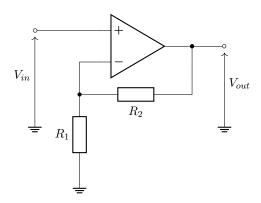
# Défauts des Amplificateurs Opérationnels

Nous allons re-étudier un montage simple et que nous connaissons bien en enlevant les hypothèses que nous avons quasiment-systématiquement faites et voir quelles sont les limites des AOP. Nous utiliserons un simple amplificateur :



- 1. Dans un premier temps, on fait le calcul de manière classique, comme référence :
  - (a) Il y a de manière évidente une contre-réaction, donc l'AOP travaille en régime linéaire. Quelle hypothèse faisons nous à ce stade d'habitude?
  - (b) **Sous cette hypothèse**, en déduire la fonction de transfert :

$$H\left(\jmath\omega\right) = \frac{v_{out}}{v_{in}}$$

### Dépendance en fréquence du gain en boucle ouverte

2. Même si nous l'avons notée dans le cours, l'hypothèse que nous avons rappelée à la question 1.a est fausse... ce qui est vrai par contre, c'est que l'AOP se comporte comme un amplificateur avec en signal d'entrée  $\varepsilon$ , avec un gain de  $A_0$  avec un comportement de type passe-bas du premier ordre. On peut donc écrire :

$$\frac{v_{out}}{\varepsilon} = \frac{A_0}{1 + j\frac{f}{f_0}}$$

Par ailleurs, on notera afin de simplifier l'écriture :

$$k = \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

Nous allons retrouver la vraie fonction de transfert et voir si cela change beaucoup par rapport à ce que nous faisions précédement. Pour la suite de l'exercice, nous utiliserons un TL081M dont des extraits de datasheet sont donnés en annexe.

- (a) Exprimer  $\varepsilon$  en fonction de  $v_+$  et  $v_-$ .
- (b) Idem en fonction de  $v_{in}$  et  $v_{out}$ .
- (c) En utilisant le résultat précédent et  $\frac{v_{out}}{\varepsilon}$ , en déduire la fonction de transfert

$$H'(\jmath\omega) = \frac{v_{out}}{v_{in}}$$

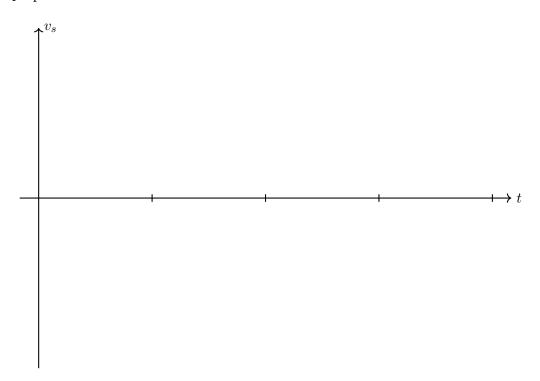
et la mettre sous la forme

$$H'(\jmath\omega) = \frac{A'}{1 + \jmath\frac{f}{f'}}$$

- (d) Ce résultat est clairement différent ce celui trouvé en question 1.b. A quoi correspond l'AOP idéal sur l'équation  $\frac{v_{out}}{\varepsilon}$ ? Calculer les limites de A' et f' pour voir ce qui se passe dans ce cas.
- (e) Calculer le produit  $A' \cdot f'$ . Que constate t'on?
- (f) Que vaut la fréquence à gain unitaire?
- (g) Que vaut  $A_0$  en large signal? En déduire  $f_0$ .
- (h) On décide de prendre  $R_2=100~\mathrm{k}\Omega$  et  $R_1=1~\mathrm{k}\Omega$ . Comparer 1/k et A', calculez f', que peut-on en conclure?
- 3. On se place en basse fréquence, à 10 kHz, on met en entrée une tension sinusoïdale d'amplitude de 150 mV.
  - (a) Représentez a priori deux périodes du signal de sortie sur le diagramme donné ci-dessous.
  - (b) On alimente l'AOP avec une tension  $\pm 15$  V, déterminer valeurs min et max du signal de sortie.
  - (c) Re-dessinez sur le même diagramme le signal de sortie réel.
  - (d) Quel phénomène affecte le signal de sortie?

