實習十五

單載子接面場效電體交流小訊號放大電路

— 共源極放大器

◆ 實習目的

- 1. 學習單載子接面場效電晶體放大電路之交流小訊號基本特性。
- 2. 藉由實習過程,以瞭解共源極放大電路之交流小訊號原理與測量方法。



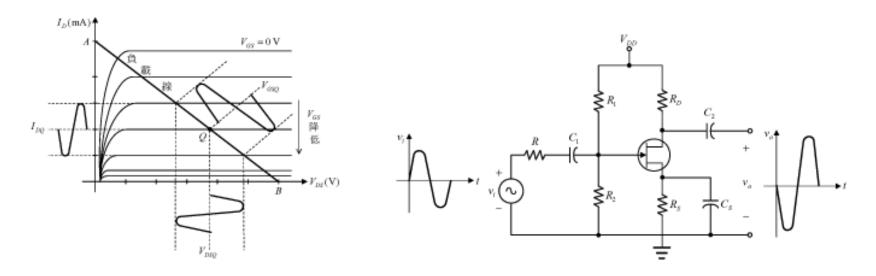
相關知識

- ◆ 直流偏壓可用來提供電晶體放大器所需之電源,此種偏壓純粹是一種直流操作,其目的為建立放大器之直流工作點,當交流訊號輸入時,便會產生一個在工作點附近變化之電壓與電流,以提供將交流訊號作完整而無失真放大所需之能量。
- ◆ 本實習亦僅討論單載子接面場效電晶體 (JFET) 放大電路之交流分析,稱為交流小小訊號放大電路分析 (針對中頻信號之交流小訊號分析),首先討論 JFET 交流小訊號放大器原理與交流小訊號等效模型後,接著探討適合用作為中級之功率放大器,即共源極(CS)放大器的交流小訊號特性,包括電壓增益 (Voltage Gain)、輸入阻抗 (Input Impedance) 與輸出阻抗 (Output Impedance) 等之交流小訊號特性。



單載子接面場效電晶體交流小訊號放大電路之原理

◆ 以共源極放大電路為例,以討論 FET 之小訊號放大原理,當 v_i 加入放大電路後,電路所產生之 i_d 流經 R_D 時,便可得到放大後之 $v_o = i_d \cdot R_D$,因小訊號分析僅考慮交流訊號,因此應將 V_{DD} 視為接地,故 v_o 之極性會與 v_i 相反,如下圖所示。

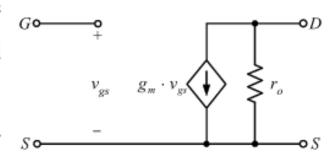


◆ 實際上 FET 為非線性元件,因此對電晶體電路作精確分析是一件相當困難之工作,而當電晶體操作於飽和區時,其輸出特性曲線幾乎是線性,故可用近似等效線性模型來模擬 FET 的特性,以簡化放大電路之分析工作。



接面場效電晶體 (JFET) 之小訊號模型

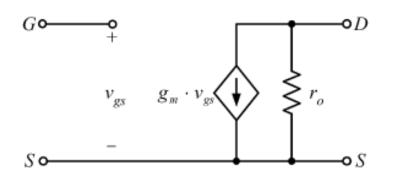
- ◆ 因 JFET 直接使用輸入電壓,以控制輸出電流之大小,因此可將 FET 視為電壓控制之電流源。因放 大電路中之每一個參數,皆會隨直流偏壓所決定之電壓與電流作改變,而小訊號等效模型是模擬電晶 體電路之電壓與電流在工作點附近變化之情形,亦即當交流輸入訊號所產生之電壓與電流在工作點附 近變動時,可由等效電路模型了解輸入訊號與輸出訊號間之電流與電壓的關係。
- ◆ 因 FET 可視為電壓控制之電流源,若僅考慮交流小訊號 (忽略直流成份),即可繪出 JFET 之交流小訊號等效電路,如下圖所示,其中互導 (gm) 代表轉移特性曲線對應工作點處的斜率,單位為姆歐 (S=1/Ω),因 gm 與 vgs 會直接影響 id 之大小,即 FET 之輸出電流為 gm·vgs,故 FET 為電壓控制電流之電子元件;而輸出電阻 (ra) 為輸出特性曲線在工作點處的斜率,即 ra 為通道長度調變所產生之阻抗。

