

طراحی تقویت کننده‌ی اختلاف تک خروجی

محمد نخبه زعیم ۸۷۲۳۰۷۷

nokhbeh100@gmail.com

استاد: دکتر یاوری

۱۳۹۰ تیر ۸

۱ محاسبات کلی لازمه‌ی طراحی

در این بخش تک تک پارامترهای خواسته شده‌ی مدار بررسی می‌شوند و شرایط لازمه‌ی هر کدام در نظر گرفته می‌شود.

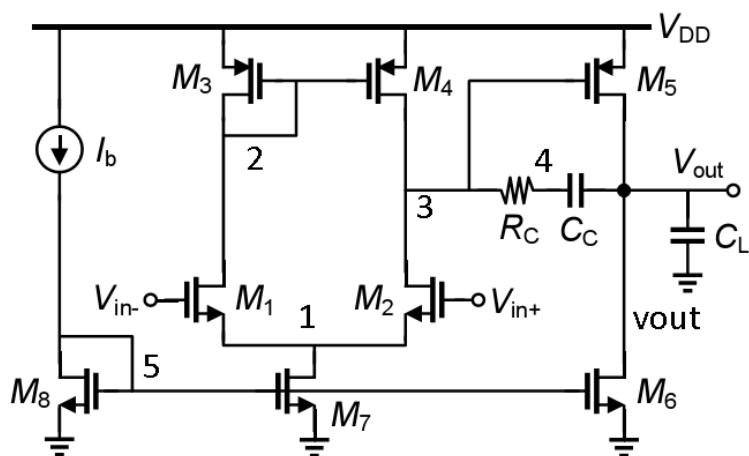


Fig. 1: The single-ended two-stage amplifier.

شکل ۱: شکل مدار.

۱.۱ بهره‌ی تفاضلی

محاسبات گین و فرکانس قطع را با محاسبه‌ی گین تفاضلی و گین مشترک در طبقه‌ی اول و نسبت آنها شروع می‌کنیم.
برای حالت تفاضلی داریم:

$$G_m = \frac{g_{m\Delta} \frac{g_{m\Gamma}}{g_{m\Gamma}} + g_{m\Gamma}}{\gamma} (r_{ds\Gamma} || r_{ds\Delta}) g_{m\Delta} \quad (1)$$

$$R_{out} = (r_{ds\Delta} || r_{ds\Gamma}) \quad (2)$$

$$A_{vDiff} = -G_m R_{out} = \frac{g_{m\Delta} \frac{g_{m\Gamma}}{g_{m\Gamma}} + g_{m\Gamma}}{\gamma} (r_{ds\Gamma} || r_{ds\Delta}) g_{m\Delta} (r_{ds\Delta} || r_{ds\Gamma}) \quad (3)$$

۲.۱ بهره‌ی حالت مشترک

برای حالت مشترک نیز داریم: با توجه به هم ولتاژ بودن نقاط ۲ و ۳ از نیم مدار مشترک استفاده می‌کنیم:

$$A_{vcom} = \frac{\left(\frac{1}{g_{m\Gamma}} || r_{ds\Gamma} || r_{ds\Delta}\right)}{\gamma r_{ds\Gamma}} g_{m\Delta} (r_{ds\Delta} || r_{ds\Gamma}) \quad (4)$$

با توجه به اینکه $R_{ss} = \frac{r_{ds\Delta}}{\gamma}$ و $I_{d\Gamma} = \frac{1}{\lambda I_d}$ پس $r_{ds} = \frac{1}{\lambda I_d}$

$$CMRR = \frac{g_m (r_{ds} || r_{ds})}{\frac{\left(\frac{1}{g_{m\Gamma}} || r_{ds} || r_{ds}\right)}{r_{ds}}} = (g_m r_{ds} / \gamma) (g_m r_{ds} + \gamma) \quad (5)$$

که در آن $\gamma = \frac{V_{eff}}{V_{eff} - V_{eff}}$

$$CMRR \approx \frac{\left(\frac{1}{\lambda V_{eff}}\right)^2}{\gamma} \quad (6)$$

۳.۱ سوئینگ خروجی

از طرف دیگر برای swing و مقدار dc خروجی داریم، $V_{DD} = ۰/۵$ و $V_{outDC} = ۰/۷۵$ پس $V_{eff} = ۰/۲۵$ پس: $swing^+ = swing^- = ۰/۵$

