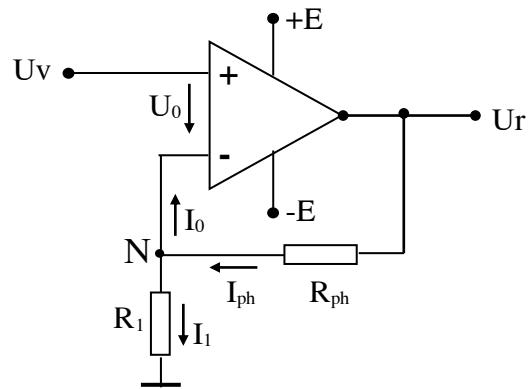
Mạch thực hiện phản hồi âm điện áp thông qua điện trở  $R_1$ ,  $R_{ph}$  đ- a đến đầu vào đảo.

Giả thiết KĐTT là lý t- ống, ta có:

$$U_V = U_0 + U_N. Vì U_0 = 0 \Rightarrow U_V = U_N$$

Ta có định luật K<sub>1</sub> tại nút N:  $I_{ph} = I_1 + I_0$

$$\text{do } I_0 = 0 \text{ nên: } I_1 = I_{ph} = \frac{Ur}{R_1 + R_{ph}}.$$



$$\text{Mặt khác: } U_N = U_{R1} = I_1 \cdot R_1 \Rightarrow U_N = \frac{Ur}{R_1 + R_{ph}} R_1. \Rightarrow U_V = \frac{R_1}{R_1 + R_{ph}} Ur.$$

$$\Rightarrow K = \frac{Ur}{U_V} = \frac{R_1 + R_{ph}}{R_1} = 1 + \frac{R_{ph}}{R_1}.$$

### 3. Mạch khuếch đại cộng đảo.

Giả thiết KĐTT là lý t- ống.

Ta có định luật K<sub>1</sub> tại nút N:

$$I_1 + I_2 + \dots + I_n = I_0 + I_{ph}. Do I_0 = 0 \text{ nên}$$

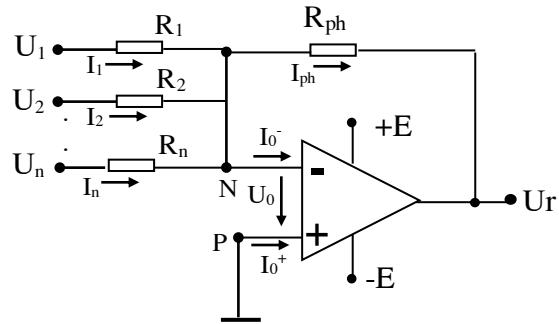
$$I_1 + I_2 + \dots + I_n = I_{ph} \text{ hay ta có:}$$

$$\frac{U_1 - U_N}{R_1} + \frac{U_2 - U_N}{R_2} + \dots + \frac{U_n - U_N}{R_n} = \frac{U_N - U_r}{R_{ph}}$$

$$\text{Do } U_N = U_P = U_0 = 0, \rightarrow \frac{U_1}{R_1} + \frac{U_2}{R_2} + \dots + \frac{U_n}{R_n} = \frac{-U_r}{R_{ph}}. Khi R_1 \neq R_2 \neq R_n, Ta có:$$

$$U_r = -R_{ph} \left( \frac{U_1}{R_1} + \frac{U_2}{R_2} + \dots + \frac{U_n}{R_n} \right). Nếu chọn R_1 = R_2 = R_n, ta có:$$

$$U_r = -(U_1 + U_2 + \dots + U_n) = -\sum_{i=1}^n U_i$$



### 4. Mạch khuếch đại cộng không đảo.

Do KĐTT lý t- ống nên:

