

Analog IC Design Homework 2 Report

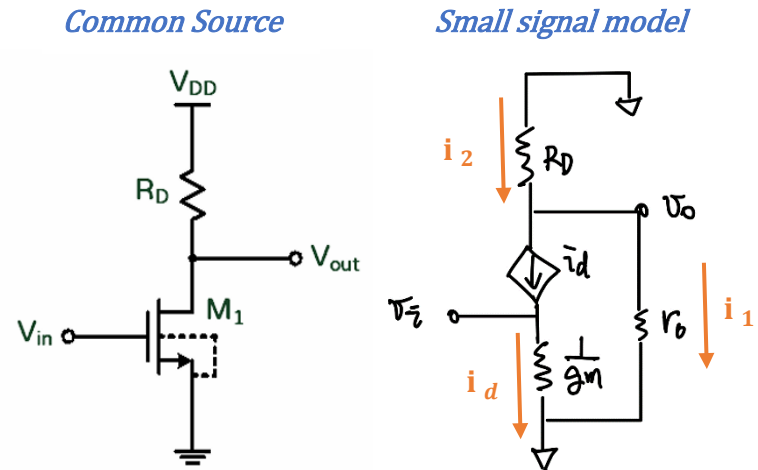
- ◆ Student ID : 110011207
- ◆ Name : 林士登
- ◆ Department : ESS 工科系 25 級

Question 1. – Common Source (CS)

此題要達成的條件有四個

- (1.) M1 operates in saturation region
- (2.) $V_{out,dc} = 0.9V \pm 1\% = 0.891V \sim 0.909V$
- (3.) $|Av| > 3V/V$
- (4.) $R_D < 50k\Omega$

我們要選定 W/L 與 R_D 的值來符合上述結果。



(a) 首先，我將 CS 的小訊號模型畫出來，以方便做增益與輸出電阻的分析，接下來，依據各個條件列出一些分析的電流電壓等式，以下列點皆對應上述題目要求條件。

- (1.) Saturation : $V_{out} \geq V_{in} - V_{th} \cong 0.9 - 0.4 = 0.5V$
- (2.) $V_{out,dc} = V_{DD} - I_D R_D = V_{DD} - \frac{1}{2} \mu_n C_{ox} \left(\frac{W}{L} \right) (V_{in} - V_{th})^2 R_D$ if saturation
- (3.) 由小訊號模型可以得知 $\begin{cases} i_d = g_m \times v_i \\ i_1 = v_o / r_o \end{cases}$ ，又 $i_2 = i_1 + i_d$ ，可以推導出以下式子

$$\Rightarrow -\frac{v_o}{R_D} = \frac{v_o}{r_o} + g_m \times v_i \Rightarrow -v_o \left(\frac{1}{R_D} + \frac{1}{r_o} \right) = g_m \times v_i$$

$$\Rightarrow A_v = -\frac{v_o}{v_i} = -g_m (r_o \parallel R_D) = -\mu_n C_{ox} \left(\frac{W}{L} \right) (V_{in} - V_{th}) (r_o \parallel R_D)$$

由上述的式子中，可以總結出

- $\frac{W}{L} \uparrow$ 會造成 $|A_v| \uparrow$ 與 $I_d \uparrow$ ，但在固定 R_D 時造成 $V_{out} \downarrow$
- $R_D \uparrow$ 會造成 $V_{out} \downarrow$ ， $|A_v|$ 的部分則是不一定， R_D 大則 $R_{out} \cong r_o$ ， R_D 小則 $R_{out} \cong R_D$
- 設計時需考量 R_D 與 I_d 之間互相制衡的關係

在設計的時候，我先固定 $W/L=3\mu m/1\mu m$ ， $R_D = 50k\Omega$ ，第一次的數據如下

1. Operating region = linear
2. $V_{out} = 0.084V$
3. $|A_v| = 0.1978V/V$
4. $V_{th} = 0.39362V$

觀察數據發現 V_{out} 太小且在線性區的原因為 R_D 太大，因此要條小一點，並且考慮到增益必須大，

所以試著加大 W/L 但保持等比例，讓 L 增加誘使 Reverse short channel effect 的發生讓 V_{th} 下降，這樣可以加大電流使 A_v 提升。第二次的試驗選定 $W/L=6\mu m/2\mu m$, $R_D = 20k\Omega$ ，結果如下