SR ۴.۱

برای SR داریم:

$$SR = \min\left(\frac{I_{d\Gamma} - \gamma I_{d\Delta}}{C_l}, \frac{\gamma I_{d\Delta}}{C_c}\right) \quad (7)$$

برای اینکه یکی به تنهایی محدود کننده نباشد، $I_{d\Gamma} = I_{d\Delta} (1 + \frac{C_c}{C_l})$

۵.۱ آفست سیستماتیک

باید توجه داشت که آفست سیستماتیک نباید داشته باشیم پس:

$$\frac{(W/L)_\Gamma}{(W/L)_\Delta} = \frac{(W/L)_\Delta}{\gamma (W/L)_\Gamma} \quad (8)$$

۶.۱ پاسخ فرکانسی

برای قطب های تفاضلی مدار داریم:

$$R_{C_c} = \frac{V_t}{I_t} = \frac{(r_{ds\delta}||r_{ds\gamma})(g_{m\delta}(r_{ds\gamma}||r_{ds\delta}) + 1)I_t - (R_c + r_{ds\gamma}||r_{ds\delta})I_t}{I_t} \quad (9)$$

می دانیم که $r_{ds\delta} = r_{ds\gamma} = r'_{ds}$ پس $I_{d\delta} = I_{d\gamma}$

$$R_{C_c} = (r'_{ds}/2)(g_{m\delta}r_{ds}/2 + 1) - (R_c + r_{ds}/2) \quad (10)$$

برای قطب دوم داریم:

$$R_{C_l} = r_{ds\delta}||r_{ds\delta}||(R_c + r_{ds\delta}||r_{ds\gamma})||(g_{m\delta}\frac{r_{ds\gamma}||r_{ds\delta}}{r_{ds\gamma}||r_{ds\delta} + R_c})^{-1} \quad (11)$$

$$R_{C_l} = (r'_{ds}/2)||((R_c + r_{ds}/2))||(g_{m\delta}\frac{r_{ds}/2}{R_c + r_{ds}/2})^{-1} \quad (12)$$

برای صفر مدار داریم:

$$\omega_z = \frac{1}{C_c(g_m^{-1} - R_c)} \quad (13)$$

۷.۱ زمان نشست

برای زمان نشست داریم:

$$t_s = t_{SR} + t_{LS} \quad (14)$$

$$e^{\frac{t_{LS}}{\tau}} = \frac{1}{100} \Rightarrow t_{LS} = 6.9\tau = \frac{6.9}{\omega_{-3db}} \simeq \frac{6.9}{\beta A \cdot \omega_p} \quad (14)$$

$$t_{SR} = \frac{1}{SR} \quad (15)$$

۲ طراحی دست نویس

برای برآورده کردن شرایط خواسته شده با استفاده از فرمولهای بدست آمده از قسمت قبل می توان نوشت:

(در تمامی محاسبات فرض بر این است که $\lambda = 0.1$)

برای swing مناسب: $V_{eff} \simeq 0.2V$

برای SR مناسب داریم: $I_{d\delta} = 2mA \Rightarrow I_{d\gamma} = 1mA$ برای حفظ دقت و صرفه جویی

در توان مصرفی داریم: $I_b = 0.1mA$

پس داریم:

$$SR = 0.5V/ns \Rightarrow t_{SR} = 2ns$$

$$I_{d1-4} = 0.5mA \Rightarrow r_{ds} = 20k\Omega, g_m = 5ms$$

$$I_{d5-6} = 2mA \Rightarrow r'_{ds} = 5k\Omega, g_{m5} = 20ms$$

$$g_m r_{ds} = 100 \Rightarrow A_d = 2500$$

$$\Rightarrow R_{C_c} = 117.5k\Omega$$

$$\Rightarrow R_{C_l} = 200\Omega$$

پس داریم:

$$\omega_{p1} = 4.31 \times 10^6$$

$$t_{LS} = 0.64ns$$

$$t_s = 2.64ns$$

$$\omega_z = 1.2\omega_t \simeq 1.2\omega_{ta} = 12.9 \times 10^{10} \Rightarrow R_c = 161$$

حال که شرایط برقرار است ابعاد ترانزیستور ها را بدست می آوریم.