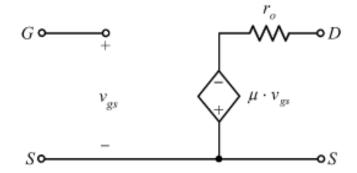




◆ 觀察右下圖可知,此 FET 之交流小訊號等效電路,採用諾頓模型來表示。若將其改為戴維寧模型,可得另一種形式之交流小訊號等效電路,如右下圖所示,其中 μ 為 FET 中一個相當重要參數,稱為放大因素 (Amplifier Factor)。根據基本電路理論,可得參數 μ 為

$$\mu = g_m \cdot r_o$$







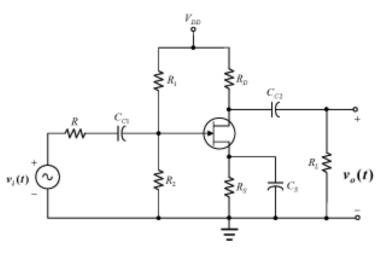
共源極 (CS) 放大器之交流小訊號分析

- ◆ 小訊號分析是指電子電路工作於中頻帶之分析,在此頻率範圍内的所有耦合電容與旁路電容等微法拉 (µF) 級之容抗皆相當小,故可用短路來取代;而對極際電容與寄生電容等微微法拉 (pF) 級之容抗會
 變得相對較大,故可用開路來取代。
- ◆ 因 JFET 放大器之小訊號分析主要是討論放大器之交流特性,因此進行放大電路之小訊號分析時,可 忽略直流電壓之影響,即假設直流電源等於零,並採交流小訊號模型來取代 JFET,以簡化電路分析 之複雜度。



無源極電阻之共源極放大器

★ 若以 經由耦合電容進入 JFET 之間極,而輸出訊號是由汲極取出,便可構成共源極 放大電路,如右圖所示。觀察右圖可知,利用旁路電容 Cs 與源極電阻 Rs 並聯,對交流小訊號而言, Rs 會被旁路電容短路:而對直流偏壓而言,此旁路電容可視為開路,如此既可得提高直流偏壓之穩定性,又不會降低此放大器之交流增益。



◆ 欲對下圖作交流小訊號分析,首先必須將所有耦合電容 (C₁、C₂) 與旁路電容 (C₅) 短路,並移掉所有之直流電源 (即將直流電壓 V₂₀ 接地)後,接著以小訊號模型來取代 JFET 後,即可得此放大器之小訊號等效電路。接著利用小訊號等效電路,以分析共源極放大器之交流小訊號特性,包括電壓增益 A₂、輸入阻抗 Z₂ 與輸出阻抗 Z₂等。



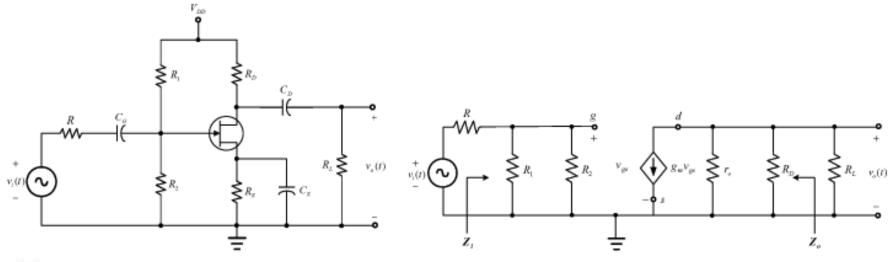
(a) 電壓增益
$$A_v = \frac{v_o}{v_i}$$
:

利用下圖之輸出迴路可得

$$v_o = -g_m \cdot v_{gs} \cdot (r_o /\!\!/ R_D /\!\!/ R_L) = -g_m \cdot v_{gs} \cdot R'_o \qquad (其中 R'_o = r_o /\!\!/ R_D /\!\!/ R_L)$$

整理上式可得放大電路之電壓增益為

$$A_{v} = \frac{v_{o}}{v_{i}} = \frac{v_{o}}{v_{gs}} \cdot \frac{v_{gs}}{v_{i}} = -g_{m} \cdot R'_{o} \cdot \frac{R_{G}}{R_{G} + R} \qquad (\sharp \Phi R_{G} = R_{1} \, / \! / \, R_{2})$$