1. Operating region = linear
2. $V_{out} = 0.219V$
3. $|A_v| = 0.652V/V$
4. $V_{th} = 0.349V$

從這次試驗結果可以看到以上的推論及調整趨勢都是正確的， V_{out} 與 $|A_v|$ 都有提升的趨勢，但要再變大才能進入飽和區。第三次的試驗決定調整 $R_D = 8k\Omega$ ，試驗結果如下

1. Operating region = saturation
2. $V_{out} = 0.89444331V$
3. $|A_v| = 3.0031V/V$
4. $V_{th} = 0.349V$

這次的試驗完全符合條件(1.)~(4.)，最終的參數數值為 $W/L=6\mu m/2\mu m$, $R_D = 8k\Omega$ 。

(b) Voltage of each operating point

```
***** operating point status is all simulation time is 0.
node      =voltage      node      =voltage      node      =voltage

+0:vdd    = 1.8000 0:vin    = 900.0000m 0:vout    = 894.4331m
+0:vss    = 0.
```

Parameters of mosfet M1

```
**** mosfets
```

```
subckt
element 0:mm1
model   0:n_18.1
region  Saturation
id      113.1959u
ibs     -1.946e-20
ibd     -443.5478a
vgs     900.0000m
vds     894.4331m
vbs     0.
vth     349.1068m
vdsat   442.8926m
vod     550.8932m
beta    910.7318u
gam_eff 507.4470m
gm       390.7616u
gds     5.1000u
gmb     71.9455u
cdtot   7.9676f
cgtot   80.4038f
cstot   86.2223f
cbtot   31.1130f
cgs     73.2257f
cgd     2.1277f
```

(c) Small signal model parameters

**** small-signal transfer characteristics

v(vout)/vvin	=	-3.0031
input resistance at vvin	=	1.000e+20
output resistance at v(vout)	=	7.6864k

(d) 這題使用(b)題之參數求得 $V_{out,dc}$ 、 $|A_v|$ 、 R_{out} 三個參數

(1) V_{out} 的部分我使用兩種算法來求得，但大方向都來自 $V_{out} = V_{DD} - R_D I_d$ 。

$$\begin{aligned} \text{i. } \Rightarrow I_d &= \frac{1}{2} \mu_n C_{ox} \left(\frac{W}{L} \right) (V_{in} - V_{th})^2 = \frac{1}{2} \beta (V_{in} - V_{th})^2 = 0.5 * 910.7318u * (0.9 - \\ &0.3491068)^2 \cong 138.196 \mu A \\ \Rightarrow V_{out} &= V_{DD} - R_D I_d = 1.8 - 8k * 138.196u = 0.6944 V \end{aligned}$$

這種方法使用的電流公式是最原始的，但是現今的模型已無法使用普通電流公式來求得，因此這個方法計算出的 V_{out} 有些誤差，因此(e)小題計算誤差使用第二種方式的數值。

ii. 直接取用.lis 檔中的 I_d 來計算

$$\Rightarrow V_{out} = V_{DD} - R_D I_d = 1.8 - 8k * 113.1959u = 0.8944328 V$$

(2) $|A_v| = g_m(r_o \parallel R_D)$ 已在(a)部分推導完畢， r_o 沒有明確的數值標示在檔案中，但可以由 $g_{ds} = 1/r_o$ 這個關係式推導出

$$\Rightarrow |A_v| = g_m(r_o \parallel R_D) = g_m \left(\frac{1}{g_{ds}} \parallel R_D \right) = \frac{g_m * R_D}{1 + g_{ds} * R_D} = \frac{390.7616u * 8k}{1 + 5.1u * 8k} = 3.00354804 \frac{V}{V}$$

(3) $R_{out} = (r_o \parallel R_D)$ 可以由小訊號模型以及增益公式推導出來

$$\Rightarrow R_{out} = (r_o \parallel R_D) = \frac{g_m * R_D}{1 + g_{ds} * R_D} = 7.68639508 k\Omega$$

$$(e) \begin{cases} \text{Simulation}(|A_v|) = 3.0031 V/V \\ \text{Hand_Calculation}(|A_v|) = 3.00354804 V/V \end{cases} \quad \begin{cases} \text{Simulation}(R_{out}) = 7.6864 k\Omega \\ \text{Hand_Calculation}(R_{out}) = 7.68639508 k\Omega \end{cases}$$

$$\text{Error}(|A_v|) = \left| \frac{3.0031 - 3.00354804}{3.00354804} \right| \cong 0.015\%$$

$$\text{Error}(R_{out}) = \left| \frac{7.6864 - 7.68639508}{7.68639508} \right| \cong 0.000064\%$$