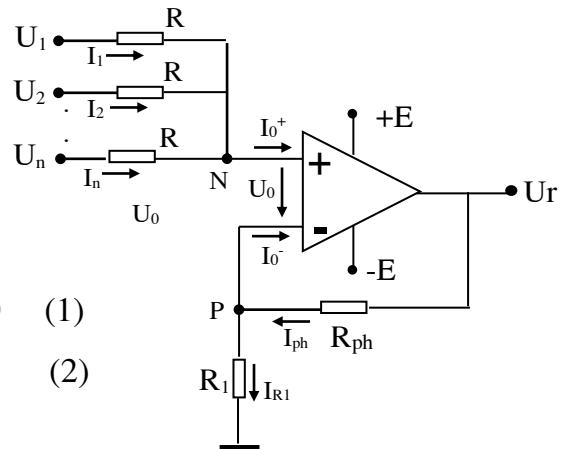
$$U_0 = U_N - U_P = 0 \rightarrow U_N = U_P.$$

$$\text{Ta có định luật K}_1 \text{ tại nút N: } I_1 + I_2 + \dots + I_n = I_0 = 0 \quad (1)$$

$$K_1 \text{ tại nút P: } I_{ph} - I_{R1} - I_0^- \rightarrow I_{ph} = I_{R1} \text{ do } I_0^- = 0 \quad (2)$$

Từ (1), ta có:

$$\frac{U_1 - U_N}{R} + \frac{U_2 - U_N}{R} + \dots + \frac{U_n - U_N}{R} = 0 \quad (3)$$



## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

Từ (2), ta có:

$$I_{ph} = I_{R1} = \frac{U_r}{R_1 + R_{ph}} \rightarrow U_p = I_{R1} \cdot R_1 = \frac{U_r}{R_1 + R_{ph}} \cdot R_1 \quad (4). \quad \text{Thay (4) vào (3), ta đ- ợc:}$$

$$U_1 + U_2 + \dots + U_n = n \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_{ph}} \cdot U_r \Rightarrow U_r = \frac{R_1 + R_{ph}}{n \cdot R_1} \cdot (U_1 + U_2 + \dots + U_n) = \frac{R_1 + R_{ph}}{n \cdot R_1} \cdot \sum_{i=1}^n U_i$$

Nếu chọn các tham số của sơ đồ thích hợp, ta có:

$$\frac{R_1 + R_{ph}}{n \cdot R_1} = 1 \text{ và } U_r = (U_1 + U_2 + \dots + U_n) = \sum_{i=1}^n U_i$$

### 5. Mạch khuếch đại trù.

Khi cần trù hai điện áp, ng- ời ta có thể thực hiện theo sơ đồ sau. Khi đó điện áp đầu ra đ- ợc tính theo:

$$U_r = K_1 \cdot U_1 + K_2 \cdot U_2$$

Có thể tìm  $K_1$  và  $K_2$  theo ph- ơng pháp sau:

\* Cho  $U_2 = 0$ , khi đó mạch làm việc nh- một bộ khuếch đại đảo, tức là:

$$U_{ra1} = -\alpha_a \cdot U_1, \text{ vậy } K_1 = -\alpha_a \quad (1)$$

\* Cho  $U_1 = 0$ , khi đó mạch làm việc nh- một bộ khuếch đại không đảo có phân áp, Để tìm  $U_{ra2}$  theo  $U_2$  ta áp dụng định luật Kiến h- ọc 1 tại nút P, ta có:  $I_3 = I_4 + I_0^+$

(giả thiết IC lý t- ống nên  $I_0^- = I_0^+ = 0$ )  $\rightarrow I_3 = I_4 = \frac{U_2}{R_b / \alpha_b + R_b}$ , ta có:

$U_p = U_{rb} = \frac{U_2}{R_b / \alpha_b + R_b} \cdot R_b$  (\*). Ta có định luật Kiến h- ọc 1 tại nút N:  $I_1 + I_2 = I_0^- = 0$

Hay:  $\frac{U_1 - U_N}{R_a / \alpha_a} + \frac{U_{ra2} - U_N}{R_a} = 0 \rightarrow U_N = \frac{U_{ra2}}{R_a / \alpha_a + R_a} \cdot R_a / \alpha_a$  (\*\*). Mặt khác:

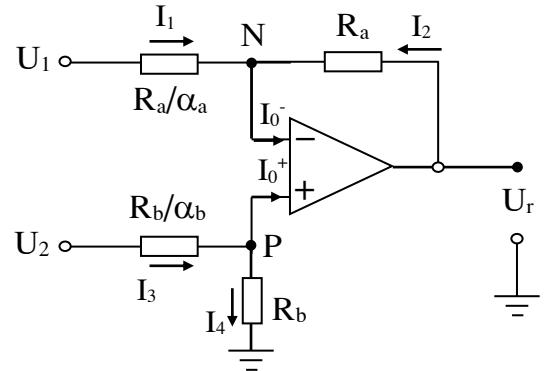
Do  $U_0 = U_p - U_N = 0 \rightarrow U_p = U_N$ , từ (\*) và (\*\*) ta có:

$$\frac{U_{ra2}}{R_a / \alpha_a + R_a} \cdot R_a / \alpha_a = \frac{U_2}{R_b / \alpha_b + R_b} \cdot R_b \rightarrow U_{ra2} = \frac{\alpha_b}{1 + \alpha_b} \cdot (1 + \alpha_a) \cdot U_2 \quad (2)$$

$$\rightarrow K_2 = \frac{\alpha_b}{1 + \alpha_b} \cdot (1 + \alpha_a). \text{ Vậy } U_{ra} = U_{ra1} + U_{ra2} \rightarrow U_{ra} = \frac{\alpha_b}{1 + \alpha_b} \cdot (1 + \alpha_a) \cdot U_2 - \alpha_a \cdot U_1$$

Nếu  $\alpha_a = \alpha_b = \alpha$  thì  $K_1 = -\alpha$ ,  $K_2 = \alpha$

Vậy:  $U_{ra} = \alpha (U_2 - U_1)$



# Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

## 6. Mạch tích phân

Sơ đồ mạch tích phân cho trên hình vẽ.

Giả thiết IC lý t- ờng, ta có định luật Kiếchốp 1 tại nút N:  $I_R = I_C + I_0^- = I_C$  ( Do  $I_0^+ = I_0^- = 0$ )

Hay:  $\frac{U_V - U_N}{R} = C \frac{d(U_N - U_{ra})}{dt}$ , mặt khác do  $U_N = U_P = 0$

$$\text{Nên: } \frac{U_V}{R} = -C \frac{dU_{ra}}{dt} \rightarrow U_{ra} = -\frac{1}{RC} \int_0^t U_V \cdot dt + U_{ra0}$$

Trong đó:  $U_{ra0}$  là điện áp trên tụ C khi  $t = 0$  ( là hằng số tích phân xác định từ điều kiện ban đầu), th- ờng khi  $t = 0$ ,  $U_V = 0$  và  $U_{ra} = 0$ , nên ta có:

$$U_{ra} = -\frac{1}{\tau} \int_0^t U_V \cdot dt, \text{ trong đó: } \tau = RC \text{ là hằng số tích phân của mạch}$$

- Khi tín hiệu vào thay đổi từng nấc, tốc độ thay đổi của điện áp ra sẽ bằng:

$$\frac{\Delta U_{ra}}{\Delta t} = -\frac{U_V}{RC}$$

nghĩa là ở đầu ra mạch tích phân sẽ có điện áp tăng (hay giảm) tuyến tính theo thời gian.

- Đối với tín hiệu hình sin, bộ tích phân sẽ là bộ lọc tần thấp quay pha tín hiệu hình sin đi  $90^\circ$  và hệ số khuếch đại của nó tỷ lệ nghịch với tần số.

## 7. Mạch vi phân

Sơ đồ mạch vi phân cho trên hình vẽ.

Giả thiết IC lý t- ờng, ta có định luật Kiếchốp 1 tại nút N:  $I_C = I_R + I_0^- = I_R$  ( Do  $I_0^+ = I_0^- = 0$ )

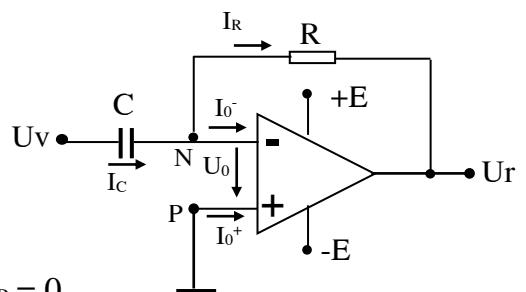
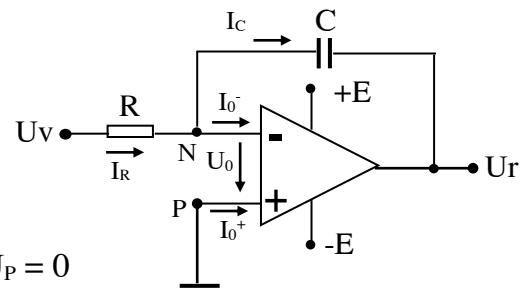
Hay:  $\frac{U_N - U_{ra}}{R} = C \frac{d(U_V - U_N)}{dt}$ , mặt khác do  $U_N = U_P = 0$