$$(W/L)_7 = 10 \times 5\mu m / 0.25\mu m$$

$$(W/L)_6 = 10 \times 10\mu m / 0.25\mu m, V_{eff} = 0.1 < 0.25$$

$$(W/L)_8 = 1 \times 5\mu m / 0.25\mu m$$

$$(W/L)_{1,2} = 0.5m / (0.1^2 500\mu) = 5 \times 5\mu m / 0.25\mu m, V_{eff} = 0.1$$

$$(W/L)_5 = 2m / (0.2^2 150\mu) = 8 \times 10\mu m / 0.25\mu m, V_{eff} = 0.2$$

برای نداشتن آفست سیستماتیک

$$(W/L)_{3,4} = 0.5m / (0.2^2 150\mu) = 4 \times 5\mu m / 0.25\mu m, V_{eff} = 0.2 < 0.25$$

با توجه به این مقادیر داریم:

$$CMRR = 72.32dB$$

۱۰۲ مشکلات عملی

متاسفانه مدل خطی ما از ترانزیستور فقط تا حدودی صحیح است بنابراین اگر بخواهیم در ابعاد کوچک مثل ۱۳۰ و لتاژهایی را نظر DC خروجی بدون استفاده از روش‌های متداول تشییت و لتاژ عملی نیست. بنابراین لازم است با معدل کاملاً دقیق و با سعی خطا ابعاد ترانزیستور ها با توجه به ملاحظات تئوری طوری تغییر کنند که این و لتاژ تشییت شود. خوشیختانه در مورد V_{eff} درجه آزادی وجود دارد و فقط کافی است از مقدار مجاز بیشتر نشود، پس با در نظر گرفتن آفست سیستماتیک نسبتی به (W/L) ها ضرب کرده تا و لتاژ خروجی تشییت شود. با سعی و خطا داریم:

$$(W/L)_{3,4} = 5 \times 11.5\mu / 0.15\mu, V_{eff} = 0.65$$

$$(W/L)_5 = 20 \times 11.5\mu / 0.15\mu, V_{eff} = 0.65$$

۳ شبیه سازی و نتایج

AC Simulation of a NMOS input single-ended diff pair

* Calling the technology file

.lib './BSIM3_130nm' TT

* Amplifier nestlist

M1 2 vin- 1 ss TN W=5u L=0.25u M=10
M2 3 vin+ 1 ss TN W=5u L=0.25u M=10
M3 2 2 dd dd TP W=11.5u L=0.15u M=5
M4 3 2 dd dd TP W=11.5u L=0.15u M=5
M5 vout 3 dd dd TP W=11.5u L=0.15u M=20
M6 vout 5 ss ss TN W=10u L=0.25u M=10
M7 1 5 ss ss TN W=5u L=0.25u M=10
M8 5 5 ss ss TN W=5u L=0.25u M=1
lb dd 5 dc=100u
vdd dd 0 dc=1.5
vss ss 0 dc=0
Cl vout ss 2p
Cc vout 4 2p
Rc 4 3 160
*Rt 9 ss 1

** AC simulation

*vinac vin+ im0 ac=1

vindc1 vin+ ss dc=1

vindc2 vin- ss dc=1

.dc iref dec 100 0.01mA 10mA

**.option acout=0

.probe v(vout, ss)

* You can use these functions to plot the results with MATLAB

.print v(vout, ss)

.option ingold=2

.measure ac gain find vdb(vout, ss) at=15

.measure ac unity_gain when vdb(vout, ss)=0

```
.measure ac phase_margin find vp(ss, vout) when vdb(vout, ss)=0
.probe
.end
```

کد ۱. کد ساختار مدار و تحلیل DC

AC Simulation of a NMOS input single-ended diff pair

*Calling the technology file

```
.lib './BSIM3_130nm' TT
```

*Amplifier nestlist

```
M1 2 vin- 1 ss TN W=5u L=0.25u M=10
M2 3 vin+ 1 ss TN W=5u L=0.25u M=10
M3 2 2 dd dd TP W=5u L=0.25u M=10
M4 3 2 dd dd TP W=5u L=0.25u M=10
M5 vout 3 dd dd TP W=5u L=0.25u M=40
M6 vout 5 ss ss TN W=10u L=0.25u M=10
M7 1 5 ss ss TN W=5u L=0.25u M=10
M8 5 5 ss ss TN W=5u L=0.25u M=1
Ib dd 5 dc=100u
vdd dd 0 dc=1.5
vss ss 0 dc=0
Cl vout ss Y p
Cc vout 4 2p
Rc 4 3 160
vindc1 vin+ s+ dc=1
vindc2 vin- s- dc=1
*****
```