這些極小的誤差來源可能來自 Hspice 模擬取位數字與手算取位數字的不同，或者是理想模型的公式可能與實際模型較複雜的計算方式有些出入，導致數值有些微的偏差。

(f)

	Specification	simulation	hand-calculation
V_{DD}		1.8V	
$V_{in,DC}$		0.9V	
$M_1 (W/L, m)$	—	$W/L=6\mu m/3\mu m, m=1$	
R_D	$< 50k\Omega$	$8k\Omega$	
$V_{out,DC}$	$0.9V \pm 1\%$	0.8944V	0.8944328V
gain $ A_v $	$> 3V/V$	3.0031V/V	3.00354804V/V
output impedance	—	7.6864k Ω	7.68639508k Ω
I_D	—	113.1959uA	—

Table 1. Specification table for CS

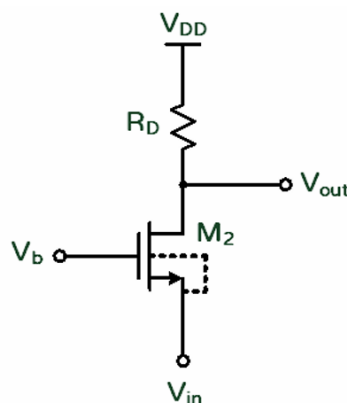
Question 2. – Common Gate (CG)

此題要達成的條件也是四個

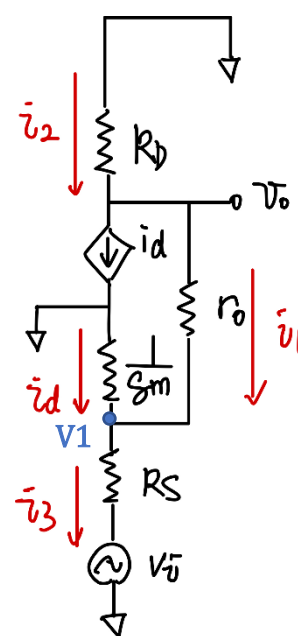
- (1.) M2 in saturation
- (2.) $V_{out,dc} = 0.891V \sim 0.909V$
- (3.) $|A_v| > 9(V/V)$
- (4.) $R_D < 100k\Omega$

以此標準來設計 W/L 、 V_b 以及 R_D 。

Common Gate



Small signal model



(a) 首先，對 CG 繪出等效的小訊號模型，以下列點分別會分析上述條件對應的電流電壓公式。

- (1.) 當 M2 在飽和區時，代表其 $V_{DS} \geq V_{GS} - V_{th}$

$$\Rightarrow V_{DD} - I_D R_D - V_{in} \geq V_b - V_{in} - V_{th}$$

$$\Rightarrow 1.8 - I_D R_D \geq V_b - 0.9 \text{ (假設 } V_{th} = 0.4V \text{)}$$

$$\Rightarrow V_b + I_D R_D < 2.2V$$

$$\Rightarrow V_b + \left(\frac{1}{2}\right) \beta (V_b - 0.9)^2 R_D < 2.2V$$

從這個式子可以得知 V_b 須大於 0.9V 並且 V_b 上升時，需調整 R_D 下降，反之亦然。

- (2.) $V_{out} = V_{DD} - I_D R_D = V_{DD} - \left(\frac{1}{2}\right) \beta (V_b - 0.9)^2 R_D$