$$\text{Nên: } -\frac{U_{ra}}{R} = C \frac{dU_V}{dt} \rightarrow U_{ra} = -RC \frac{dU_V}{dt} = -\tau \frac{dU_V}{dt}$$

Trong đó:  $\tau = RC$  là hằng số vi phân của mạch

- Khi tín hiệu vào là hình sin, bộ vi phân làm việc nh- là bộ lọc tần cao, hệ số khuếch đại của nó tỷ lệ thuận với tần số tín hiệu vào và làm quay pha  $U_{vào}$  1 góc  $90^\circ$ .

- Th- ờng bộ vi phân làm việc kém ổn định ở tần cao vì khi đó  $Z_C = \frac{1}{\omega C} \rightarrow 0$  làm hệ số hồi tiếp âm giảm.

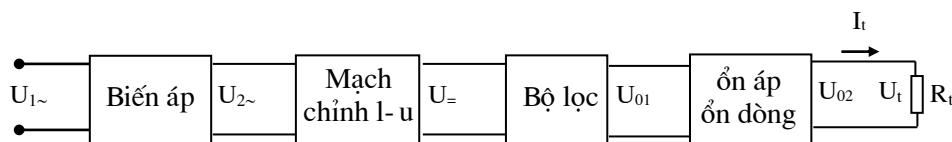


## §6. NGUỒN MỘT CHIỀU

### 1. Khái niệm chung.

Năng l- ợng điện một chiều th- òng đ- ợc dùng để cung cấp cho một số thiết bị và phụ tải nh- : mạ điện, điện phân, nạp ác quy và các hệ thống điện tử nói chung. Trong thực tế, năng l- ợng một chiều có đ- ợc chủ yếu đ- ợc lấy từ nguồn năng l- ợng xoay chiều của l- ối điện thông qua một quá trình biến đổi đ- ợc thực hiện trong nguồn một chiều.

Sơ đồ khói của nguồn một chiều nh- hình vẽ:



Trong đó:

- Máy biến áp: dùng để biến đổi điện áp xoay chiều  $U_1$  thành điện áp xoay chiều  $U_2$  có cùng tần số và có giá trị thích hợp với yêu cầu.
- Mạch chỉnh l-u: dùng để biến đổi điện áp xoay chiều  $U_2$  thành điện áp một chiều  $U_=$  không bằng phẳng (đập mạch).
- Bộ lọc: có nhiệm vụ san bằng điện áp một chiều đập mạch thành điện áp một chiều  $U_{01}$  ít nhấp nhô hơn.
- Bộ ổn áp (ổn dòng) 1 chiều: có nhiệm vụ ổn định điện áp (dòng điện) ở đầu ra  $U_{02}$  ( $I_t$ ) không đổi khi điện áp l- ối hay điện trở tải thay đổi trong 1 phạm vi nhất định.

### 2. Lọc các thành phần xoay chiều của dòng điện (điện áp) ra tải.

Trong các mạch chỉnh l-u đã xét, điện áp hay dòng điện ra tải tuy có cực tính không đổi nh- ng giá trị của chúng thay đổi theo thời gian một cách chu kỳ ng- ời ta gọi là sự đập mạch của điện áp hay dòng điện sau chỉnh l-u.

- Tổng quát: khi tải là thuần trở, dòng điện tổng ra tải là:

$$i_t = I_0 + \sum_{n=1}^{\infty} A_n \cdot \sin n\omega t + \sum_{n=1}^{\infty} B_n \cdot \cos n\omega t. \text{ Trong đó: } I_0 \text{ là thành phần một chiều.}$$

$\sum_{n=1}^{\infty} A_n \cdot \sin n\omega t + \sum_{n=1}^{\infty} B_n \cdot \cos n\omega t$  là tổng các sóng hài xoay chiều có giá trị, pha, tần số khác nhau. Các sóng hài này gây ra tiêu thụ năng l- ợng vô ích và gây nhiễu loạn cho sự làm việc của tải vì vậy ta phải lọc các sóng hài này để cho dòng điện ra tải  $i_t$  ít đập mạch.

