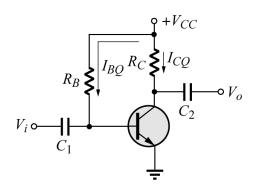
第七章 功率放大

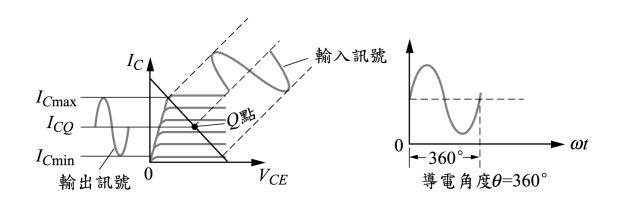
§ 7-1 A、B、AB 與 C 類放大器

一.、A類(class A,甲類)放大器:靜態工作點(Q)在直流負載線的中央(點)

(一)電阻式負載的 A 類放大器



(a)電路



(b)輸出特性

(c)輸出波形

特點:(91年)

- 1、 失真最小(電晶體的導通角度為 360°)
- 2、 效率最低 η_{max} = 25% ($V_{CEQ} = \frac{1}{2}V_{CC}$, $I_{CQ} = \frac{1}{2}I_{C(sat)}$)

EX:某 A 類放大器,若 Vcc=20V,負載 R_L =10 Ω ,則此放大器最大輸出功率為何? (89年)

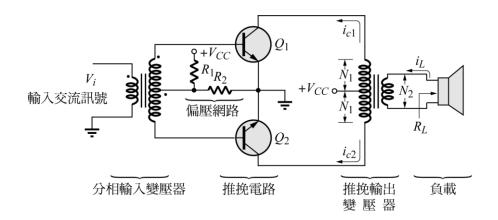
Sol:
$$:I_{CQ} = \frac{1}{2}I_{C(sat)} = \frac{1}{2} \times \frac{V_{CC}}{R_L}$$

 $:P_{i(dc)} = V_{CC} \times I_{CQ} = V_{CC} \times \frac{V_{CC}}{2R_L} = 20 \times \frac{20}{2 \times 10} = 20(W)$

由於 A 類放大器,當負載為電阻性時,其最高效率為 25%,

所以 Po(max) = Pi(dc)×25%=20×25%=5(W)

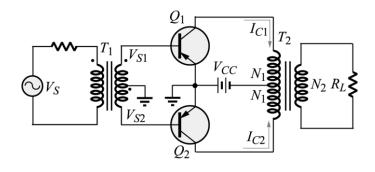
(二) A 類推挽式放大器



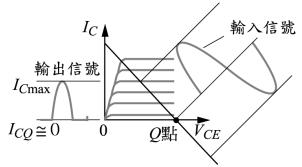
特點:

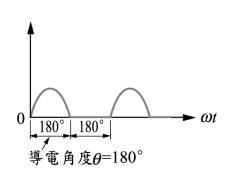
- 1、採用推挽式(push-pull)→ 消除偶次諧波失真。(80年)
- 2、最高效率 η_{max} = 50% 。(87年)
- 3、 使用兩個電晶體,分別負責正負半週放大工作。

二、B類(class B,Z類)放大器:靜態工作點(Q)在截止點上



(a)電路





(b)輸出特性

(c)輸出波形

特點:

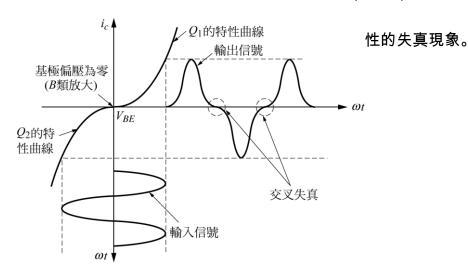
1、 導電角度 180° → 有如半波整流器。(87年)

2、 最高效率 $\eta_{\text{max}} = \frac{\pi}{4} \cong 78.5\%$ 。(84年)

- 3, $I_{CQ} = 0$
- 4. $V_{CE} = V_{CC}$
- 5、 採用推挽式(push-pull)→消除偶次諧波失真。(86年)
- 6、 V_{BE} = 0 → 產生交叉 (cross over) 失真。(90 年)

交叉(cross over)失真:當輸入信號(Vi)在正,負半週交替時,由於 Vi小於電晶

VBE 的切入電壓,電晶體不導通(放大),因而產生一非線



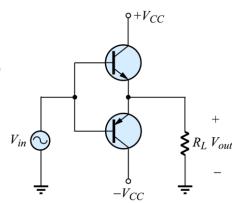
體

EX:如右圖 B類推挽放大電路中, R_L =5 Ω ,

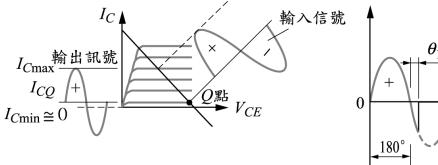
若已知其最大輸出功率為 10W, 則 Vcc 為多少?(89年)

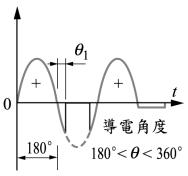
sol:因為 $V_{o(\text{max})}$ = V_{CC} ,且 P_o = $\frac{V_{o(\text{rms})}^2}{R_L}$,所以

$$P_{O(\max)} = \frac{(\frac{V_{o(\max)}}{\sqrt{2}})^2}{R_L} = \frac{(\frac{V_{CC}}{\sqrt{2}})^2}{R_L}$$
 , \square



三、AB類(class AB, 甲乙類)放大器:靜態工作點(Q)在直流負載線中央至截止點間 將 B類放大電路中兩電晶體的 B-E接面加上少許順向偏壓,即構成 AB類放大器





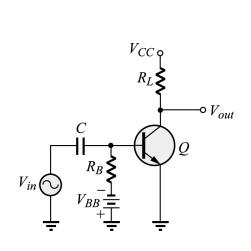
(a)輸出特性

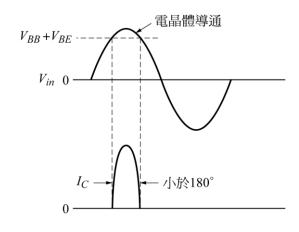
(b)輸出波形

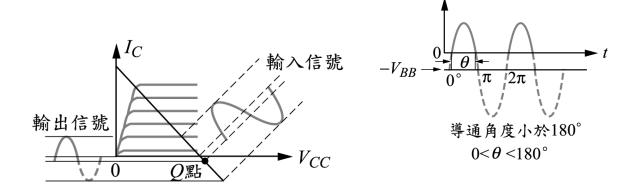
特點:

- 1、 可消除 B 類放大器所產生的交叉失真。(81年)
- 2、 電晶體的導電(通)角度(θ)360°> θ >180°。
- 3、 失真與效率均介於 A 類 (50%) 與 B 類 (78.5%) 之間。(88 年)

四、C類(class C, 丙類)放大器: 靜態工作點(Q) 在截止點以下







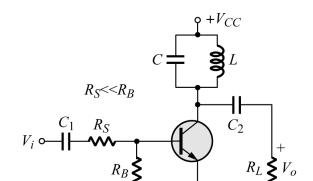
(b)輸出特性 (c)輸出波形

特點:

- 1、失真最大(電晶體的導通角度小於 180°)。(91年)
- 2、效率最高。
- 3、作為諧波產生器或頻率倍增器。
- 4、 不可用於高頻放大電路。

調諧C類放大器

基本 *C* 類放大器的輸出波形嚴重失真,不適合應用在線性放大方面,所以在實際應用時須加入一並 聯諧振電路,使輸出波形可以還原成輸入波形。



諧振頻率
$$f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$$

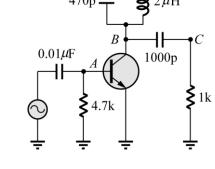
EX:如圖所示電路,若輸入信號為頻率等於 2.595MHz,

±5V 之對稱正弦波;

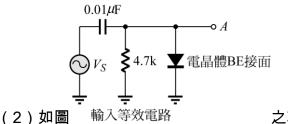
(87年)

求(1)此一放大電路,為何類放大器?