與第一題相關， V_b 、 R_D 、 W/L 上升都會造成 V_{out} 下降。

- (3.) $|A_v|$ 要由小訊號模型分析，由上圖可以得知 $i_2 = i_1 + i_d = i_3$ ，以下推導 $|A_v|$ 之公式

$$\begin{aligned}
&\Rightarrow i_d = -g_m * v_1; i_2 = -\frac{v_o}{R_D}; i_1 = \frac{v_o - v_1}{r_o}; i_3 = \frac{v_1 - v_{in}}{R_S} \\
&\Rightarrow -g_m * v_1 + \frac{v_o - v_1}{r_o} = -\frac{v_o}{R_D} \Rightarrow v_o \left(\frac{1}{r_o} + \frac{1}{R_D} \right) = v_1 \left(g_m + \frac{1}{r_o} \right) \\
&\Rightarrow v_o = v_1 \left(g_m + \frac{1}{r_o} \right) (r_o \parallel R_D) \\
&\because i_2 = i_3 \\
&\Rightarrow \frac{v_1 - v_{in}}{R_S} = -\frac{v_o}{R_D} \\
&\Rightarrow v_{in} = \left(\frac{v_1}{R_S} + \frac{v_o}{R_D} \right) R_S = v_1 + \frac{R_S}{R_D} v_o = v_1 \left(\left(g_m + \frac{1}{r_o} \right) (r_o \parallel R_D) \frac{R_S}{R_D} + 1 \right) \\
&\Rightarrow A_v = \frac{v_o}{v_{in}} = \frac{\left(g_m + \frac{1}{r_o} \right) (r_o \parallel R_D)}{\left\{ \left(g_m + \frac{1}{r_o} \right) (r_o \parallel R_D) \frac{R_S}{R_D} + 1 \right\}} \\
&\because \left(g_m + \frac{1}{r_o} \right) (r_o \parallel R_D) = \frac{g_m * r_o * R_D}{r_o + R_D} + \frac{R_D}{r_o + R_D} = \frac{R_D(1 + g_m r_o)}{r_o + R_D} \\
&\therefore |A_v| = \left| \frac{v_o}{v_{in}} \right| = \left| \frac{\frac{R_D(1 + g_m r_o)}{r_o + R_D}}{\left\{ \frac{R_D(1 + g_m r_o)}{r_o + R_D} * \frac{R_S}{R_D} + 1 \right\}} \right| = \left| \frac{R_D(1 + g_m r_o)}{r_o + R_D + R_S + g_m r_o R_S} \right|
\end{aligned}$$

由上述式子可以判斷當 R_D 上升時， $|A_v|$ 也會跟著上升。

在調整參數方面，第一次試驗我固定 $W/L=3\mu m/1\mu m$ ，選定 $V_b=1V$ 、 $R_D=50k\Omega$ ，得到以下的實驗結果

1. Operational region = saturation
2. $A_v = 4.5496V/V$
3. $V_{out} = 1.4368V$
4. $I_d = 7.2634\mu A$

從上述結果來看，發現 A_v 太小，且 V_{out} 太大，再由上面公式的推導可以大概推測下一步應該要加大 R_D ，以放大 A_v ，但同時 V_b 不能太大造成離開飽和區的現象，因此第二次試驗中，選定 $W/L=3\mu m/1\mu m$ 、 $V_b=1V$ 、 $R_D=95k\Omega$ 加大 R_D 觀察數據結果如下

1. Operational region = saturation
2. $A_v = 8.0302V/V$
3. $V_{out} = 1.1391V$
4. $I_d = 6.9566\mu A$

從這次結果可以看出整體大方向是正確的，只差一點點調整就能達成目標，因此這邊我要調整的是 V_b ，並保持 R_D 不變，讓 $V_b = 1.027V$ ，增加 I_d ，會增加些許 A_v ，也會降低 V_{out} ，並且調整非常少的 V_b 會讓操作區域不變，讓此次結果成功符合標準

1. Operational region = saturation
2. $A_v = 9.2015V/V$
3. $V_{out} = 0.9080105V$
4. $I_d = 9.3894\mu A$

我的最終參數數值為 $V_b = 1.027V$ 、 $W/L=3\mu m/1\mu m$ 、 $R_D = 95k\Omega$ 。

(b) Voltage of each operating point

```
***** operating point status is all      simulation time is      0.
node      =voltage      node      =voltage      node      =voltage

+0:vb      =      1.0270  0:vdd      =      1.8000  0:vin      = 500.0000m
+0:vout     = 908.0105m
```

Parameters of mosfet M2

```
**** mosfets

subckt
element  0:mm2
model    0:n_18.1
region   Saturation
id       9.3894u
ibs      -1.851e-21
ibd      -116.0200a
vgs      527.0000m
vds      408.0105m
vbs      0.
vth      391.2001m
vdsat    141.2529m
vod      135.7999m
beta     932.7883u
gam eff  507.4461m
gm        109.5164u
gds       1.5423u
gmb       22.0154u
cdtot     4.3607f
cgtot     20.6396f
cstot     23.2049f
cbtot     11.5969f
cgs       17.9918f
cgd       1.0819f
```