- Để đánh giá chất l- ợng bộ lọc ng- ời ta đ- a ra định nghĩa hệ số đập mạch  $K_P$  của bộ lọc.

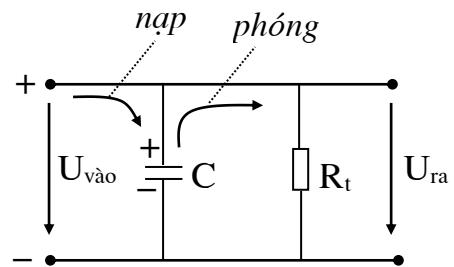
$$K_P = \frac{\text{Biên độ sóng hài lớn nhất của } i_t (u_t)}{\text{Giá trị trung bình của } i_t (u_t)}$$

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

$K_p$  càng nhỏ thì chất lỏng của bộ lọc càng cao.

### a. Bộ lọc bằng tụ điện.

Để lọc bằng tụ điện, tụ C đ-ợc mắc song song với tải, dựa vào quá trình nạp và phóng của tụ điện ở mỗi nửa chu kỳ của điện áp chỉnh l-u mà ta nhận đ-ợc điện áp ra trên tải bằng phẳng hơn.



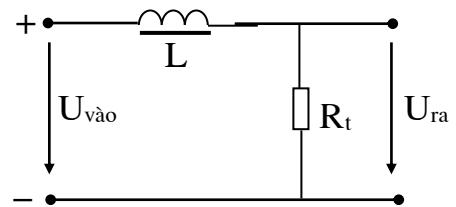
- Về mặt điện kháng: với các thành phần sóng hài có tần số càng cao thì dung kháng ( $X_C = \frac{1}{\omega \cdot C}$ ) càng nhỏ, khi đó các sóng hài này bị nối tắt về điểm chung và tiêu tán trên mạch vòng của cuộn dây thứ cấp, bộ chỉnh l-u.

$$\text{- Hệ số đậm mạch } K_p \text{ khi lọc bằng tụ điện: } \left( K_p = \frac{2}{\omega \cdot R_t \cdot C} \right)$$

Có nghĩa là tác dụng lọc càng rõ rệt khi C và  $R_t$  càng lớn nh- vậy bộ lọc này thích hợp với tải có điện áp cao và dòng điện nhỏ.

### b. Bộ lọc bằng cuộn dây.

Cuộn cảm L đ-ợc mắc nối tiếp với tải, do dòng điện (diện áp) sau chỉnh l-u biến thiên đậm mạch trong cuộn dây L sẽ xuất sức điện động tự cảm chống lại, do đó làm giảm các sóng hài.

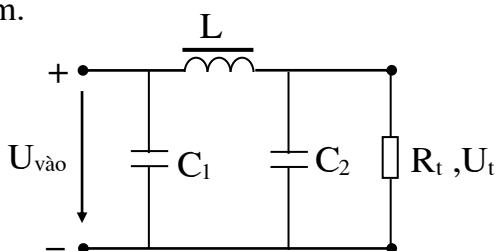


- Về mặt điện kháng:  $X_L = L \cdot \omega$ , các sóng hài bậc n có tần số càng cao thì  $X_L$  càng lớn sẽ bị cuộn L chặn lại càng nhiều. Do đó dòng điện ra tải chỉ có thành phần 1 chiều  $I_0$  và 1 l-ợng nhỏ các sóng hài.