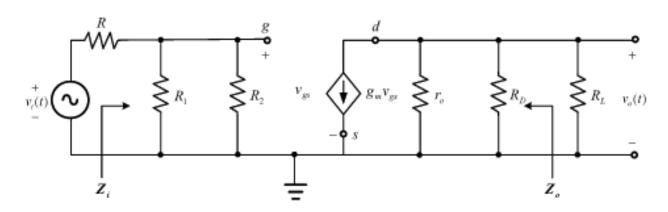


(b) 輸入阻抗 Z_i :因 JFET 之輸入阻抗相當大,因此利用下圖之輸入迴路可得

$$Z_i = R_1 \, / \! / \, R_2 = R_G$$

(c) 輸出阻抗 Z_o:利用下圖之輸出迴路可得

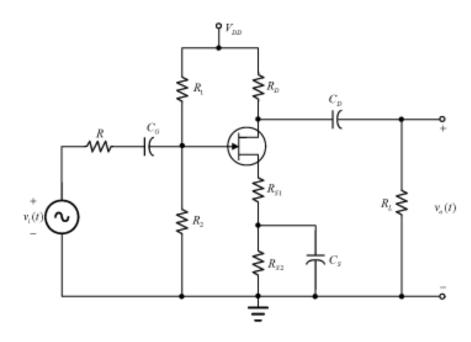
$$Z_o = r_o /\!\!/ R_D$$





具源極電阻之共源極放大器

- ◆ 若在共源極放大電路加上一個 R_{S1}(不利用旁路電容與 R_{S1}並聯),而保留另一個 R_{S2}(利用旁路電容與 R_{S2} 並聯),便可組成具源極電阻之共源極放大電路,如右圍所示。
- ◆ 欲進行右圖之交流小訊號分析,首先將所有耦合電容(C1、C2)與旁路電容短路,並移掉所有之直流電源(即將直流電壓 VDD 接地),接著以小訊號模型來取代 JFET 後,即可得此放大器之小訊號等效電路。接著利用小訊號等效電路,以分析具源極電阻之共源極放大電路的交流小訊號特性,包括A,、Z,與Z。等。





(a) 電壓增益 $A_v = \frac{v_o}{v_i}$: 利用 KVL 於右圍之輸入迴路可得 $v_{gs} = v_g - v_s = \frac{R_G \cdot v_i}{R + R_G} - i_o \cdot R_{S1}$

$$v_{gs} = v_g - v_s = \frac{R_G \cdot v_i}{R + R_G} - i_o \cdot R_{S1}$$

其中 $R_G = R_1 /\!\!/ R_2$

再利用 KVL 於右圖之輸出迴路可得

$$\mu \cdot v_{gs} = i_o \cdot (r_o + R_{S1} + R'_o)$$

接著將 v_{gs} 代入上式可得 $i_o = \frac{R_G \cdot v_i}{R + R_G} \cdot \frac{\mu}{(1 + \mu) \cdot R_{gs} + r_s + R_s'}$ 利用上圖之輸出迴路可得

$$v_o = -i_o \cdot R'_o = \frac{-v_i \cdot R_G}{R + R_G} \cdot \frac{\mu \cdot R'_o}{(1 + \mu) \cdot R_{S1} + r_o + R'_o}$$

最後整理上式,可得放大電路之電壓增益 $A_v = \frac{v_o}{v_c} = \frac{-R_G}{R+R_G} \cdot \frac{\mu \cdot R_o'}{(1+\mu) \cdot R_{S1} + r_o + R_o'}$ 。



(b) 輸入阻抗 Z_i :

因 JFET 之輸入阻抗相當大,因此觀察右圍之輸入迴

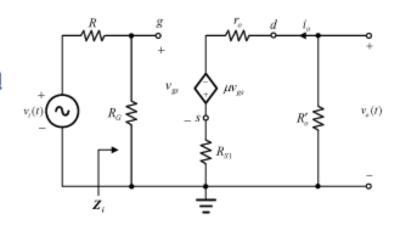
路可得 $Z_i = R_G$ 。

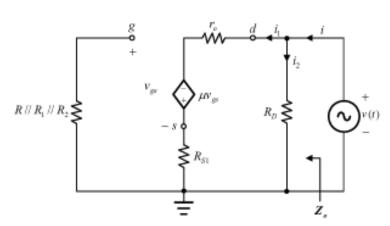
其中 $R_G = R_1 // R_2$ 。

(c) 輸出阻抗 Z_o:

因輸出迴路與相依性電壓源事聯,而相依性電壓源之阻抗無法直接估計,因此必須根據定義,令輸入訊號 v_i 等於零(即將 v_i 接地)與移去負載電阻 R_L ,並在輸出端 $R//R_i//R_2$ 加上一電壓 v,如右圖所示,即求得放大器之輸出阻抗 Z_o 為

$$Z_o = \frac{v}{i} | v_s = 0, R_L \to \infty$$







利用右面之輸入迴路可得

$$v_{gs} = -i_1 \cdot R_{S1}$$

再利用 KVL 於右圖之輸出迴路可得

$$v + \mu \cdot v_{gs} = i_1 \cdot (r_o + R_{S1})$$

整理上面兩式可得 i1 為

$$i_1 = \frac{v}{r_o + (1 + \mu) \cdot R_{S1}}$$

利用 KCL 於輸出迴路可得 i 為

$$i = i_1 + i_2 = \frac{v}{R_D} + \frac{v}{r_o + (1 + \mu) \cdot R_{S1}}$$

整理上式可得放大器之輸出阻抗 Z。為

$$Z_o = \frac{v}{i} = \frac{1}{\frac{1}{R_D} + \frac{1}{r_o + (1 + \mu) \cdot R_{S1}}} = R_D // [r_o + (1 + \mu) \cdot R_{S1}]$$





實習步驟與結果

(一)無源極電阻之共源極放大器

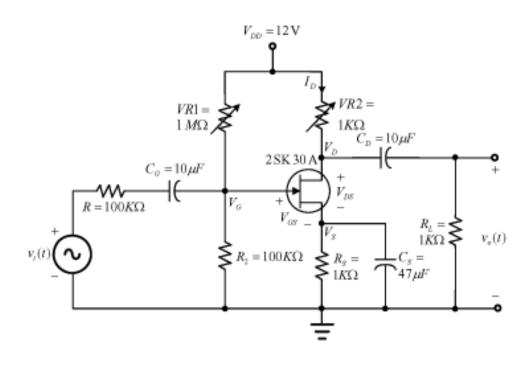




表 15-1 無源極電阻之共源極放大器的直流電壓與電流

 $VR1 = 343K \Omega \cdot VR2 = 892 \Omega$

測量項目	理論。值	測量値				
$I_{DSS}(mA)$		3.6				
$V_{GS(off)}(V)$		-2				
$I_D(mA)$	3.1	3.17				
$V_{G}\left(V\right)$	2.7	2.68				
$V_{D}\left(V\right)$	9.23	9.15				
$V_{S}(V)$	3.1	3.11				
$V_{GS}(V)$	-0.4	-0.412				
$V_{DS}(V)$	6.1	6				