(c) Small signal model parameters

```
****      small-signal transfer characteristics

v(vout)/vvin      =      9.2015
input resistance at      vvin      =      10.3244k
output resistance at v(vout)      =      82.8602k
```

(d) 比較 Vout, Av, Rin, Rout 估算值與模擬值

Hand Calculations

(1) $V_{out, dc} = V_{DD} - I_D R_D = 1.8 - 9.3894\mu \times 95k = 0.908007V$

(2) $A_v = \frac{R_D(1+g_m r_o)}{r_o + R_D + R_S + g_m r_o R_S} = \frac{95k(1+\frac{109.5164\mu}{1.5423\mu})}{95k+\frac{1}{1.5423\mu}} = 9.20227323 \left(\frac{V}{V}\right)$ when $R_S = 0\Omega$

(3) 由上頁的小訊號模型可以得知 $R_{out} = \frac{v_1}{-i_3}$

$$\Rightarrow \text{上頁推導 } v_{in} = v_1 \left(\left(g_m + \frac{1}{r_o} \right) (r_o \parallel R_D) \frac{R_S}{R_D} + 1 \right)$$

$$\Rightarrow i_3 = \frac{v_1 - v_{in}}{R_S} \text{ 將上式 } v_{in} \text{ 帶入 } i_3 = \frac{v_1 \left(1 - \left(g_m + \frac{1}{r_o} \right) (r_o \parallel R_D) \frac{R_S}{R_D} - 1 \right)}{R_S}$$

$$\Rightarrow R_{in} = -\frac{v_1}{i_3} = \frac{R_S}{\left(g_m + \frac{1}{r_o} \right) (r_o \parallel R_D) \left(\frac{R_S}{R_D} \right)} = \frac{R_D}{(g_m + g_{ds})(r_o \parallel R_D)}$$

$$= \frac{95k}{(109.5164u + 1.5423u) \left(\frac{1}{1.5423u + \frac{1}{95k}} \right)} = 10.32353611k\Omega$$

(4) 由上課講義以及推導可知 $R_{out} = \{[(1 + g_m r_o)R_S + r_o]\} \parallel R_D$ ，令 $R_S = 0\Omega$

$$\Rightarrow R_{out} = r_o \parallel R_D = \frac{r_o R_D}{r_o + R_D} = \frac{\frac{R_D}{g_{ds}}}{\frac{1}{g_{ds}} + R_D} = \frac{R_D}{1 + g_{ds} * R_D} = \frac{95k}{1 + \frac{1}{1.5423u} * 95k}$$

$$= 82.85954391k\Omega$$

Error Rate

$$(1) \text{Error}(V_{out, dc}) = \left| \frac{0.9080105 - 0.908007}{0.908007} \right| = 0.00039\%$$

$$(2) \text{Error}(A_v) = \left| \frac{9.2015 - 9.20227323}{9.20227323} \right| = 0.0084\%$$

$$(3) \text{Error}(R_{in}) = \left| \frac{10.3244 - 10.32353611}{10.32353611} \right| = 0.00837\%$$

$$(4) \text{Error}(R_{out}) = \left| \frac{82.8602 - 82.85954391}{82.85954391} \right| = 0.000792\%$$

計算出來的誤差值都很小，微小的誤差可能是因為製程上或是模型上的微小差異，或是數值取位上不一致等等原因。

(e)

(f)	Specification	simulation	hand-calculation
V_{DD}	1.8V		
$V_{in,DC}$	0.5V		
M_2 (W/L, m)	—	W/L=3um/1um, m=1	
R_D	< 100k Ω	95k Ω	
$V_{out,DC}$	0.9V \pm 1%	0.9080105V	0.908007V
gain $ A_v $	> 9V/V	9.2015V/V	9.20227323V/V
input impedance	—	10.3244k Ω	10.32353611k Ω
output impedance	—	82.8602k Ω	82.85954391k Ω
I_D	—	9.3894uA	—

Table 2. Specification table for CG

Question 3. – Common Drain (CD)