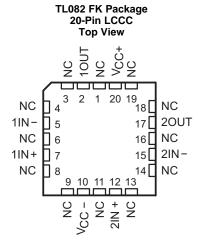
# Courants de polarisation et tension continue de sortie

- 4. Par ailleurs nous faisons régulièrement l'hypothèse  $i_+=i_-=0$ , ceci aussi est faux...
  - (a) Que vaut typiquement le courant de polarisation  $i_-$ ?
  - (b) Calculez la tension de sortie  $v_{out}$  lorsque  $v_{in}=0\ \mathrm{V}.$
  - (c) Si  $v_{out} = 13.5$  V, quelle est la valeur maximale admise pour  $R_2$ ?
  - (d) Que peut-on en conclure?

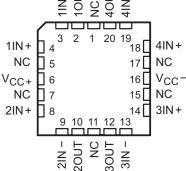




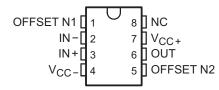
# 5 Pin Configuration and Functions



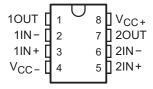




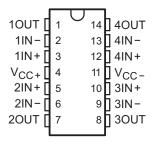
#### TL081 and TL081x D, P, and PS Package 8-Pin SOIC, PDIP, and SO Top View



#### TL082 and TL082x D, JG, P, PS and PW Package 8-Pin SOIC, CDIP, PDIP, SO, and TSSOP Top View



#### TL084 and TL084x D, J, N, NS and PW Package 14-Pin SOIC, CDIP, PDIP, SO, and TSSOP Top View



#### **Pin Functions**

	i iii i dilottotis												
		PII	N										
	TL081	TL081 TL		TL	.084								
NAME	SOIC, PDIP, SO	SOIC, CDIP, PDIP, SO, TSSOP	LCCC	SOIC, CDIP, PDIP, SO, TSSOP	LCCC	I/O	DESCRIPTION						
1IN-	_	2	5	2	3	I	Negative input						
1IN+	_	3	7	3	4	I	Positive input						
1OUT	_	1	2	1	2	0	Output						
2IN-	_	6	15	6	9	I	Negative input						
2IN+	_	5	12	5	8	I	Positive input						
2OUT	_	7	17	7	10	0	Output						
3IN-	_	_	_	9	13	1	Negative input						
3IN+	_	_	_	10	14	I	Positive input						
3OUT	_	_	_	8	12	0	Output						
4IN-	_	_	_	13	19	I	Negative input						
4IN+	_	_	_	12	18	I	Positive input						
4OUT	_	_	_	14	20	0	Output						

Copyright © 1977–2015, Texas Instruments Incorporated

Submit Documentation Feedback



# Electrical Characteristics for TL08xC, TL08xxC, and TL08xI (continued)

 $V_{CC+} = \pm 15 \text{ V}$  (unless otherwise noted)

PARAMETER		TEST CONDITIONS	T <sub>A</sub> <sup>(1)</sup>	TL081C, TL082C, TL084C		TL081AC, TL082AC, TL084AC		TL081BC, TL082BC, TL084BC			TL081I, TL082I, TL084I			UNIT		
		CONDITIONS		MIN	TYP	MAX	MIN	TYP	MAX	MIN	TYP	MAX	MIN	TYP	MAX	
I <sub>CC</sub>	Supply current (each amplifier)	V <sub>O</sub> = 0, No load	25°C		1.4	2.8		1.4	2.8		1.4	2.8		1.4	2.8	mA
V <sub>O1</sub> /V <sub>O2</sub>	Crosstalk attenuation	A <sub>VD</sub> = 100	25°C		120			120			120			120		dB

### 6.6 Electrical Characteristics for TL08xM and TL084x

 $V_{CC+} = \pm 15 \text{ V}$  (unless otherwise noted)