- (2)請問 A 點的波形及大小為何?
- (3) C 點輸出頻率為何?



sol:(1) *C*類放大器



之輸入等效電

路,形成向下箝位之箝位電路,故A點的波形及大小

為:峰對峰值為-9.3V 至+0.7V 之對稱正弦波

(3)輸出部份為諧振電路,故

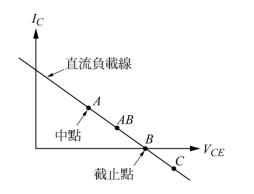
$$f_o = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} = \frac{1}{2\pi\sqrt{2\times10^{-6}\times470\times10^{-12}}} = 5.19\text{MHz}$$

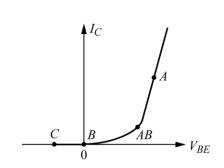
五、A類、B類、AB類與C類放大器的比較

(1) 失真大小: C>B>AB>A

(2) 效率大小: C>B>AB>A

(3) 在直流負載線的工作點與 V_{BE} 偏壓的大小關係圖

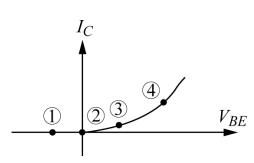




(a)直流負載線的工作點

(b) V_{BE} 偏壓的大小

EX:圖中之點 1~4 將對應至 A 類、B 類、C 類及 AB 類功率放大器的直流工作點在轉換特性曲線上的位置,對應關係各為何?(86 年)



sol: 若依 V_{BE} 偏壓的大小(以 NPN 為例)或集極靜態電流(I_{CQ})

的大小,皆為 A > AB > B > C

§ 7-2 OTL、OCL 放大器與放大器的失真

一、OTL 與 OCL 之比較

(1) OTL(Output Transformer-Less) 放大器:無輸出變壓器的放大器

(2) OCL(Output Capacitor-Less)放大器:無輸出電容器的放大器

| 項 目 名 稱 | OTL | OCL |
|---------|-------------------------------|-------------------------------|
| 中 點 電 壓 | $\frac{1}{2} V_{CC}$ | 0V(調整困難) |
| 輸出端大電容器 | 有 | 無 |
| 電源 | 單電源 (+V _{CC}) | 雙電源(± <i>Vcc</i>) |
| 輸入電壓放大級 | 一般形式 (CE) | 差動放大器 |
| 信號耦合方式 | RC 耦合 | 直接耦合 |
| 頻率響應 | 較 差 | 較 佳 |
| 抑制雜音能力 | 較 差 | 較 佳 |
| 穩 定 性 | 較 差 | 較 佳 |
| 失 真 | 較 大 | 較 小 |
| 最大輸出功率 | $P_o = \frac{V_{cc}^2}{8R_L}$ | $P_o = \frac{V_{cc}^2}{2R_L}$ |

EX:- OTL 電子電路使用之 DC電源電壓 64V,喇叭阻抗為 8Ω ,則最大輸出功率為多少瓦特?

sol:OTL 放大器使用單電源,其最大輸出功率 $P_{o(\max)}$ 為 (82 年)

$$P_{c(\text{max})} = \frac{V_{cc}^2}{8R_L} = \frac{64^2}{8 \times 8} = 64(\text{W})$$

二、放大器的失真

- (1) 波幅失真。
- (2) 頻率失真。

- (3) 相位失真。
- (4) 互調失真。
- (5) 交叉失真(波幅放大非線性)與互調失真(產生新頻率)皆屬於波幅失真的一種。
- (6) 總諧波失真 D_{τ}

$$D_T = \sqrt{D_2^2 + D_3^2 + D_4^2 + \cdots}$$

(其中 D_2 、 D_3 、 D_4 ...分別稱為二次、三次、四次... 諧波失真百分率)。

EX:有一放大器的信號主波為 1V,二次諧波為 30mV,三次諧波為 40mV(以上電壓值均為有效

值),若四次以上諧波失真可忽略,則此放大器的總諧波失真為多少? (84

年)

sol:(1)二次諧波失真百分率
$$D_2 = \frac{\text{三次諧波}}{\text{信號主波}} \times 100\% = \frac{30\text{mV}}{1\text{V}} \times 100\% = 3\%$$
 三次諧波失真百分率 $D_3 = \frac{\text{三次諧波}}{\text{信號主波}} \times 100\% = \frac{40\text{mV}}{1\text{V}} \times 100\% = 4\%$ 總諧波失真百分率 $D_7 = \sqrt{D_2^2 + D_3^2 + \dots} = \sqrt{3^2 + 4^2} = 5\% = 0.05$

EX:某功率放大器在示波器上所顯示的波形值為 $V_{CE, min}$ =1V, $V_{CE, max}$ =20V, V_{CEQ} =10V,則其

二次諧波失真的百分比為多少?

(91年)

sol:二次諧波失真率
$$D_2 = \left| \frac{\frac{1}{2} (V_{CE, \max} + V_{CE, \min}) - V_{CEQ}}{V_{CE, \max} - V_{CE, \min}} \right| \times 100\%$$

若以輸出電流波形計算,則 $D_2 = \left| \frac{\frac{1}{2} (I_{C, \text{max}} + I_{C, \text{min}}) - I_{CQ}}{I_{C, \text{max}} - I_{C, \text{min}}} \right| \times 100\%$

所以
$$D_2 = \left| \frac{\frac{1}{2}(20+1)-10}{20-1} \right| \times 100\% = 2.6\%$$

第八章 運算放大器(I)

§ 8-1 差動放大器

- 一、差動放大器的基本概念
 - 1、差動放大器 (differential amplifier, DA)

主要作用:放大兩個輸入信號之差(Vd)。

排拒雜訊 (Vc, 共同信號) 干擾。

2、共模拒斥比(common-mode rejection ratio, CMRR)

定義:用來判斷排斥共同訊號(雜訊)的能力

其中 A_d (差模增益): 理想差動放大器只放大不同訊號 $\rightarrow A_d$ 越大越好。

 A_c (共模增益): 理想差動放大器不放大共同訊號 ightarrow 理想 A_c = 0。

※ 理想的 CMRR 值是無限大

EX:某差動放大器,差模訊號電壓增益 A_d 為 200,而共模拒斥比 CMRR=80dB,試求其共模訊

號電壓增益 A_c 為何? (89)

年)

3、差動放大器的輸出電壓 V_0 為

$$V_0 = A_d V_d + A_c V_c$$

$$= A_d V_d \left(1 + \frac{1}{CMRR} \frac{V_c}{V_d} \right)$$

其中

(1) V_{J} (差模信號): 不同的信號(欲放大的信號)

$$V_d = V_{i1} () - V_{i2} ()$$

(2) V_{c} (共模信號): 相同的信號(雜訊等干擾的信號)

$$V_c = \frac{V_{i1} + V_{i2}}{2}$$

EX:假設放大器之差動增益為 A_d =1000,CMRR=100,試計算輸入電壓 V_{il} =75 μ V(非反向輸 入端電壓), V_2 =25 μ V(反向輸入端電壓)時之差動放大器的輸出電壓為何?

