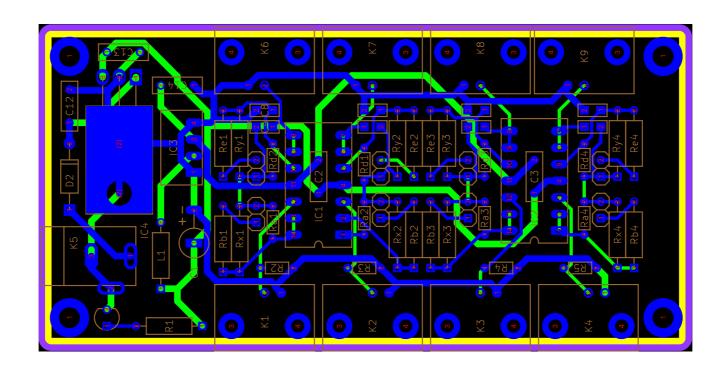
Carte 4 filtres passe-bas



Pierre Molinaro

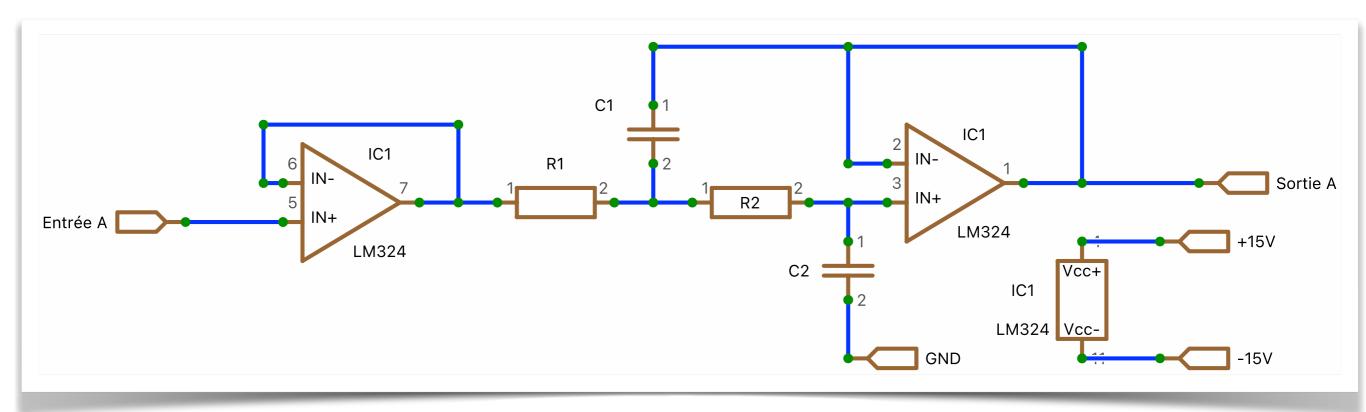
10 juillet 2022

A

Filtre Sallen-Key

Filtre Sallen-Key

Le filtre choisi est un filtre passe-bas de type Sallen-Key dont le gain statique est 1.



Le filtre choisi est un filtre passe-bas de type Sallen-Key dont le gain statique est 1. Il est conduit par un suiveur.

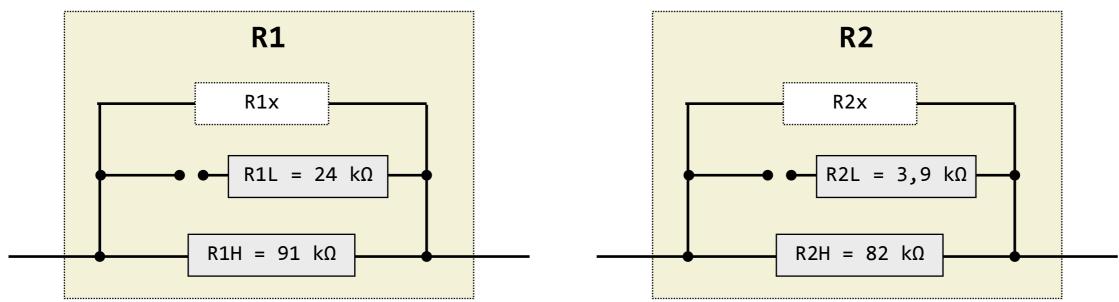
C'est un filtre d'ordre 2 dont la fréquence de coupure est :

$$f_C = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot \sqrt{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

Principe de la réglage de la fréquence de coupure

Les résistances R1x et R2X sont optionnelles, montées sur support : on peut donc choisir leur présence et leur valeur.