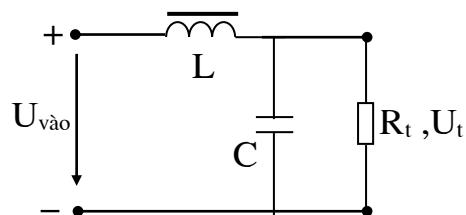
$$\text{- Hệ số đậm mạch của bộ lọc dùng cuộn L là: } \left( K_p = \frac{R_t}{3 \cdot \omega \cdot L} \right)$$

Nghĩa là tác dụng lọc của cuộn L càng cao khi  $R_t$  càng nhỏ. Do đó cách lọc này thích hợp với tải có điện áp thấp và dòng điện cao. Khi giá trị cuộn L càng lớn thì tác dụng lọc càng tăng, tuy nhiên không nên dùng cuộn L quá lớn vì khi đó điện trở 1 chiều của cuộn L lớn nên sụt áp 1 chiều trên nó tăng, làm giảm hiệu suất của bộ chỉnh l-u.

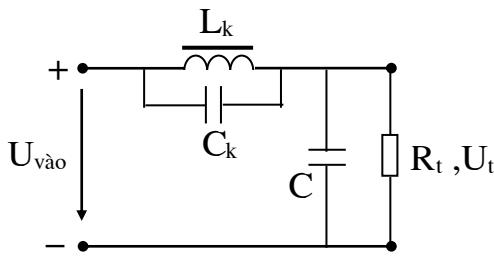
Để tăng hiệu quả lọc ng-ời ta kết hợp tụ điện và cuộn cảm để tạo thành những măt lọc, cũng có thể mắc nối tiếp nhiều măt lọc với nhau, tuy nhiên khi đó hiệu suất của mạch sẽ giảm.



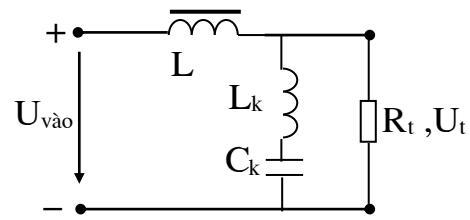
(Hình c: Bộ lọc hình  $\pi$ )



(Hình d: Bộ lọc hình L ng-ợc)



(Hình e: Bộ lọc cộng h- ởng song song)



(Hình f: Bộ lọc cộng h- ởng nối tiếp)

- Trên sơ đồ hình e, ng-ời ta sử dụng mạch cộng h- ởng LC song song do đó nó sẽ chặn thành phần sóng hài có tần số bằng hoặc gần bằng tần số cộng h- ởng riêng của mạch

- Sơ đồ hình f, ng-ời ta mắc song song với tải một mạch cộng h- ởng LC nối tiếp, khi đó nó sẽ nối tắt các tín hiệu có tần số bằng tần số cộng h- ởng riêng của mạch không cho ra tải.

### 3. Ổn định điện áp và dòng điện

#### a. Ổn định điện áp

- Nhiệm vụ: Các bộ ổn định điện áp có nhiệm vụ ổn định điện áp 1 chiều ra tải không đổi khi điện áp vào và tần số l- ối điện thay đổi, tải thay đổi.

Sau đây ta xét các bộ ổn áp cơ bản:

\* **Bộ ổn áp tham số** (đã xét ở phần ổn định điện áp dùng diode Zener).

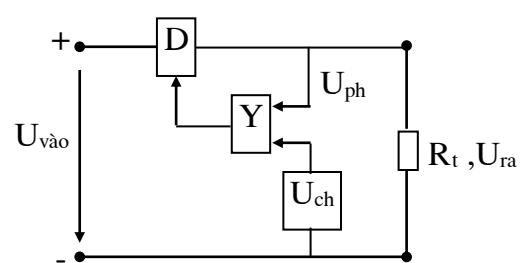
\* **Ổn áp loại bù**

Để nâng cao chất l- ợng ổn định, ta dùng bộ ổn áp kiểu bù (còn gọi là ổn áp so sánh hay ổn áp có hồi tiếp). Ta xét loại ổn áp loại bù kiểu mắc nối tiếp (hình a)

Trong sơ đồ khối phân tử điều chỉnh D đ- ợc mắc nối tiếp với tải, khi đó dòng điện qua tải cũng bằng dòng qua phân tử điều chỉnh D. Nguyên lý hoạt động dựa trên sự biến thiên điện trở trong của đèn D để thay đổi điện áp trên đầu ra của nó tuỳ theo sự điều khiển của điện áp sau khối so sánh và

khuếch đại tín hiệu sai lệch Y. Khối Y sẽ so sánh tín hiệu từ nguồn điện áp chuẩn  $U_{\text{ch}}$  với điện áp  $U_{\text{ph}}$  tỷ lệ với  $U_{\text{ra}}$ . Từ sơ đồ ta có:

$$U_{\text{vào}} = U_D + U_{\text{ra}} \rightarrow U_{\text{ra}} = U_{\text{vào}} - U_D = \text{const.}$$