(89

年)

Sol: (1) $V_d = V_{i1} - V_{i2} = 75 - 25 = 50(\mu V)$

$$V_c = \frac{V_{i1} + V_{i2}}{2} = \frac{75 + 25}{2} = 50(\mu V)$$

(2)
$$V_o = A_d V_d (1 + \frac{1}{CMRR} \frac{V_c}{V_d})$$

=1000×50(1+
$$\frac{1}{100}$$
× $\frac{50}{50}$)

$$=50.5\times10^{3}(\mu V)=50.5(mV)$$

EX:差動放大器輸入電壓為 $V_{\ell}=140\mu$ V, $V_{\ell}=60\mu$ V 時,其輸出電壓 $V_{\sigma}=81$ mV,輸入電壓為 V_{ll} =120 μ V , V_{ll} =80 μ V 時,其輸出電壓 V_{o} =41mV,試求該放大器之共模拒斥比(CMRR)

為何? (90年)

Sol: $V_o = A_d V_d + A_c V_c$

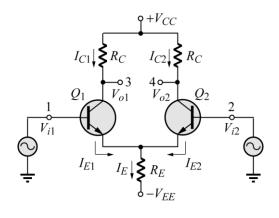
(A)當
$$V_{i1}$$
=140 μ V , V_{i2} =60(μ V)
則 V_d = V_{i1} - V_{i2} =140-60=80(μ V)

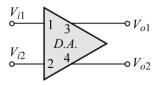
$$\frac{V_{i1} + V_{i2}}{2} = \frac{140 + 60}{2} = 100(\mu$$
V)
所以 $81 \times 10^3 = A_d \times 80 + A_c \times 100 \cdots (1)$
(B)當 V_{i1} =120 μ V , V_{i2} =80(μ V)
則 V_d = V_{i1} - V_{i2} =120-80=40(μ V)

$$V_c = \frac{V_{i1} + V_{i2}}{2} = \frac{120 + 80}{2} = 100(\mu V)$$
所以 $41 \times 10^3 = A_d \times 40 + A_c \times 100 \cdots (2)$
(C)由(1)、(2)式聯立可得
$$\begin{cases} 81 \times 10^3 = 80A_d + 100A_c \cdots (3) \\ 41 \times 10^3 = 40A_d + 100A_c \cdots (4) \end{cases}$$
 $A_d = 1000 , A_c = 10$
(D)共模拒斥比 CMRR= $\frac{A_d}{A_c} = \frac{1000}{10} = 100$

二、差動放大器的直交流分析

電路由兩個特性一樣的電晶體 (Q_1 、 Q_2),與兩個阻值一樣的集極電阻 (R_c),加上一個共用的射極電阻 (R_E) 所組成





(a)基本電路

(b)符號

1、差動放大器的直流分析

$$I_E = \frac{V_{EE} - V_{BE}}{R_E}$$

由於 $Q_1 = Q_2$, $R_{c1} = R_{c2}$

故
$$I_{E1} = I_{E2} = \frac{I_E}{2} \cong I_{C1} = I_{C2}$$

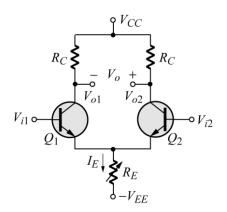
$$V_{01} = V_{02} = V_{cc} - I_{c1} \times R_c = V_{cc} - I_{c2} \times R_c$$

EX:如右圖 Q_1 與 Q_2 完全對稱,且 $V_{71}=V_{22}$,則在正常的運作下將

RE阻值調高的影響為何?

(92年)

Sol:
$$R_E \uparrow \rightarrow I_E \downarrow$$
 (即 $I_{E1} \downarrow$ 與 $I_{E2} \downarrow$)
$$\rightarrow I_{C1} \downarrow$$
 與 $I_{C2} \downarrow$ ($::I_{E1} \downarrow \cdot I_{E2} \downarrow$)
$$\rightarrow V_{o1} \uparrow$$
 與 $V_{o2} \uparrow$ 但 V_o ($=V_{o2}-V_{o1}$) 不變



2、差動放大器的交流分析

(1) 差模增益

$$A_d = \frac{V_O}{V_d} \cong \frac{-h_{fe}R_C}{2h_{ie}} \cong \frac{-R_C}{2r_e}$$

(2) 共模增益

$$A_c = \frac{V_O}{V_c} \cong \frac{-R_C}{2R_E}$$

(3) \qquad 當 R_E ↑,則 A_C ↓,而 $\qquad CMRR = \left| \frac{A_d}{A_C} \right|$ 愈大,愈能排斥共同的信號。(88 年)

但 R_E 愈大時,將造成電晶體電流過小,無法正常(在線性區)工作

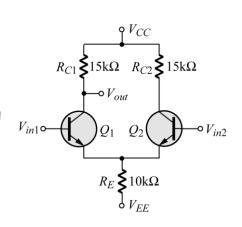
 $ightarrow R_E$ 常以定電流源取代(因為定電流源內阻近似 ∞ ,且又有固定電流)。

EX:如右圖電路,假設電晶體之 h_{fe} = β =60, h_{ie} = r_{π} =3k Ω ,當

雷

路採雙端輸入、單端輸出時,其共模拒斥比(CMRR)約

sol: 差模增益 $A_d = -\frac{h_{fe}R_C}{2h_{io}} = -\frac{60 \times 15k}{2 \times 3k} = -150$

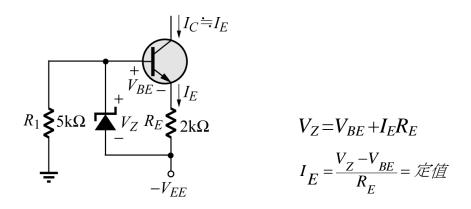


共模增益
$$A_c = -\frac{R_C}{2R_E} = -\frac{15k}{2 \times 10k} = -\frac{3}{4}$$

共模拒斥比(CMRR) =
$$\left| \frac{A_d}{A_c} \right| = \left| \frac{-150}{-\frac{3}{4}} \right| = 200$$

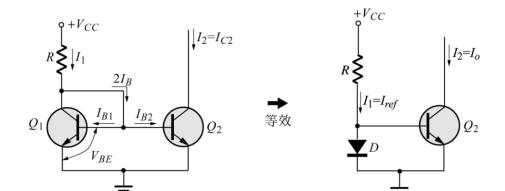
3. 定電流源與電流鏡

- (1) 差動放大器為獲得高 $CMRR = \left| \frac{A_d}{A_C} \right|$ 值
 - → 將射極電阻 ($R_{\scriptscriptstyle E}$) 改成電流源 (內阻為 ∞)。 (88、89 年)
- (2) 電流為定值→應用齊納二極體



(3) 電流鏡 (current mirror)

1、一般電流鏡



Q_1 、 Q_2 為特性完全相同的電晶體

$$\frac{I(反射電流)}{I_{r}(參考電流)} = \frac{I_{2}}{I_{1}} = \frac{\beta I_{B2}}{\beta I_{B1} + 2I_{B1}} = \frac{\beta I_{B}}{\beta I_{B} + 2I_{B}} = \frac{\beta}{\beta + 2}$$
(91年)

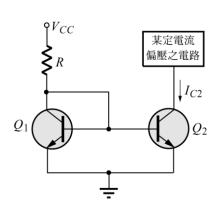
當 β \rangle 2 時 \rightarrow $I_1 \cong I_2$

EX:如右圖為一線性積體電路(linear IC)中,所用之電流鏡 $(\text{ current mirror }), \, \text{可提供定電流偏壓源,令 } \textit{Vcc} = 5 \text{V} \, ,$

 $R=2k\Omega$,且 Q_1 的特性與 Q_2 相同,則 I_{C2} 之電流大小約為?