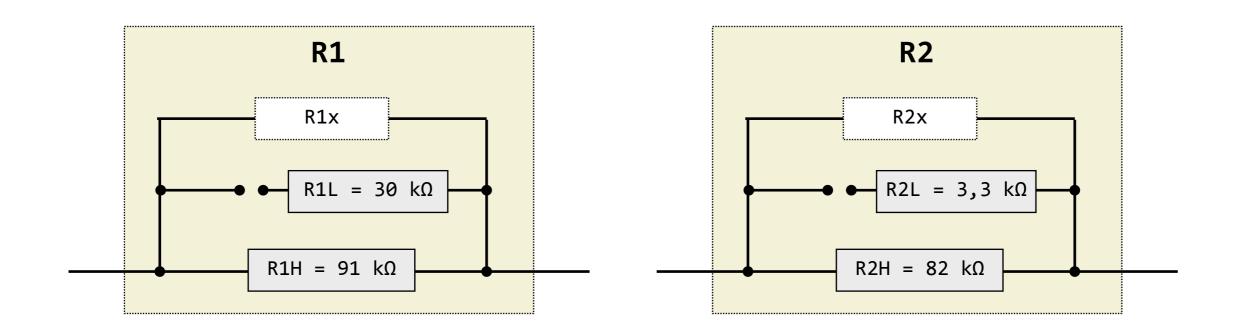
Deux straps, en l'absence de R1X et de R2X, qui permettent d'atteindre directement 4 fréquences de coupure.



Pour atteindre une fréquence de coupure donnée, on a les possibilités suivantes :

- mettre une résistance R1x, strap R1L ouvert, strap R2L ouvert ;
- mettre une résistance R1x, strap R1L ouvert, strap R2L fermé ;
- mettre une résistance R1x, strap R1L fermé, strap R2L ouvert ;
- mettre une résistance R1x, strap R1L fermé, strap R2L fermé ;
- mettre une résistance R2x, strap R1L ouvert, strap R2L ouvert ;
- mettre une résistance R2x, strap R1L ouvert, strap R2L fermé;
- mettre une résistance R2x, strap R1L fermé, strap R2L ouvert ;
- mettre une résistance R2x, strap R1L fermé, strap R2L fermé ;
- mettre une résistance R1x et R2X, strap R1L ouvert, strap R2L ouvert ;
- mettre une résistance R1x et R2X, strap R1L ouvert, strap R2L fermé ;
- mettre une résistance R1x et R2X, strap R1L fermé, strap R2L ouvert ;
- mettre une résistance R1x et R2X, strap R1L fermé, strap R2L fermé.

Fréquences de coupures en fonction des straps (1/2)



Strap R1L	Strap R2L	Fréquence de coupure
OFF	OFF	392 Hz
ON	OFF	787 Hz
OFF	ON	1 993Hz
ON	ON	4 003 Hz

Fréquences de coupures en fonction des straps (2/2)

Le code C++ codes-c++/calcul-resistances-pour-2-frequences.cpp calcule les meilleures valeurs de résistances pour atteindre deux fréquences. Elles y sont spécifiées par des constantes :

```
static const double FREQUENCE_CIBLE_BASSE = 400.0;
static const double FREQUENCE_CIBLE_HAUTE = 4000.0;
```

Les valeurs de résistances sont choisies parmi les résistances de la série E24, entre 1 k Ω et 100 k Ω .

L'exécution dure quelques secondes et affiche les 10 meilleurs choix, par ordre décroissant :

*	' Écart	F0	F1	F2	F3	R1H	R1L	R2H	[*] R2L
1	0.000400	392.0	787.3	1993.0	4002.6	91000	30000	82000	3300
ĺ	0.000400	392.0	819.5	1911.5	3996.1	91000	27000	82000	3600
ĺ	0.000401	392.0	1768.9	885.3	3994.7	91000	4700	82000	20000
1	0.000401	392.0	2551.5	615.4	4005.3	91000	2200	82000	56000
1	0.000404	392.0	715.7	2195.6	4008.6	91000	39000	82000	2700
1	0.000404	392.0	615.8	2540.5	3990.9	91000	62000	82000	2000
1	0.000405	392.0	1013.7	1550.4	4009.4	91000	16000	82000	5600
1	0.000407	392.0	1701.7	924.0	4010.8	91000	5100	82000	18000
1	0.000409	392.0	1845.5	852.3	4012.5	91000	4300	82000	22000
1	0.000411	392.0	964.7	1620.0	3986.5	91000	18000	82000	5100
*	·								>

Choix de R1x et R2x pour atteindre une fréquence donnée

Le code C++ codes-c++/calcul-pontage-pour-une-frequence-donnee.cpp calcule les meilleures valeurs des résistances R1X et R2X, associées à la présence ou à l'absence des straps, pour atteindre une fréquence donnée.