Hình a: Sơ đồ khối bộ ổn áp mắc nối tiếp

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

Nếu giả sử khi điện áp vào  $U_V$  thay đổi làm cho điện áp ra có xu hướng thay đổi  $\rightarrow U_{ph}$  thay đổi theo, sau khi so sánh với  $U_{ch}$ , l-ợng sai lệch  $\pm\Delta U = |U_{ph} - U_{ch}|$  sẽ tác động vào phần tử điều chỉnh D làm cho sụt áp trên phần tử D là  $U_D$  sẽ cùng tăng hay cùng giảm so với điện áp vào để giữ cho điện áp ra đ-ợc ổn định.

Hình b trình bày nguyên lý của một bộ ổn áp kiểu bù cực tính d-ợng mắc nối tiếp cấu tạo theo sơ đồ hình a.

Ta xét một sơ đồ dùng Tranzito nh- hình vẽ. Giả sử khi  $U_V$  tăng  $\rightarrow U_{ra}$  tăng  $\rightarrow U_{ph}$  tăng. Trong đó  $U_{ch}$  có xu hướng khoá Tranzito  $T_2$  còn  $U_{ph}$  có xu hướng mở  $T_2$ .

- Khi  $U_{ph}$  tăng và lớn hơn  $U_{ch}$   $\rightarrow U_{BET2}$  tăng  $\rightarrow$  Tranzito  $T_2$  mở thêm  $\rightarrow U_{CET2}$  giảm 1 l-ợng là  $\Delta U \rightarrow U_{BET1}$  giảm  $\rightarrow T_1$  khoá bớt lại  $\rightarrow U_{CET1}$  tăng. Mặt khác, ta có:  $U_V = U_{CET1} + U_{ra}$   $\rightarrow U_{ra} = U_V - U_{CET1} = \text{const.}$

Trong sơ đồ:

- + Tranzito  $T_1$  đ-ợc xem là phần tử điều chỉnh D,
- + Điện trở  $R_2$ ,  $D_Z$  tạo nên mạch ổn áp thông số để lấy ra điện áp chuẩn  $U_{ch}$ , điện áp phản hồi đ-ợc lấy trên bộ phân áp  $R_3$ , VR,  $R_4$
- + Tranzito  $T_2$  đóng vai trò là khối so sánh và khuếch đại tín hiệu sai lệch. Tín hiệu phản hồi và  $U_{ch}$  theo một vòng kín đ-ợc đặt vào cực gốc — phát của Tranzito  $T_2$ .
- + Các tụ  $C_1$ ,  $C_2$ ,  $C_3$  có tác dụng lọc thêm nhằm giữ cho điện áp ra bằng phẳng hơn.

Từ sơ đồ, tại lối ra ta có:

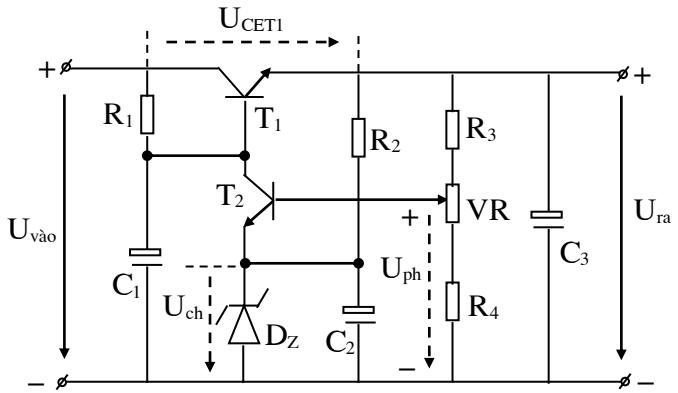
$$U_{ra} = U_{ph} \cdot \frac{R_3 + VR + R_4}{VR + R_4}; \text{ Mặt khác: } U_{ph} = U_{BET2} + U_Z = 0,6 + U_Z$$

$$\Rightarrow U_{ra} = (0,6 + U) \frac{R_3 + VR + R_4}{VR + R_4} (*). \text{ Nh- vậy khi thay đổi VR ta có thể thay đổi đ-ợc}$$