Sol: ::
$$I_{C2} \cong I_R = \frac{V_{CC} - V_{BE1}}{R}$$
 (85、86年)
$$= \frac{5 - 0.7}{2k}$$

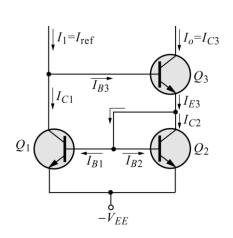
$$= 2.15 (mA)$$



2、威爾森電流鏡(Wilson current mirror)

 $Q_1 \times Q_2 \times Q_3$ 為特性完全相同的電晶體

$$\frac{I_0}{I_1} = \frac{(\beta + 1)I_B}{(\beta + 1)I_B} = 1$$

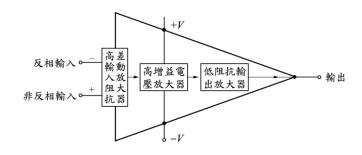


§ 8-2 OPA 的基本概念

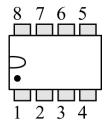
- 一、理想 OPA 的特性(83、86、87、88 年)
 - (1) 輸入阻抗為無限大 ($R_i \rightarrow \infty$)。
 - (2) 輸出阻抗為零 ($R_o \rightarrow 0$)。
 - (3) 開迴路增益 (open loop gain) 為無限大 ($A_{\nu 0} \rightarrow \infty$)。
 - (4) 頻帶寬度為無限大 (BW $\rightarrow \infty$)。
 - (5) 共模拒斥比為無限大 (CMRR $\rightarrow \infty$)。

二、常用符號與包裝接腳

1、符號

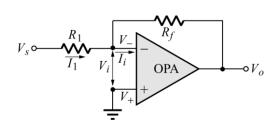


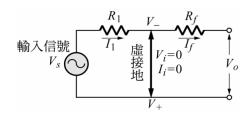
- 2、DIP (雙排式)型包裝接腳 (以 μA 741 為例)(90 年)
 - (1)第 1、5 腳:抵補電壓調整(83、91年)
 - (2)第2腳:反相輸入端(84年)
 - (3)第3腳:非反相輸入端
 - (4)第4腳:負電源(83年)
 - (5)第6腳:輸出端(81、86、92年)



- (6) 第 7 腳:正電源(83 年)
- (7)第8腳:空腳

三、虚接地(Virtual Ground)





(1)
$$V_{+} = V_{-}$$

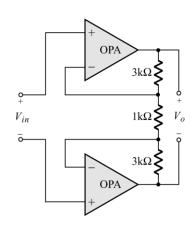
$$(2) I_i = 0$$

EX:如右圖電路,為一儀表放大器 (Instrumentation Amplifier),

其電壓增益
$$rac{V_o}{V_{in}}$$
為何?(88 年)

sol:
$$V_{in} = V_{1k} = V_o \times \frac{1k}{3k + 1k + 3k}$$

$$A_{v} = \frac{V_{o}}{V_{in}} = \frac{V_{o}}{\frac{1k}{3k + 1k + 3k}V_{o}} = \frac{3k + 1k + 3k}{1k} = 7$$



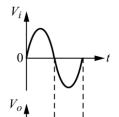
四、變動率(Slew Rate, SR)與頻寬(BW)

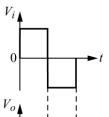
(1) 變動率 (SR, 又稱為迴轉率、扭轉率)

當輸入電壓變動時,輸出電壓所產生的最大變化率。

單位: V/*μ*S

若輸入信號的頻率過高,超過 SR 所能反應的速度,將致使輸出波形失真。





(2) 全功率頻率(寬)

$$SR = 2\pi f_{(max)} \cdot V_{o(max)}$$

其中 $f_{(max)}$: OPA 所能輸入之最高頻率;若輸入信號頻率超出此頻率,則輸出波形將會產生失真。 $V_{o(max)}$: OPA 輸出正弦波的峰值電壓,當 V_{o} 為最大值時,稱為全功率(Full-Power)頻率(寬)。 EX:某一運算放大器之轉動率 S.R.=0.6V/ μ S,若此運算放大器之輸出電壓峰對峰值為 10V;則 此運算放大器在輸出不允許失真的狀況下,輸入所能允許正弦波之最高頻率約為何? (90年)

Sol: $:SR=2\pi f_{(max)}\cdot V_{o(max)}$

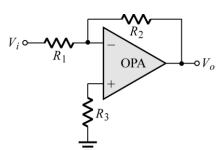
$$\therefore 0.6 \times 10^6 = 2\pi \times f_{\text{(max)}} \times \frac{10}{2}$$

$\rightarrow f_{\text{(max)}} = 19 \times 10^3 \text{(Hz)} = 19 \text{(kHz)}$

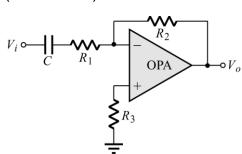
五、OPA 輸入偏壓電流 I_B 的補償 (消除)

於非反相輸入端加一電阻 $R_3 \rightarrow$ 減低 OPA 輸入偏壓電流對輸出的影響

(1)(83、88年)



(2)(83、91年)

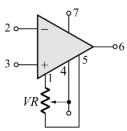


R3 = R1//R2

R3=R2(∵C在直流視為∞)

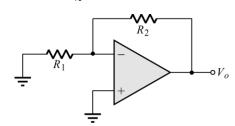
六、OPA 輸入抵補電壓 V_{i_0} 的補償(消除)

(1)以 μA 741 的 IC 為例,在 1、5 腳間接上 10k Ω 的可變電阻 ($V_{
m R}$) 來調整 ightarrow 使 $V_{
m io}$ =0



(2)反相、非反相輸入端均無輸入電壓,而 $V_{\mathsf{io}}
eq 0$ 時(輸入抵補電壓引起)

$$V_o = (1 + \frac{R_2}{R_1}) \times V_{io}$$



EX:如圖電路,若 R_1 =1k Ω , R_2 =10k Ω , V_σ =0.11V,則其輸入

抵

 $\begin{array}{c} & & & \\ & & \\ \hline & & \\ \hline & & \\ \hline \end{array}$

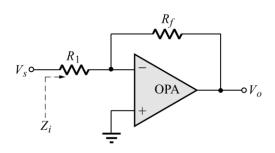
補電壓 (Input Offset Voltage) 為何? (88 年)

$$\mathsf{Sol} \ ; \ V_o = (1 + \frac{R_2}{R_1}) \times V_{io}$$

$$0.11 = (1 + \frac{10k}{1k}) \times V_{io} \rightarrow V_{io} = 0.01V = 10mV$$

§ 8-3 OPA 反相(倒相)放大器

一、(基本)反相放大器



$$(1) A_{v} = \frac{V_{o}}{V_{s}} = -\frac{R_{f}}{R_{1}}$$
 (負號表示 V_{o} 與 V_{f} 相差 180°或反相)。

- (3) $Z_{j}=R_{f}(Z_{j}$ 為電路的輸入阻抗)。
- (4) 輸出飽和時的狀態

$$a$$
, $V_0 = V_{O(sat)} = \pm V_{CC}$

b、V-≠V+虚接地觀念不適用

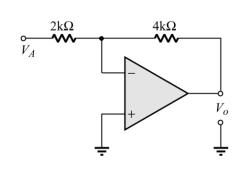
EX:如右圖所示的電路,運算放大器的飽和電壓為±12V,

求(1)當
$$V_A = +5V$$
,則 $V_0 = _____$ V

(2)當
$$V_A = -5V$$
,則 $V_0 =$ _____V

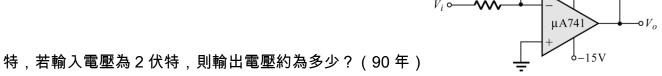
(3)當
$$V_A = +2V$$
,則 $V_0 = ____V$

(4)當
$$V_A = -2V$$
,則 $V_0 = ____V$ (92年)