此題要求要達成的條件有四個

- (1.) M3 in saturation
- (2.) $V_{out,dc} = 0.891V \sim 0.909V$
- (3.) $|A_v| > 0.75(V/V)$
- (4.) $R_S < 80k\Omega$

以這些標準來設計 W/L 以及 R_S 。

(a) 下列各點列式皆對應上述的標準來分析

- (1.) M3 在飽和區代表 $V_{DS} \geq V_{GS} - V_{th}$
 $\Rightarrow V_{DD} - V_{out} \geq V_{in} - V_{out} - V_{th}$
 $\Rightarrow 1.8 - V_{out} \geq 1.5 - V_{out} - V_{th}$
 $\Rightarrow V_{th} \geq -0.3V$
 由此可知在飽和區的條件是相對容易的。

$$(2.) \quad V_{out,dc} = I_D * R_S = \left(\frac{1}{2}\right) \mu_n C_{ox} \left(\frac{W}{L}\right) (V_{in} - V_{out} - V_{th})^2 * R_S$$

由此式子分析，假設當 $\left(\frac{1}{2}\right) \mu_n C_{ox} \left(\frac{W}{L}\right)$ 固定時， R_S 增加，會造成 V_{out} 減少，但 V_{out} 減少會造成 $(V_{in} - V_{out} - V_{th})^2$ 項增加，所以 $\left(\frac{1}{2}\right) \mu_n C_{ox} \left(\frac{W}{L}\right) (V_{in} - V_{out} - V_{th})^2 * R_S = V_{out}$ 增加，這是和 V_{out} 減少的假設矛盾的，因此我們可以得知當 R_S 增加， V_{out} 會增加，反之亦然。

$$(3.) \quad \text{再來是小訊號模型的分析，上圖中可以看到} \begin{cases} i_d = g_m * (v_{in} - v_{out}) \\ i_2 = -\frac{v_{out}}{r_o} \end{cases}, \text{ 且 } R_S \text{ 電流為 } i_2 + i_d$$

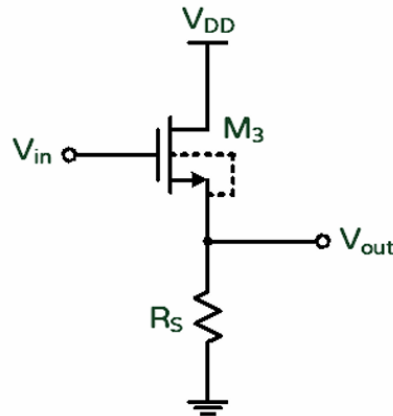
$$\Rightarrow v_{out} = R_S * (i_2 + i_d) = R_S * \left(g_m(v_{in} - v_{out}) - \frac{v_{out}}{r_o} \right) = v_{in}(g_m R_S) - v_{out} \left(g_m R_S + \frac{1}{r_o} \right)$$

$$\Rightarrow v_{out} \left(1 + g_m R_S + \frac{1}{r_o} \right) = v_{in}(g_m R_S)$$

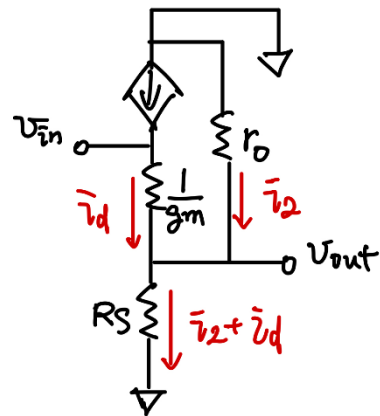
$$\Rightarrow |A_v| = \left| \frac{v_{out}}{v_{in}} \right| = \left| \frac{g_m R_S}{1 + g_m R_S + \frac{1}{r_o}} \right| = \left| \frac{g_m * r_o * R_S}{1 + r_o + g_m * r_o * R_S} \right| = \left| \frac{g_m r_o}{\frac{1}{R_S} + \frac{r_o}{R_S} + g_m r_o} \right|$$