**AC simulation

```
vinac1 0 s+ ac=1
vinac2 0 s- ac=1
.ac dec 500 10 50g
.option acout=0
.probe vdb(vout, ss)
.probe vp(vout, ss)
```

*You can use these functions to plot the results with MATLAB

```
.print vdb(vout, ss)
.print vp(ss, vout)
.option ingold=2
.measure ac gain      find vdb(vout, ss) at=15
.measure ac unity_gain  when vdb(vout, ss)=0
.measure ac phase_margin find vp(ss, vout) when vdb(vout, ss)=0
.probe
.end
```

کد حالت مشترک، بهره خروجی -5.3db

AC Simulation of a NMOS input single-ended diff pair

* Calling the technology file

```
.lib './BSIM3_130nm' TT
```

* Amplifier nestlist

```
M1 2 vin- 1 ss TN W=5u L=0.25u M=10
M2 3 vin+ 1 ss TN W=5u L=0.25u M=10
M3 2 2 dd dd TP W=5u L=0.25u M=10
M4 3 2 dd dd TP W=5u L=0.25u M=10
M5 vout 3 dd dd TP W=5u L=0.25u M=40

M6 vout 5 ss ss TN W=10u L=0.25u M=10
M7 1 5 ss ss TN W=5u L=0.25u M=10
M8 5 5 ss ss TN W=5u L=0.25u M=1
lb dd 5 dc=100u
vdd dd 0 dc=1.5
vss ss 0 dc=0
Cl          vout ss 2p
Cc          vout 4 2p
Rc          4 3 160
vindc1    vin+ s+ dc=1
vindc2    vin- s- dc=1
```

```
*****
** AC simulation
vinac1 0 s+ ac=1
vinac2 s- 0 ac=1
.ac dec 500 10 50g
.option acout=0
.probe vdb(vout, ss)
.probe vp(vout, ss)
* You can use these functions to plot the results with MATLAB
.print vdb(vout, ss)
.print vp(ss, vout)
.option ingold=2
.measure ac gain      find vdb(vout, ss) at=15
.measure ac unity_gain  when vdb(vout, ss)=0
.measure ac phase_margin find vp(ss, vout) when vdb(vout, ss)=0
.probe
.end
```

کد حالت تقاضلی با بیهوده ی 63.4db

Transient simulation of a NMOS input single-ended diff pair

*Calling the technology file

```
.lib './BSIM3_130nm' TT
```

* Amplifier nestlist

M1	2	vin-	1	ss	TN	W=5u	L=0.25u	M=10
M2	3	vin+	1	ss	TN	W=5u	L=0.25u	M=10
M3	2	2	dd	dd	TP	W=11.5u	L=0.15u	M=5
M4	3	2	dd	dd	TP	W=11.5u	L=0.15u	M=5
M5	vout	3	dd	dd	TP	W=11.5u	L=0.15u	M=20
M6	vout	5	ss	ss	TN	W=10u	L=0.25u	M=10
M7	1	5	ss	ss	TN	W=5u	L=0.25u	M=10
M8	5	5	ss	ss	TN	W=5u	L=0.25u	M=1
Ib	dd	5	dc=100u					

```

vdd dd 0 dc=1.5
vss ss 0 dc=0
Cl vout ss 2p
Cc vout 4 2p
Rc 4 3 160
vf vin- vout 0.25
*****
** Transient simulation
*vshort vin- vout dc=0
vpulse1 vin+ 0 pulse(0.9 1.1 0 0.1n 0.1n 5n 10n)
.probe v(vout, ss)
.print v(vout, ss)
.option ingold=2
.option accurate=1
.tran 0.002n 50n
.probe
.end