EX: 圖為實際運算放大器之接線,且電源供給電壓為 15 及-15

伏



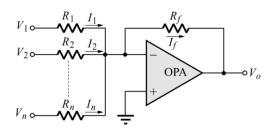
sol :
$$V_o = A_v \times V = (-\frac{10k}{1k}) \times 2 = -20(V)$$

輸出電壓 (V_o) 已大於 OPA 的電源電壓 ($\pm 15V$)

- → OPA 發生飽和現象
- $\rightarrow V_o = V_{o(sat)} = V_{CC} = -15V$

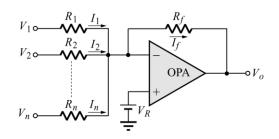
二、反相加法器

(1)



$$V_o = -(\frac{R_f}{R_I}V_1 + \frac{R_f}{R_2}V_2 + \dots + \frac{R_f}{R_n}V_n)$$

輸出電壓

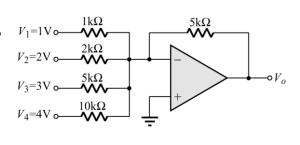


$$V_o = (V_1 - V_R)(-\frac{R_f}{R_1}) + (V_2 - V_R)(-\frac{R_f}{R_2}) + \dots + (V_n - V_R)(-\frac{R_f}{R_n})$$

輸出電壓

EX:圖所示為一運算放大電路,試求輸出電壓 Vo為若干?

sol:
$$V_o = (-\frac{5k}{1k})V_1 + (-\frac{5k}{2k})V_2 + (-\frac{5k}{5k})V_3 + (-\frac{5k}{10k})V_4$$
$$= (-5)\times(1) + (-2.5)\times2 + (-1)\times(3) + (-\frac{1}{2})\times4$$
$$= -5 - 5 - 3 - 2$$
$$= -15(V) \tag{83 年)}$$



EX:如圖所示電路,OPA1之輸入電壓

V₁=0.2V, V₂=0.5V, OPA2 之輸出

電壓 1/2 為何? (90年)

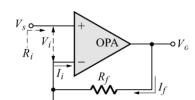
$$V_1 \circ \begin{array}{c} 1k\Omega \\ V_2 \circ \begin{array}{c} 1k\Omega \\ V_2 \circ \end{array} \end{array}$$
 OPA1 $V_{o1} \begin{array}{c} 2k\Omega \\ V_{o1} \end{array}$ OPA2 $V_{o2} \begin{array}{c} V_{o2} \\ V_{o3} \end{array}$

sol:
$$(1)V_{o1} = (-\frac{2k}{1k}) \times V_1 + (-\frac{2k}{1k}) \times V_2$$

 $= (-2)(0.2) + (-2)(0.5)$
 $= -1.4(V)$
 $(2)V_o = (-\frac{10k}{2k}) \times V_{o1} = (-5) \times V_{o1} = (-5) \times (-1.4) = 7(V)$

§ 8-4 非反相(非倒相)放大器與電壓隨耦器

一、非反相放大器



(1)
$$A_v = \frac{V_o}{V_s} = 1 + \frac{R_f}{R_1}$$
 (V_0 與 V_j 同相)。

- (2) 輸出電壓 (V_o) 不受負載的影響,即 V_o = $V_{\scriptscriptstyle S} \! imes \! A_{\scriptscriptstyle
 u}$ $_o$
- (3) $R_i \cong \infty$ (R_i 為電路的輸入阻抗)。
- (4) 輸出飽和時的狀態

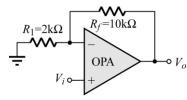
$$a$$
, $V_o = V_{o(sat)} = \pm V_{CC}$

b、V-≠V+虚接地觀念不適用

EX:如圖所示電路,假設理想 OPA,若 R_f =10k Ω , R_1 =2k Ω , V_1 =2V,

則輸出電壓 Vo=?

(89年)



sol:電路為非反相放大器

$$A_v = (1 + \frac{R_f}{R_1}) = (1 + \frac{10k}{2k}) = 6$$

$$V_o = V_i \times A_v = 2 \times 6 = 12(V)$$

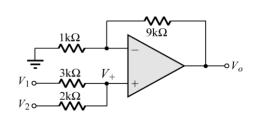
EX:圖為理想之運算放大器電路,若 V_1 = 20mV, V_2 = 10mV

(85年)

sol:
$$V_{+} = V_{1} \times \frac{2k}{3k + 2k} + V_{2} \times \frac{3k}{3k + 2k} = 20 \times \frac{2}{5} + 10 \times \frac{3}{5}$$

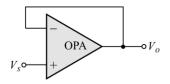
= 14(mV)

該電路為非反相放大器,故



$$V_o = V_i \times A_v = V_+ \times A_v = 14 \times (1 + \frac{9k}{1k}) = 140 \text{(mV)} = 0.14 \text{(V)}$$

二、電壓隨耦器



(1)
$$A_{v} = 1_{o}$$

- (2) 輸入阻抗 $R_i\cong\infty$,輸出阻抗 $R_o\cong0$ →阻抗匹配的緩衝器
- (3) 輸出飽和時的狀態

$$a$$
, $V_o = V_{o(sat)} = \pm V_{CC}$

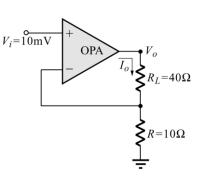
b、V-≠V+虚接地觀念不適用。

EX:圖中之 /。為多少?(假設該 OPA 為理想運算放大器)(86年)

sol:由虚接地觀念知

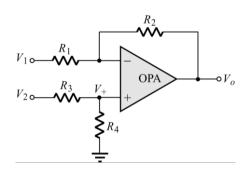
$$V_R = V_- = V_+ = V_i$$

$$\therefore I_R = I_o = \frac{V_R}{R} = \frac{V_i}{R} = \frac{10\text{mV}}{10\Omega} = 1\text{mA}$$



§ 8-5 減法器(差放大器)

一、基本型減法器



(1) 令V₂=0

$$V_{O1} = -\frac{R_2}{R_1} V_1$$

(2) 令V₁=0

$$\begin{split} V_{O2} &= (1 + \frac{R_2}{R_1})V_+ = (1 + \frac{R_2}{R_1})(\frac{R_4}{R_3 + R_4}V_2) \\ V_O &= V_{01} + V_{02} = (-\frac{R_2}{R_1}V_1) + (1 + \frac{R_2}{R_1})(\frac{R_4}{R_3 + R_4}V_2) \end{split}$$

當 $R_1 = R_3$, $R_2 = R_4$ 時

$$V_O = (V_2 - V_1) \frac{R_2}{R_1}$$

EX:如圖所示電路,若OPA視為理想放大器,則輸出電壓 Vout

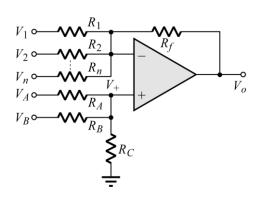
為多少? (89年)

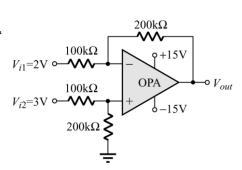
sol:電路為減法放大器,

且 R_1 = R_3 = 100k Ω , R_2 = R_4 = 200k Ω

$$V_{out} = (V_{i2} - V_{i1}) \times \frac{200 \text{k}}{100 \text{k}} = (3 - 2) \times 2 = 2(V)$$

二、複雜型減法器(多端輸入)



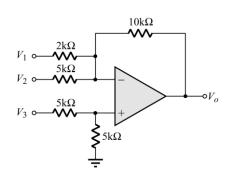


$$V_O = (V_1 - V_+)(-\frac{R_f}{R_1}) + (V_2 - V_+)(-\frac{R_f}{R_1}) + \dots + (V_n - V_+)(-\frac{R_f}{R_n}) + V_+$$