	DADAMETED	TEST CONDITIONS(1)	T <sub>A</sub>	TLO	081M, TL082	:M	TL084Q, TL084M				
	PARAMETER	TEST CONDITIONS <sup>(1)</sup>		MIN	TYP	MAX	MIN	TYP	MAX	UNIT	
	land office to the second	V 0. B 50.0	25°C		3	6		3	9	mV	
$V_{IO}$	Input offset voltage	$V_{O} = 0, R_{S} = 50 \Omega$	Full range			9			15	mv	
$\alpha_{VIO}$	Temperature coefficient of input offset voltage	$V_{O} = 0, R_{S} = 50 \Omega$	Full range		18			18		μV/°C	
	Input offset current (2)	V <sub>O</sub> = 0	25°C		5	100		5	100	pА	
I <sub>IO</sub>	input onset current	V <sub>O</sub> = 0	125°C			20			20	nA	
	In a st bin a summer (2)		25°C		30	200		30	200	pA	
I <sub>IB</sub>	Input bias current <sup>(2)</sup>	$V_O = 0$	125°C			50			50	nA	
V <sub>ICR</sub>	Common-mode input voltage range		25°C	±11	-12 to 15		±11	-12 to 15		V	
V <sub>OM</sub>	Maximum peak output voltage swing	$R_L = 10 \text{ k}\Omega$	25°C	±12	±13.5		±12	±13.5			
		R <sub>L</sub> ≥ 10 kΩ		±12			±12			V	
		R <sub>L</sub> ≥ 2 kΩ	Full range	±10	±12		±10	±12			
	Large-signal differential	V .40 V D > 0 I-0	25°C	25	200		25	200		V/mV	
$A_{VD}$	voltage amplification	$V_O = \pm 10 \text{ V}, R_L \ge 2 \text{ k}\Omega$	Full range	15			15				
B <sub>1</sub>	Unity-gain bandwidth		25°C		3			3		MHz	
ri	Input resistance		25°C		10 <sup>12</sup>			10 <sup>12</sup>		Ω	
CMRR	Common-mode rejection ratio	$V_{IC} = V_{ICR}min,$ $V_O = 0, R_S = 50 \Omega$	25°C	80	86		80	86		dB	
k <sub>SVR</sub>	Supply-voltage rejection ratio (ΔV <sub>CC±</sub> /ΔV <sub>IO</sub> )	$V_{CC} = \pm 15 \text{ V to } \pm 9 \text{ V},$ $V_{O} = 0, R_{S} = 50 \Omega$	25°C	80	86		80	86		dB	
I <sub>CC</sub>	Supply current (each amplifier)	V <sub>O</sub> = 0, No load	25°C		1.4	2.8		1.4	2.8	mA	
V <sub>O1</sub> /V <sub>O2</sub>	Crosstalk attenuation	A <sub>VD</sub> = 100	25°C		120			120		dB	

 <sup>(1)</sup> All characteristics are measured under open-loop conditions, with zero common-mode input voltage, unless otherwise specified.
(2) Input bias currents of a FET-input operational amplifier are normal junction reverse currents, which are temperature sensitive, as shown

### 6.7 Operating Characteristics

 $V_{CC+} = \pm 15 \text{ V}, T_{\Delta} = 25^{\circ}\text{C}$  (unless otherwise noted)

	PARAMETER	TEST CONDITIONS	MIN	TYP	MAX	UNIT
		$V_I = 10 \text{ V}, R_L = 2 \text{ k}\Omega, C_L = 100 \text{ pF},$ See Figure 19	8 <sup>(1)</sup>	13		
SR	Slew rate at unity gain	$V_{l}$ = 10 V, $R_{L}$ = 2 k $\Omega$ , $C_{L}$ = 100 pF, $T_{A}$ = -55°C to 125°C, See Figure 19	5 <sup>(1)</sup>			V/µs

(1) On products compliant to MIL-PRF-38535, this parameter is not production tested.

in Figure 13. Pulse techniques must be used that maintain the junction temperatures as close to the ambient temperature as possible.