điện áp ra theo biểu thức (\*)

+ Nhận xét: Bộ ổn áp theo ph-ơng pháp bù liên tục có chất l-ợng ổn định cao, cho phép thay đổi đ-ợc mức điện áp ra trong một dải nhất định, tuy nhiên có hiệu suất thấp (khoảng 50%) do tổn hao công suất của nguồn một chiều trên bộ ổn định t-ơng đối lớn.

\* **Bộ ổn áp dùng IC tuyến tính**



Hình b:  $\square$ n áp loại bù kiểu nối tiếp dùng Tranzito

## Bài giảng Kỹ thuật điện tử phần Kỹ thuật Tương tự

Sau đây ta xét các loại IC ổn áp cơ bản

+ IC ổn áp ba chân có điện áp ra không điều chỉnh đ- ợc (xét họ 78xx và 79xx).

Trong đó: họ IC 78xx có điện áp ra  $U_{ra}$  d- ơng, còn họ 79xx có điện áp ra âm. Cả 2 loại này có điện áp ra cố định không thay đổi đ- ợc, dòng điện ra  $\leq 1A$ . Chỉ số xx chỉ điện áp ra ổn định, ví dụ:

7805 ( $U_{ra} = +5V$ ); 7812 (+12V); 7815 (+15V); 7824 (+24V)....

7905 ( $U_{ra} = -5V$ ); 7912 (-12V); 7915 (-15V); 7924 (-24V)....

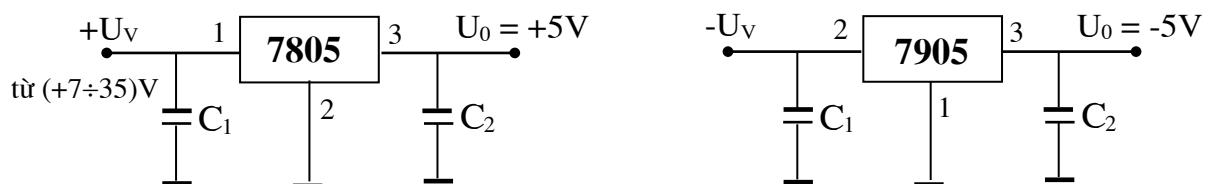
-Tuỳ theo khả năng cung cấp dòng tải của IC ổn áp

ng- ời ta ghi thêm các mẫu tự sau họ 78; 79 để chỉ dòng ra danh định:

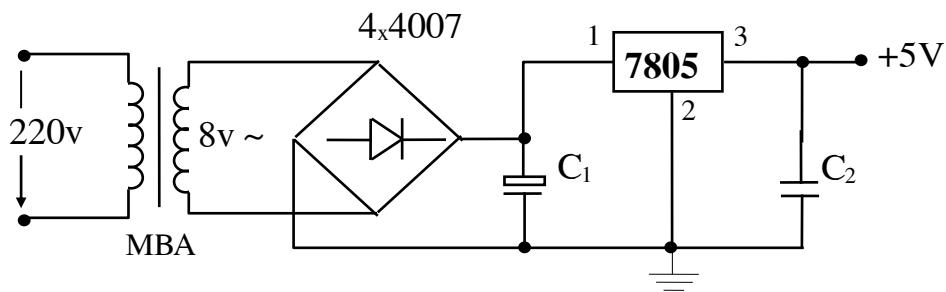
Ví dụ: 78Lxx : dòng ra 100mA; 78Mxx : dòng ra 500mA; 78xx : dòng ra 1A

78Txx : dòng ra 3A; 78Hxx : dòng ra 5A

+ Mạch ổn áp d- ơng và mạch ổn áp âm:



Ví dụ 1: Bộ nguồn 1 chiều cho điện áp ra ổn định +5V



Ví dụ 2: Bộ nguồn 1 chiều cho điện áp ra đối xứng ±5V