EX:如圖,已知 V_1 =1V, V_2 =1V, V_3 =2V,則 V_o =?(89年)

sol:
$$(1)V_{+} = V_{3} \times \frac{5k}{5k + 5k} = 2 \times \frac{1}{2} = 1(V)$$

 $(2)V_{o} = (V_{1} - V_{+}) \times (-\frac{10k}{2k}) + (V_{2} - V_{+}) \times (-\frac{10k}{5k}) + V_{+}$
 $= (1 - 1) \times (-5) + (-1 - 1) \times (-2) + 1$
 $= 5(V)$



EX:圖為理想運算放大器之電路,其電壓增益為?(92年)

sol:(1)党
$$V_i$$
=1 V ,則 I_1 = $\frac{V_i-V_1}{R_1}=\frac{1-0}{1M}=1(\mu A)$

(2)::*I_i*=0 (OPA 虛接地),

$$\therefore I_2 = I_1 - I_i = I_1 = 1 \mu A$$

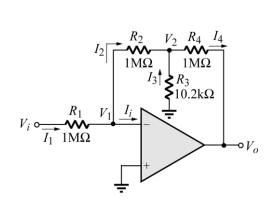
故 $V_2 = -I_2 R_2 = -1 \times 1 = -1(V)$

$$(3)I_3 = \frac{V_2}{R_3} = \frac{1}{10.2k} \cong \frac{1}{10k} = 0.1 \text{ (mA)} = 100 (\mu\text{A})$$

$$(4)V_o = -I_4R_4 + V_2 = -(I_2 + I_3) \times R_4 + V_2$$

= -(1+100)\times 1+(-1) = -102(V)

所以
$$A_V = \frac{V_o}{V_i} = \frac{-102}{1} = 102$$



第九章 運算放大器(Ⅱ)

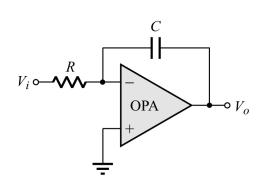
§ 9-1 積分器(米勒積分器)

一、積分電路(米勒積分器)

$$(1) V_O(t) = -\frac{1}{RC} \int_{t_1}^{t_2} V_i(t) dt + V_C(t)$$

其中 $V_C(t)$ 為 $t = t_1$ 時的電容電壓。

(2)當輸入為 sin(t)與 cos(t)時



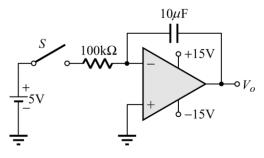
$$V_{O}(t) = -\frac{1}{RC} \int_{t_{1}}^{t_{2}} V_{i}(t) dt$$

(3)輸入訊號的週期 $T \le \frac{RC}{10}$ (89 年)→輸入訊號的頻率 $f_i \ge \frac{10}{RC}$

EX:如圖所示為米勒積分器,設電容器初始電壓為 0V, t=0 時 S

接通,當 *t*=1 秒時, V_o 電壓為多少?(83、87年)

$$\begin{split} \text{sol} : \ V_o &= -\frac{1}{RC} \int_{t_1}^{t_2} V_i(t) dt + V_C(t_1) \\ &= -\frac{1}{100 \times 10^3 \times 10 \times 10^{-6}} \int_0^1 5 dt + 0 \\ &= -1 \times [5 - 0] \\ &= -5(V) \end{split}$$



 EX :如圖所示理想運算放大器電路,若 $V_{i=2}\mathsf{sin}t$ 伏特,當電路達穩態

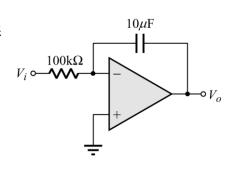
後,則 V。應為?(88年)

sol:
$$V_o = -\frac{1}{RC} \int V_i(t) dt = -\frac{1}{100 \text{k} \cdot 10 \mu} \int 2 \sin t dt$$

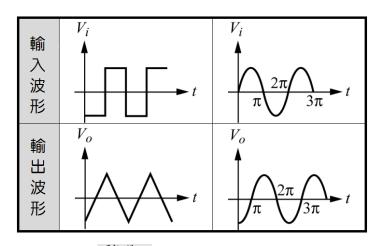
$$= -\frac{1}{100 \times 10^3 \times 10 \times 10^{-6}} \int 2 \sin t dt$$

$$= -1 \times 2(-\cos t)$$

$$= 2\cos t \text{ (V)}$$

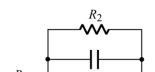


二、波形輸入積分器的變化



三、積分器的**低頻**補償

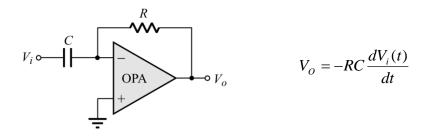
(1)當輸入信號的頻率↓



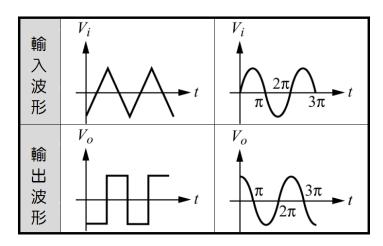
- \rightarrow 電路的放大倍數 ($A_V = -\frac{X_C}{R_1}$) ↑
- → 電路不穩定
- → 在電容 C 上並聯一個高阻值電阻 R_2 (R_2 ≒ $100\,R_1$)
- → 低頻補償
- (2)條件:輸入信號的頻率 $f_i > \frac{1}{2\pi R_2 C}$ (86、87 年)

§ 9-2 微分器

一、微分電路



二、波形輸入微分器的變化

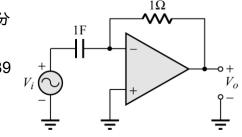


EX:已知 $V=10\sin 200\pi t$,及理想運算放大器(OPA),則圖微分

器 之輸出電壓 1/2 為何?

年)

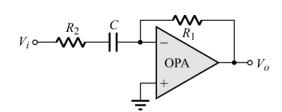
sol :
$$\begin{split} V_o = -RC \frac{dV_i(t)}{dt} \\ = -RC \frac{d(10\sin 200\pi t)}{dt} \\ = -1\times1\times10\times(200\pi)\times\cos 200\pi t = -2000\pi\cos 200\pi t \end{split}$$



三、微分器的**高頻**補償

(1)當輸入信號的頻率↑

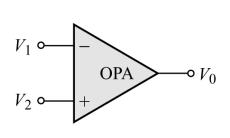
- → 電路的放大倍數 ($A_V = -\frac{X_C}{R_1}$) ↑
- → 電路不穩定
- → 在電容 C 串聯上一個低阻值電阻 R_2 ($R_2 = \frac{1}{100}R_1$)
- → 高頻補償
- (2)條件:輸入信號的頻率 $f_i < \frac{1}{2\pi R_2 C}$ (86 年)



§ 9-3 比較器

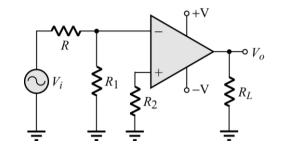
一、OPA 的開環路增益近似無限大→經常被當作電壓比較器

- (1) V1>V2>0⇒ V*o*≒-VCC
- (2) V2>V1>0⇒ V*o*≒+VCC
- (3) V1<V2<0⇒ Vo≒+VCC
- (4) V2<V1<0⇒ Vo≒-VCC
- (5) V1>0> V2⇒ Vo≒- VCC
- (6) V2>0> V1⇒ Vo≒+ VCC
- →輸出電壓呈現正飽和(≒+VCC)、負飽和(≒-VCC)狀態



→兩輸入電壓誰大,輸出就以誰為主

EX:如右圖,其輸入信號 V_i 為正弦波,則輸出端 V_o 的波形為何?(89 年)