```

کد پاسخ پله با فیدبک واحد

Transient simulation of a NMOS input single-ended diff pair

```

*Calling the technology file
.lib './BSIM3_130nm' TT
* Amplifier nestlist
M1 2 vin- 1 ss TN W=5u L=0.25u M=10
M2 3 vin+ 1 ss TN W=5u L=0.25u M=10
M3 2 2 dd dd TP W=5u L=0.25u M=10
M4 3 2 dd dd TP W=5u L=0.25u M=10
M5 vout 3 dd dd TP W=5u L=0.25u M=40
M6 vout 5 ss ss TN W=10u L=0.25u M=10
M7 1 5 ss ss TN W=5u L=0.25u M=10
M8 5 5 ss ss TN W=5u L=0.25u M=1

```

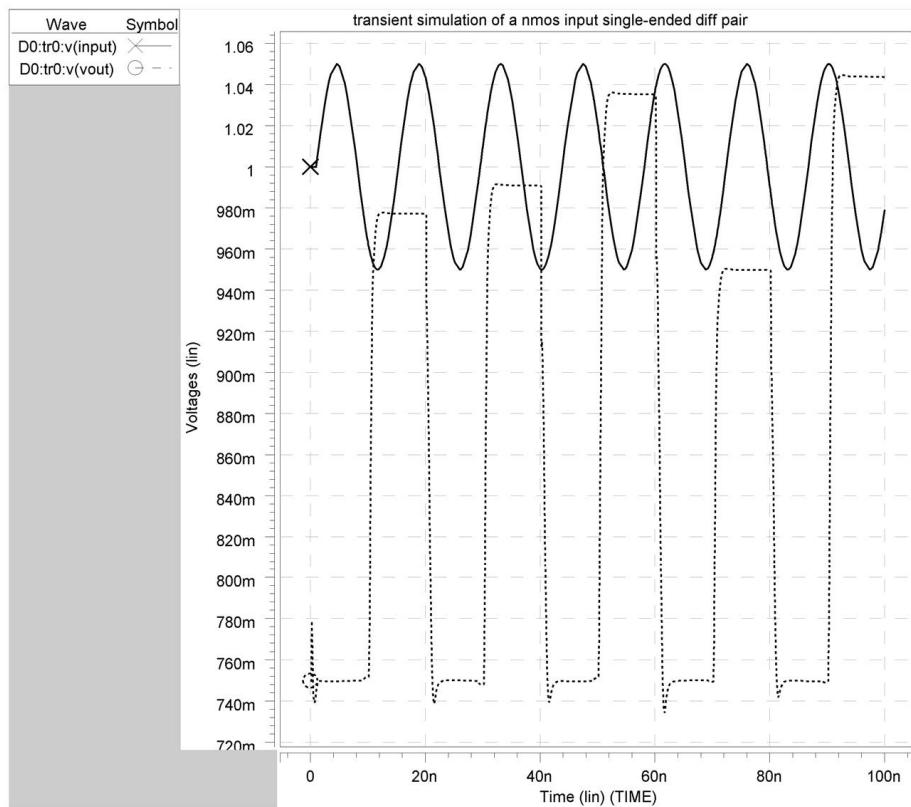
```

lb dd 5 dc=100u
vdd dd 0 dc=1.5
vss ss 0 dc=0
Cl vout ss 2p
Cc vout 4 2p
Rc 4 3 160
vf 13 vout 0.25
*****
** Transient simulation
CH im0 vin- 1p
* Ideal switches in Hspice
g1 input im0 vcr pw1(1) ph1 0 0.0v,10meg 1.5v,10
g2 im0 vout vcr pw1(1) ph2 0 0.0v,10meg 1.5v,10
g3 vin- 13 vcr pw1(1) ph1 0 0.0v,10meg 1.5v,10
* Clock phases
vph1 ph1 0 pulse(0 1.5 0 0.2n 0.2n 9n 20n)
vph2 ph2 0 pulse(0 1.5 10n 0.2n 0.2n 9n 20n)
*vpulse1 input 0 pulse(0.4 1.4 0 0.1n 0.1n 5n 10n)
*vpulse2 input 0 pulse(1.4 0.4 0 0.1n 0.1n 5n 10n)
v5 input 0 sin(1 .1 70MEG 1ns 0)
vindc vin+ 0 dc=1
.probe v(vout, ss)
.print v(vout, ss)
.option ingold=2
.option accurate=1
.tran 0.002n 50n
.probe
.end