由式子可得知，當 R_S 增加時， $|A_v|$ 會增加。

Common Drain



Small signal model



第一次試驗我選擇 $W/L = 3\mu m / 1\mu m$ ， R_S 先假定標準的一半 $40k\Omega$ ，得到的數據如下

1. M3 in saturation
2. $A_v = 0.8667V/V$
3. $V_{out} = 0.88952V$

從數據中可以觀察 A_v 已經超過要求標準 $0.75V/V$ ，且 V_{out} 差一點點就進入 $0.9V \pm 1\%$ ，因此由上面分析來看， R_S 再增加一點就能讓 V_{out} 上升達成目標，第二次試驗選擇 $R_S = 45k\Omega$ ，結果如下

1. M3 in saturation
2. $A_v = 0.8735017V/V$
3. $V_{out} = 0.9021436V$

第二次調整已達到所有標準，最終參數數值為 $W/L=3\mu m/1\mu m$ 、 $R_S=45k\Omega$ 。

(b) Voltage of each operating point

```
***** operating point status is all      simulation time is      0.
node      =voltage      node      =voltage      node      =voltage
+0:vdd      =   1.8000  0:vin      =   1.5000  0:vout      = 902.1436m
```

Parameters of mosfet M2

```
**** mosfets

subckt
element  0:mm3
model    0:n 18.1
region   Saturation
id       20.0476u
ibs      -3.953e-21
ibd      -255.3105a
vgs      597.8564m
vds      897.8564m
vbs      0.
vth      387.4942m
vdsat    194.1652m
vod      210.3623m
beta     933.8301u
gam eff  507.4463m
gm        166.9633u
gds       1.9538u
gmb       32.5494u
cdtot    3.9496f
cgtot    20.6787f
cstot    23.3039f
cbtot    11.1678f
cgs       18.0872f
cgd       1.0636f
```

(c) Small signal model parameters

```
****      small-signal transfer characteristics

v(vout)/vvin      = 873.5017m
input resistance at vvin      = 1.000e+20
output resistance at v(vout)  = 5.2324k
```

(d) 比較 V_{out} , A_v , R_{out} 估算值與模擬值

Hand Calculations

$$(1) V_{out, dc} = I_D \cdot R_S = 20.0476\mu \cdot 45k = 0.902142V$$

$$(2) |A_v| = \left| \frac{v_{out}}{v_{in}} \right| = \left| \frac{g_m R_S}{1 + g_m R_S + \frac{1}{r_o}} \right| = \left| \frac{g_m \cdot r_o \cdot R_S}{1 + r_o + g_m \cdot r_o \cdot R_S} \right| = \left| \frac{166.9633\mu \cdot \frac{1}{1.9538\mu} \cdot 45k}{1 + \frac{1}{1.9538\mu} + 166.9633\mu \cdot \frac{1}{1.9538\mu} \cdot 45k} \right| = 0.8825372 \left(\frac{V}{V} \right)$$

(3) 從小訊號模型得知

$$R_{out} = R_S \parallel r_o \parallel \frac{1}{g_m} = \frac{R_S \cdot r_o}{g_m \cdot r_o \cdot R_S + R_S + r_o} = \frac{\frac{45k}{1.9538u} \cdot \frac{166.9633u}{1.9538u}}{\frac{166.9633u}{1.9538u} \cdot 45k + 45k + \frac{1}{1.9538u}} = 5.231785843k\Omega$$

Error Rate

$$(1) \text{Error}(V_{out, dc}) = \left| \frac{0.9021436 - 0.902142}{0.902142} \right| = 0.000177\%$$

$$(2) \text{Error}(|A_v|) = \left| \frac{0.8735017 - 0.8825372}{0.8825372} \right| = 1.024\%$$

$$(3) \text{Error}(R_{out}) = \left| \frac{5.2324 - 5.231785843}{5.231785843} \right| = 0.0117\%$$

由這些數值可以看到誤差並不大，只有非常些許的差異，在 CS 及 CG 的分析也提過微小的誤差可能是因為製程、模型上的微小差異，或數值取位上不一致等等原因。

(e)

	Specification	simulation	hand-calculation
V_{DD}	1.8V		
$V_{in,DC}$	1.5V		
M_3 (W/L, m)	—	W/L=3um/1um, m=1	
R_S	< 80k Ω	45k Ω	
$V_{out,DC}$	0.9V \pm 1%	0.9021436V	0.902142V
gain $ A_v $	> 0.75V/V	0.8735017V/V	0.8825372V/V
output impedance	—	5.2324k Ω	5.231785843k Ω
I_D	—	20.0476uA	—

Table 3. Specification table for CD