表 15-2 無源極電阻之共源極放大器的交流電壓波形

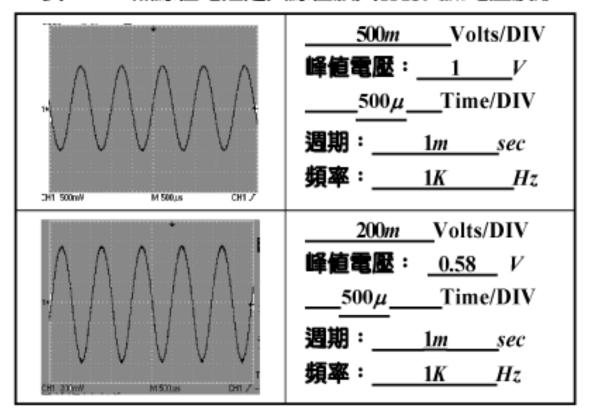


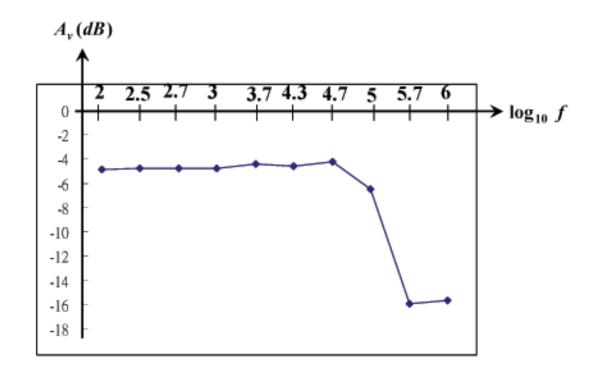
表 15-3 無源極電阻之共源極放大器的電壓增益

測量項目	理論値	測量値
$A_{v} = \frac{v_{o}(t)}{v_{i}(t)}$	0.75	0.58



表 15-4 無源極電阻之共源極放大器的電壓增益對頻率關係

頻率 f (Hz)	100	300	500	1K	5K	20K	50K	100K	500K	1M
$v_{i(p-p)}$	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2
<i>v_{o(p-p)}</i>	1.14	1.15	1.15	1.16	1.2	1.18	1.1	0.95	0.32	0.16
$A_{v} = \frac{v_{\sigma(p-p)}}{v_{i(p-p)}}$	0.57	0.575	0.575	0.58	0.6	0.59	0.55	0.475	0.16	0.08





(二)具源極電阻之共源極放大器

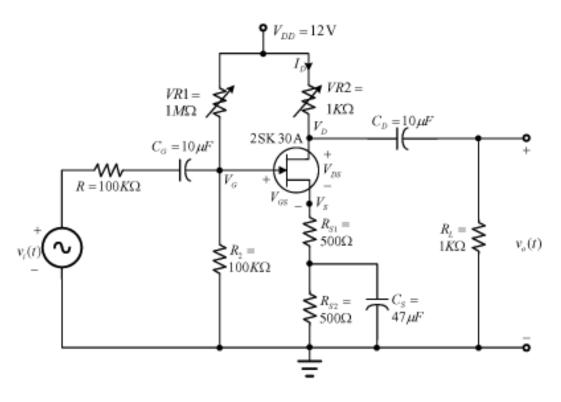




表 15-5 具源極電阻之共源極放大器的直流電壓與電流

 $VR1 = _{\underline{}} 341K_{\underline{}} \Omega \cdot VR2 = _{\underline{}} 970_{\underline{}} \Omega$

測量項目	理論値	測量値
$I_D(mA)$	3.15	3
$V_G(V)$	272	2.56
$V_D(V)$	8.95	9.06
$V_S(V)$	3.15	3.05
$V_{GS}(V)$	-0.43	-0.474
$V_{DS}(V)$	5.8	6



表 15-6 具源極電阻之共源極放大器的交流電壓波形

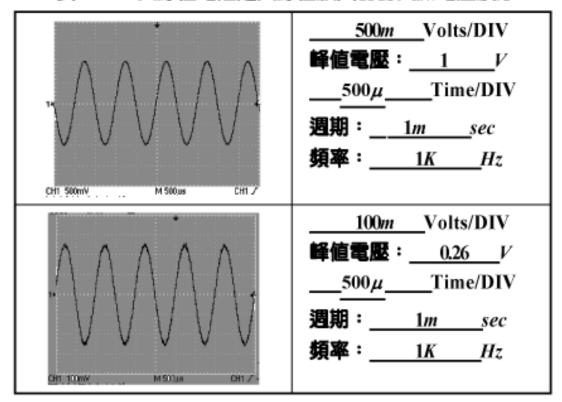


表 15-7 具源極電阻之共源極放大器的電壓增益

測量項目	理論値	測量値
$A_{v} = \frac{v_{o}(t)}{v_{i}(t)}$	0.36	0.26



表 15-8 具源極電阻之共源極放大器的電壓增益對頻率關係

頻率 f (Hz)	100	300	500	1K	5K	20K	50K	100K	500K	1M
$v_{i(p-p)}$	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2
V _{o (p-p)}	0.5	0.52	0.52	0.52	0.53	0.53	0.5	0.46	0.19	0.11
$A_{v} = \frac{v_{o(p-p)}}{v_{i(p-p)}}$	0.25	0.26	0.26	0.26	0.265	0.265	0.25	0.23	0.095	0.055