La fréquence recherchée est spécifiée par une constante :

```
static const double FREQUENCE_CIBLE = 550.0 ;
```

Le nombre des meilleurs résultats qui sont affichés :

```
static const int NOMBRE_RESULTATS = 5 ;
```

Enfin, on indique si on veut effectuer le calcul incluant ou en excluant la prise en compte de la présence simultanée de R1X et R2X :

```
static const bool CALCULER_POUR_R1X_ET_R2X = false ;
```

L'exécution dure moins d'une seconde et affiche les meilleurs choix, par ordre décroissant (une valeur 0 pour R1X ou R2X signifie que la résistance est en fait absente) :

:	*					:
:	Écart *	Fc	Strap R1L	Strap R2L	R1x	R2x
	0.797%	554.4	off	off	91000	0
	0.797%	554.4	off	off	0	82000
	1.497%	541.8	off	off off	100000	0
	1.727%	540.5	off	off off	0	91000
	3.122%	567.2	off	off	0	75000
	*					:

Meilleur choix de R1x et R2x pour atteindre plusieurs fréquences données (1/3)

Le code C++ codes-c++/calcul-pontage-pour-plusieurs-frequences.cpp calcule les meilleures valeurs des résistances R1X et R2X, associées à la présence ou à l'absence des straps, pour atteindre les fréquences 400 Hz, 450 Hz, 500 Hz, ... 950 Hz, 100 Hz, 1500 Hz, 2000 Hz, ..., 4000 Hz. Pour chaque fréquence, seul le meilleur choix est affiché.

On indique si on veut effectuer le calcul incluant ou en excluant la prise en compte de la présence simultanée de R1X et R2X :

static const bool CALCULER_POUR_R1X_ET_R2X = false ;

Suite page suivante...

Meilleur choix de R1x et R2x pour atteindre plusieurs fréquences données (2/3)

...suite de la page précédente

L'exécution dure moins d'une seconde et affiche le meilleur choix pour chaque fréquence (une valeur 0 pour R1X ou R2X signifie que la résistance est en fait absente) :

*			0 4			*
F Cible *	Écart F	réel	Strap R1L	Strap R2L	R1x	R2x
400 Hz 0	.645% 402	.6 Hz	off	off	0	1500000
450 Hz 0	.535% 447	.6 Hz	off	off	0	270000
500 Hz 0	.623% 496	.9 Hz	off	off	150000	0
550 Hz 0	.797% 554	.4 Hz	off	off	91000	0
600 Hz 0	.095% 599	.4 Hz	off	off	68000	0
650 Hz 0	.086% 649	.4 Hz	off	off	0	47000
700 Hz 1	.141% 692	.0 Hz	off	off	43000	0
750 Hz 0	.991% 757	.4 Hz	off	off	0	30000
800 Hz 0	.029% 800	.2 Hz	on	off	680000	0
850 Hz 0	.211% 848	.2 Hz	on	off	0	510000
900 Hz 0	.121% 898	.9 Hz	on	off	0	270000
950 Hz 0	.019% 949	.8 Hz	on	off	0	180000
1000 Hz 0	.314% 996	.9 Hz	off	off	0	15000
1500 Hz 0	.890% 1486	.7 Hz	off	off	6800	0
2000 Hz 0	.013% 1999	.7 Hz	off	on	0	470000
2500 Hz 0	.150% 2496	.3 Hz	off	on	160000	0
3000 Hz 0	.593% 2982	.2 Hz	off	off	1600	0
3500 Hz 0	.094% 3503	.3 Hz	on	off	1200	0
4000 Hz 0	.065% 4002	.6 Hz	on	on	0	0
*						*
						C '1-

Ce tableau a été construit avec CALCULER_POUR_R1X_ET_R2X égal à **false**, ce qui signifie que les solutions ne comportent pas à la fois R1x et R2x.

Suite page suivante...