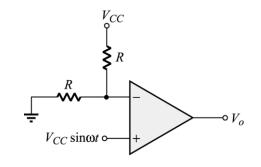


sol:由於 R_2 接地(OV),所以輸入信號(V_i)與OV作比較

- (1)當 V_i 為正半週時, V_o 為-V $(::V_o = A_v \times V_i$,而 $A_v = -\infty$)
- (2)當 V_i 為負半週時, V_o 為+ V $(\because V_o = A_v \times V_i$,而 $A_v = -\infty$)

故輸出方波

 EX :右圖電路中,輸出電壓 V_o 之工作週期(duty cycle)為何?($\mathsf{92}$ 年)

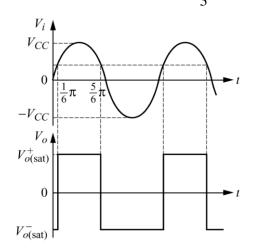


sol:(1) $V = V_{CC} \times \frac{R}{R+R} = \frac{1}{2} V_{CC}$;由於電路為 OPA 比較器,所以 a.當 $V_+ > V = \frac{1}{2} V_{CC}$ 時, $V_o = V_{0(\text{sat})}^+$

b.當
$$V_{+} < V = \frac{1}{2} V_{CC}$$
時, $V_{o} = V_{0(\text{sat})}^{-}$

(2)當 ωt 為 $\frac{1}{6}\pi$ (=30°)或 $\frac{5}{6}\pi$ (=150°)時,都將使得輸入信號 $V_{CC}\sin\omega t = \frac{1}{2}V_{CC}$

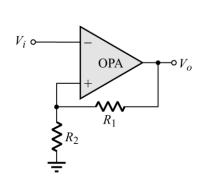
輸出電壓
$$V_o$$
之工作週期= $\frac{\frac{5}{6}\pi - \frac{1}{6}\pi}{2\pi} \times 100\%$
= $\frac{1}{3} \times 100\%$ = 33.3%

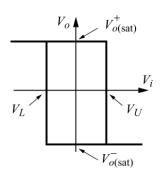


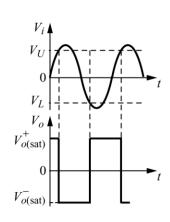
§ 9-4 史密特觸發器

史密特觸發器 (Schmitt trigger): 波形整形電路

- →任何輸入波形轉變成方波或脈波輸出
- →適合數位邏輯電路使用。
- 一、反相輸入的史密特觸發器







(a)電路

- (b)輸入輸出特性曲線
- (c)輸入與輸出波形關係

(1)上臨界觸發電壓 V_{IJ}

$$V_{U} = V_{O} \times \frac{R_{2}}{R_{1} + R_{2}} = V_{O(sat)}^{+} \times \frac{R_{2}}{R_{1} + R_{2}} \cong +V_{CC} \times \frac{R_{2}}{R_{1} + R_{2}}$$

(2) 下臨界觸發電壓 V_{L}

$$V_L = V_O \times \frac{R_2}{R_1 + R_2} = V_{O(sat)}^- \times \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cong -V_{CC} \times \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

(3)磁滯電壓 $V_{\!\scriptscriptstyle H}$:不反應的電壓範圍

$$V_H = V_U - V_L = (V_{O(sat)}^+ - V_{O(sat)}^-) \times \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cong 2V_{CC} \times \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

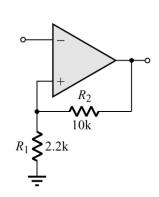
EX:如圖所示假設此電路電源為±20V,且輸出信號落於±18V之間,

請問此電路之遲滯電壓為多少?(87年)

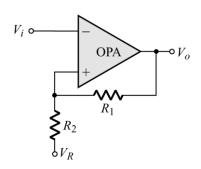
sol:(1)上臨限觸發電壓
$$V_U = V_{o(sat)}^- \times \frac{R_1}{R_1 + R_2} = 18 \times \frac{2.2 \text{k}}{10 \text{k} + 2.2 \text{k}} = 3.25 \text{(V)}$$

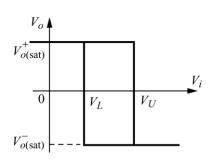
(2)下臨限觸發電壓
$$V_L = V_{o(sat)}^+ \times \frac{R_1}{R_1 + R_2} = (-18) \times \frac{2.2k}{10k + 2.2k} = -3.25(V)$$

(3)磁滯電壓 $V_H = V_U - V_L = 3.25 - (-3.25) = 6.5(V)$



二、具參考電壓 ($V_{\scriptscriptstyle R}$) 的史密特觸發器





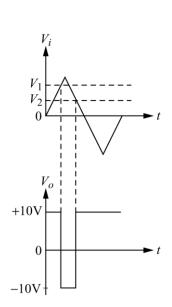
(a)電路

(b)輸入輸出特性曲線

上臨界觸發電壓
$$V_U = V_{O(sat)}^+ \times \frac{R_2}{R_1 + R_2} + V_R \times \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$
 下臨界觸發電壓 $V_L = V_{O(sat)}^- \times \frac{R_2}{R_1 + R_2} + V_R \times \frac{R_1}{R_1 + R_2}$ 磁滯電壓 $V_H = V_U - V_L = (V_{O(sat)}^+ - V_{O(sat)}^-) \times \frac{R_2}{R_1 + R_2}$ (不變)

EX:如圖,左邊為電路圖,右邊為此電路之

輸入與輸出波形圖,則 V_1 , V_2 之值分別 V_i 。 為何? (89 年)



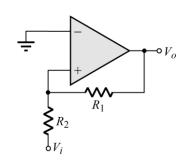
sol:(1)上臨界觸發電壓

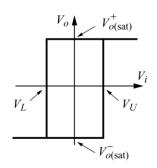
$$V_{U}=V_{1}=V_{o(\text{sat})}^{+} \times \frac{1k}{9k+1k} + 3 \times \frac{9k}{9k+1k}$$
$$=10 \times \frac{1}{10} + 3 \times \frac{9}{10} = 3.7(\text{V})$$

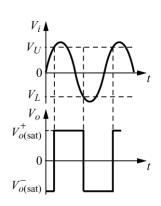
(2)下臨界觸發電壓
$$V_L = V_2 = V_{o(\text{sat})}^- \times \frac{1k}{9k+1k} + 3 \times \frac{9k}{9k+1k}$$
$$= -10 \times \frac{1}{10} + 3 \times \frac{9}{10} = 1.7(\text{V})$$

(3)磁滯電壓 $V_H = V_U - V_L = V_1 - V_2 = 3.7 - 1.7 = 2(V)$

三、非反相輸入的史密特觸發電路







(a)電路

(b)輸入輸出特性曲線

(c)輸入與輸出波形關係

上臨界觸發電壓
$$V_U = V_{O(sat)}^+ \times \frac{R_2}{R_1}$$

下臨界觸發電壓 $V_L = V_{O(sat)}^- \times \frac{R_2}{R_1}$

磁滯電壓
$$V_H = V_U - V_L = (V_{O(sat)}^+ - V_{O(sat)}^-) \times \frac{R_2}{R_1}$$

EX:如圖之史密特觸發器, OP 之正負飽和值分別為+15V 及-15V,

則此觸發器的正臨界電壓 V_U 、負臨界電壓 V_L 分別為何?

sol:(1)當 $V_i \!\!<\!\! V_U$ 時, V_o 轉變為 $V_{o(\mathrm{sat})}^- \!\!=\!\! -15\mathrm{V}$,

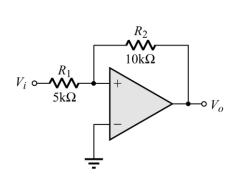
$$V_U = V_{O(sat)}^+ \times \frac{R_1}{R_2} = 15 \times \frac{5^K}{10^K} = 7.5$$