```

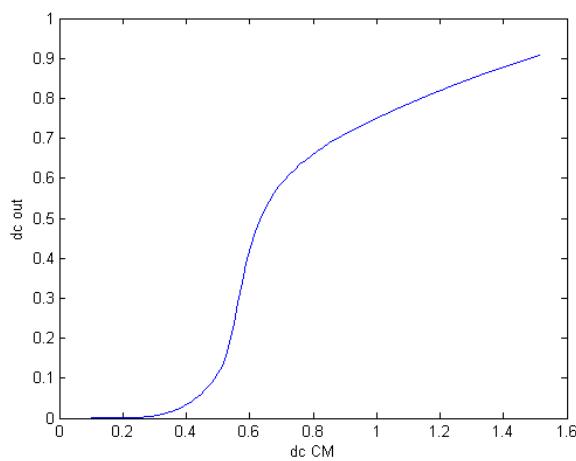
کد سمپل اند هولد

خروجی sample and hold



جواب سوالات:

۱. رابطه v_{out} و v_{CM} و آفست خروجی



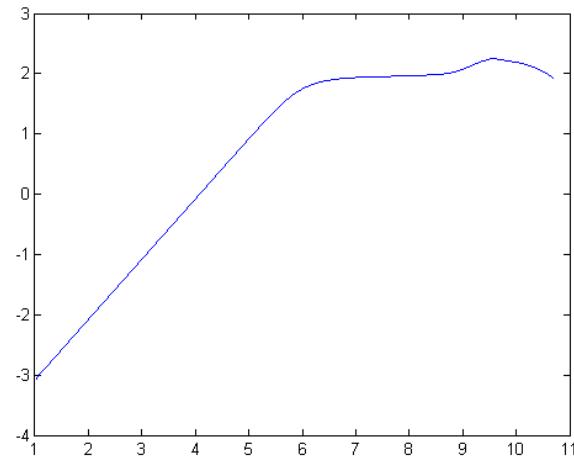
.۲

1volt p-p:SWING

بهره ای تقاضلی: 63.4

فرکانس بهره‌ی واحد: 1.1×10^9

حاشیه فاز: 58.6



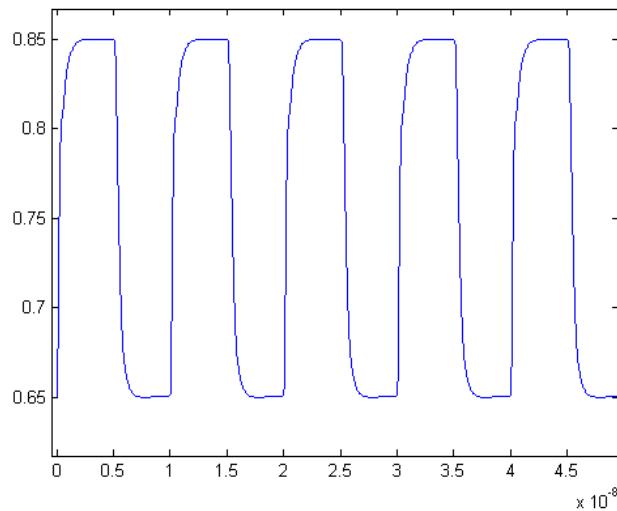
یک صفر حوالی مبدا یا روی مبدا

یک قطب حوالی 10^6

یک قطب حوالی 10^{10}

-بهره‌ی ولتاژ مد مشترک: 5.3

68.7db:CMRR



۳

زمان نشست + (100mv) 2.6ns : 0.05%

زمان نشست - (100mv) 3.3ns : 0.05%

زمان نشست + (1v) 3.7ns : 0.05%

زمان نشست - (1v) 6.5ns : 0.05%

.۴

زمان نشست + (100mv) 4ns :0.05%

زمان نشست - (100mv) 3.2ns :0.05%

زمان نشست + (1mv) 4.5ns :0.05%

زمان نشست - (1mv) 4.5ns :0.05%

.۵

در دمای ۴۰

زمان نشست + (100mv) 3.5ns :0.05%

زمان نشست - (100mv) 4ns :0.05%

در دمای ۸۵

زمان نشست + (100mv) 4ns :0.05%

زمان نشست - (100mv) 4.5ns :0.05%