Meilleur choix de R1x et R2x pour atteindre plusieurs fréquences données (3/3)

...suite de la page précédente

L'exécution dure moins d'une seconde et affiche le meilleur choix pour chaque fréquence (une valeur 0 pour R1X ou R2X signifie que la résistance est en fait absente) :

F Cib	le	Écart	F réel	Strap R1L	Strap R2L	R1x	R2x
400	Hz	0.645%	402.6 Hz	off	off	0	1500000
450	Hz	0.006%	450.0 Hz	off	off	390000	1200000
500	Hz	0.010%	500.1 Hz	off	off	300000	330000
550	Hz	0.047%	550.3 Hz	off	off	120000	680000
600	Hz	0.043%	600.3 Hz	off	off	390000	91000
650	Hz	0.020%	650.1 Hz	off	off	82000	270000
700	Hz	0.032%	700.2 Hz	off	off	560000	47000
750	Hz	0.006%	750.0 Hz	off	off	43000	470000
800	Hz	0.029%	800.2 Hz	on	off	680000	0
850	Hz	0.002%	850.0 Hz	on	off	560000	680000
900	Hz	0.002%	900.0 Hz	off	off	24000	820000
950	Hz	0.005%	949.9 Hz	off	off	47000	82000
1000	Hz	0.000%	1000.0 Hz	on	off	47000	910000
1500	Hz	0.002%	1500.0 Hz	off	off	8200	390000
2000	Hz	0.001%	2000.0 Hz	off	off	4300	470000
2500	Hz	0.003%	2499.9 Hz	off	on	200000	39000
3000	Hz	0.005%	3000.2 Hz	on	off	39000	10000
3500	Hz	0.014%	3500.5 Hz	off	off	1800	150000
4000	Hz	0.002%	4000.1 Hz	on	off	1200	270000

Ce tableau a été construit avec CALCULER_POUR_R1X_ET_R2X égal à **true**, ce qui signifie que les solutions peuvent comporter à la fois R1x et R2x.

Peut-on atteindre toute fréquence ? (1/2)

Question subsidiaire : peut-on atteindre n'importe quelle fréquence entre 400 Hz et 4 000 Hz par le jeu des straps et des résistances R1x et R2x que l'on ajoute ? C'est la question à laquelle répond le code codes-c++/calcul-meilleurs-pontages-pour-gamme-frequences.cpp. Le code calcule pour chaque fréquence entre 400 Hz et 4000 Hz, par pas de 1 Hz, le meilleur choix de straps et de résistances R1x et R2X. Puis il classe ces résultats par écart décroissant, et retient les plus mauvais scores.

Si on examine le cas où l'on ne rajoute qu'une seule résistance (R1x ou R2x):

			ajoute qu'un		•	,
*						*
F Cible	Écart	F réel	Strap R1L	Strap R2L	R1x	R2x
400 Hz	1.941%	407.8 Hz	off	off	0	1000000
3933 Hz	1.770%	4002.6 Hz	on	on	0	0
3932 Hz	1.745%	3863.4 Hz	off	on	33000	0
3934 Hz	1.744%	4002.6 Hz	on	on	0	0
3931 Hz	1.720%	3863.4 Hz	off	on	33000	0
3935 Hz	1.718%	4002.6 Hz	on	on	0	0
774 Hz	1.715%	787.3 Hz	on	off	0	0
773 Hz	1.696%	759.9 Hz	off	off	33000	0
3930 Hz	1.695%	3863.4 Hz	off	on	33000	0
3936 Hz	1.693%	4002.6 Hz	on	on	0	0
401 Hz	1.687%	407.8 Hz	off	off	0	1000000
3929 Hz	1.670%	3863.4 Hz	off	on	33000	0
3937 Hz	1.667%	4002.6 Hz	on	on	0	0
3928 Hz	1.645%	3863.4 Hz	off	on	33000	0
3938 Hz	1.641%	4002.6 Hz	on	on	0	0
3927 Hz	1.620%	3863.4 Hz	off	on	33000	0
3939 Hz	1.615%	4002.6 Hz	on	on	0	0
3926 Hz	1.595%	3863.4 Hz	off	on	33000	0
3940 Hz	1.589%	4002.6 Hz	on	on	0	0
775 Hz	1.584%	787.3 Hz	on	off	0	0
*						*

Ce tableau a été construit avec CALCULER_POUR_R1X_ET_R2X égal à **false**, ce qui signifie que les solutions ne comportent pas à la fois R1x et R2x.