故
$$V_U=V_i=7.5$$
V

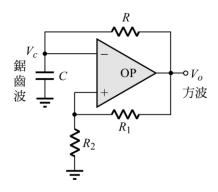
(2)當 $V_i > V_L$ 時, V_o 轉變為 $V_{o(\text{sat})}^+ = +15 \text{V}$,

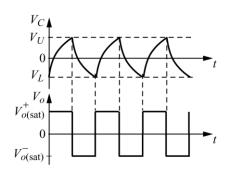
$$V_L = V_{O(sat)}^- \times \frac{R_2}{R_1} = -15 \times \frac{5^K}{10^K} = -7.5$$

故
$$V_L = V_i = -7.5$$
V



1、方波產生器(反相輸入)

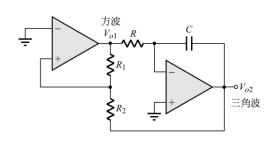


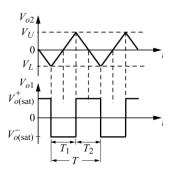


(a)電路

(b)輸入輸出波形時序

2、三角波產生器(非反相輸入)





(a)電路

(b)輸入輸出波形時序

§ 9-5 主動濾波器

一、主動低通濾波器

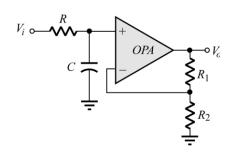
利用電晶體、運算放大器等主動元件,配合被動元件R、C、L所組成的濾波器

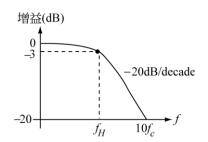
- → 具放大(增益)作用
- 1、一階主動低通濾波器 (一節 RC 網路)

截止頻率
$$f_H = \frac{1}{2\pi RC}$$

頻率低於
$$f_H$$
 時 \rightarrow 電壓增益 $A_v = 1 + \frac{R_1}{R_2}$

頻率高於 f_{H} 時 \rightarrow 衰減斜率:每 10 倍頻率 20dB

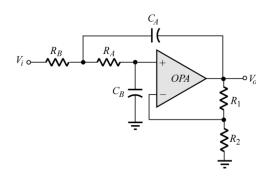




(a)電路

(b)響應曲線

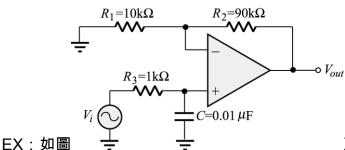
2、二階主動低通濾波器(二節 RC網路)



截止頻率
$$f_H = \frac{1}{2\pi\sqrt{R_AR_BC_AC_B}}$$

頻率低於 f_H 時 \rightarrow 電壓增益 $A_v = 1 + \frac{R_1}{R_2}$

頻率高於 f_H 時 \rightarrow 衰減斜率:每 10 倍頻率 40 dB



所示電路(假設為理想 OP), 當頻率為 159kHz

時,其電壓增益約為?(91 年)

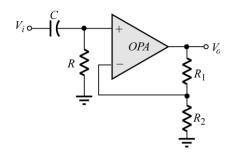
◆詳解:(1)該電路為低通主動濾波器,所以其高頻截止頻率 (f_H) 為

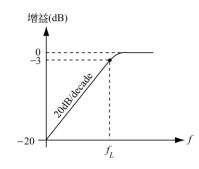
$$f_H = \frac{1}{2\pi RC} = \frac{1}{2\pi \times 1 \times 10^3 \times 0.01 \times 10^{-6}} = 15.9k(Hz)$$

- (2)由於 OPA 為非反相放大器,所以其 $A_v=1+\frac{R_2}{R_1}=1+\frac{90\mathrm{k}}{10\mathrm{k}}=10$ (倍),若以 dB 值表示,則 为 $20\log A_v=20\log 10=20(\mathrm{dB})$
- (3)輸入頻率 159kHz 為截止頻率 15.9kHz 的 10 倍,由於輸入訊號的頻率每上升 10 倍時,該低通主動濾波器的增益將下降 20dB(-20dB),故當輸入訊號的頻率為 159kHz 時,其電壓增益已降為 0dB(20- 20=0)

二、主動高通濾波器

1、一階主動高通濾波器(一節 *RC*網路)





(a)電路

(b)響應曲線

截止頻率 $f_L = \frac{1}{2\pi RC}$

頻率高於 f_L 時 \rightarrow 電壓增益 $A_v = 1 + \frac{R_1}{R_2}$

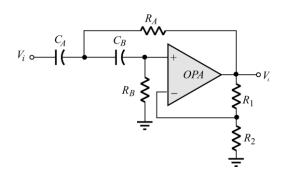
頻率低於 f_L 時 \rightarrow 增加斜率:每 10 倍頻率 20dB

2、二階主動高通濾波器 (二節 RC 網路)

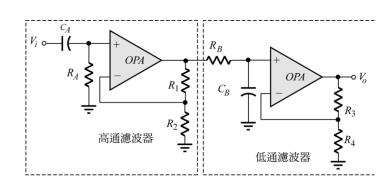
截止頻率
$$f_L = \frac{1}{2\pi\sqrt{R_A R_B C_A C_B}}$$

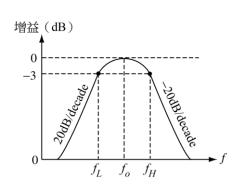
頻率高於 f_L 時 \rightarrow 電壓增益 $A_v = 1 + \frac{R_1}{R_2}$

頻率低於 f_L 時 \rightarrow 增加斜率: 每 10 倍頻率 40 dB



三、主動帶通濾波器





(a)電路(高、低通濾波器的位置可互換)

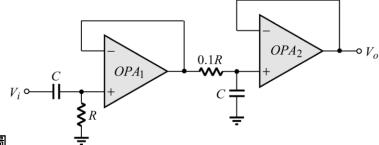
(b)響應曲線

低頻截止頻率
$$f_L = \frac{1}{2\pi R_A C_A}$$

高頻截止頻率
$$f_H = \frac{1}{2\pi R_B C_B}$$

頻帶寬度
$$BW = f_H - f_L = \frac{1}{2\pi R_B C_B} - \frac{1}{2\pi R_A C_A}$$

電壓增益
$$A_{\nu} = A_{\nu 1} \times A_{\nu 2} = (1 + \frac{R_1}{R_2}) \cdot (1 + \frac{R_3}{R_4})$$



EX:圖

頻帶寬度為何?(92年)

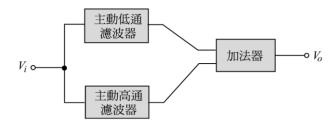
- lack詳解:(1)OPA $_1$ 的電路為主動式高通濾波器,其低頻頻率截止點 $f_L = \frac{1}{2\pi RC}$
 - (2)OPA2的電路為主動式低通濾波器,

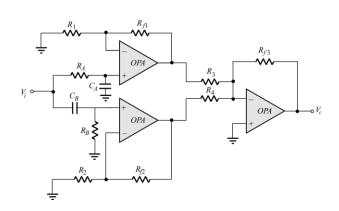
其高頻頻率截止點
$$f_H = \frac{1}{2\pi \times 0.1R \times C} = \frac{10}{2\pi RC}$$

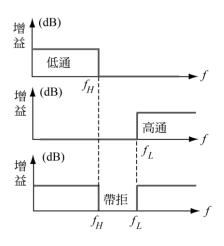
(3)該電路為帶通濾波器,可通過訊號的頻帶寬度

$$BW = f_{\scriptscriptstyle H} - f_{\scriptscriptstyle L} = \frac{10}{2\pi RC} - \frac{1}{2\pi RC}$$

四、主動帶拒濾波器







(b)電路

(c)理想的帶拒濾波器的頻率響應