Peut-on atteindre toute fréquence ? (2/2)

...suite de la page précédente

Si on autorise la présence des deux résistances R1x et R2x :

F Cible Écart 	F réel	Strap R1L	Strap R2L	R1x	R2x
400 Hz 1.941%	5 407.8 Hz	off	off	0	1000000
401 Hz 1.687%	6 407.8 Hz	off	off	0	1000000
402 Hz 1.434%	6 407.8 Hz	off	off	0	1000000
403 Hz 1.182%	6 407.8 Hz	off	off	0	1000000
404 Hz 0.932%	6 407.8 Hz	off	off	0	1000000
405 Hz 0.682%	6 407.8 Hz	off	off	0	1000000
406 Hz 0.434%	6 407.8 Hz	off	off	0	1000000
421 Hz 0.287%	419.8 Hz	off	off	620000	6
416 Hz 0.214%	6 415.1 Hz	off	off	750000	6
412 Hz 0.208%	5 411.1 Hz	off	off	910000	6
414 Hz 0.196%	6 413.2 Hz	off	off	820000	6
424 Hz 0.196%	424.8 Hz	off	off	0	470000
407 Hz 0.188%	6 407.8 Hz	off	off	0	1000000
419 Hz 0.174%	5 419.7 Hz	off	off	0	560000
589 Hz 0.153%	5 588.1 Hz	off	off	270000	120000
559 Hz 0.150%	5 559.8 Hz	off	off	430000	120000
706 Hz 0.141%	705.0 Hz	off	off	510000	47000
418 Hz 0.140%	6 417.4 Hz	off	off	680000	6
410 Hz 0.133%	6 409.5 Hz	off off	off	1000000	6
530 Hz 0.122%	5 529.4 Hz	off	off	360000	180000

Ce tableau a été construit avec CALCULER_POUR_R1X_ET_R2X égal à **true**, ce qui signifie que les solutions peuvent comporter à la fois R1x et R2x.

B

Réalisation de la carte

Carte envisagée

La carte contient 4 voies identiques.

Elle est alimentée en +18V:

https://www.tme.eu/fr/details/gs06e-5p1j/blocs-dalimentation-a-prise/mean-well/



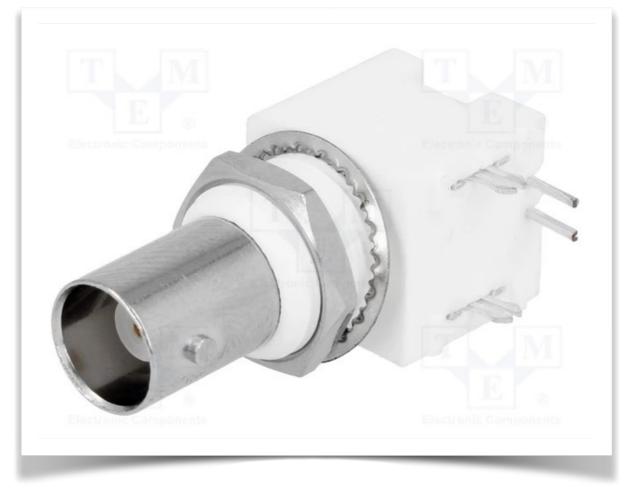
Connectique BNC

Connecteur angulaire, 50 Ω .

https://www.tme.eu/fr/details/bnc-123/connecteurs-bnc/

https://www.tme.eu/fr/details/b6252h5npp3g50/ connecteurs-bnc/amphenol-communications-solutions/ b6252h5-npp3g-50/

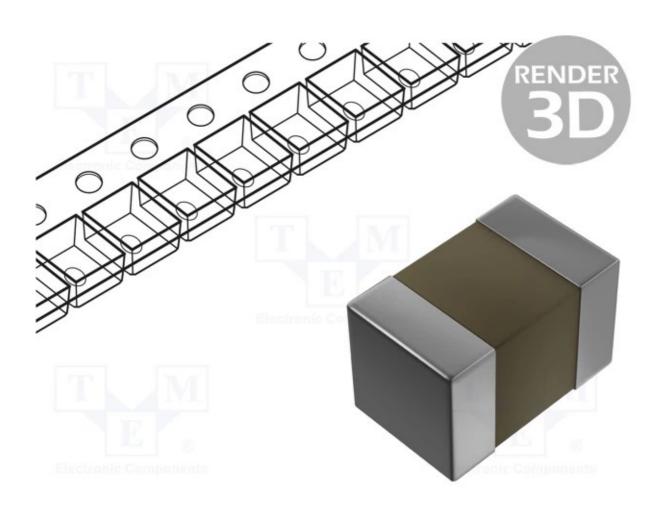




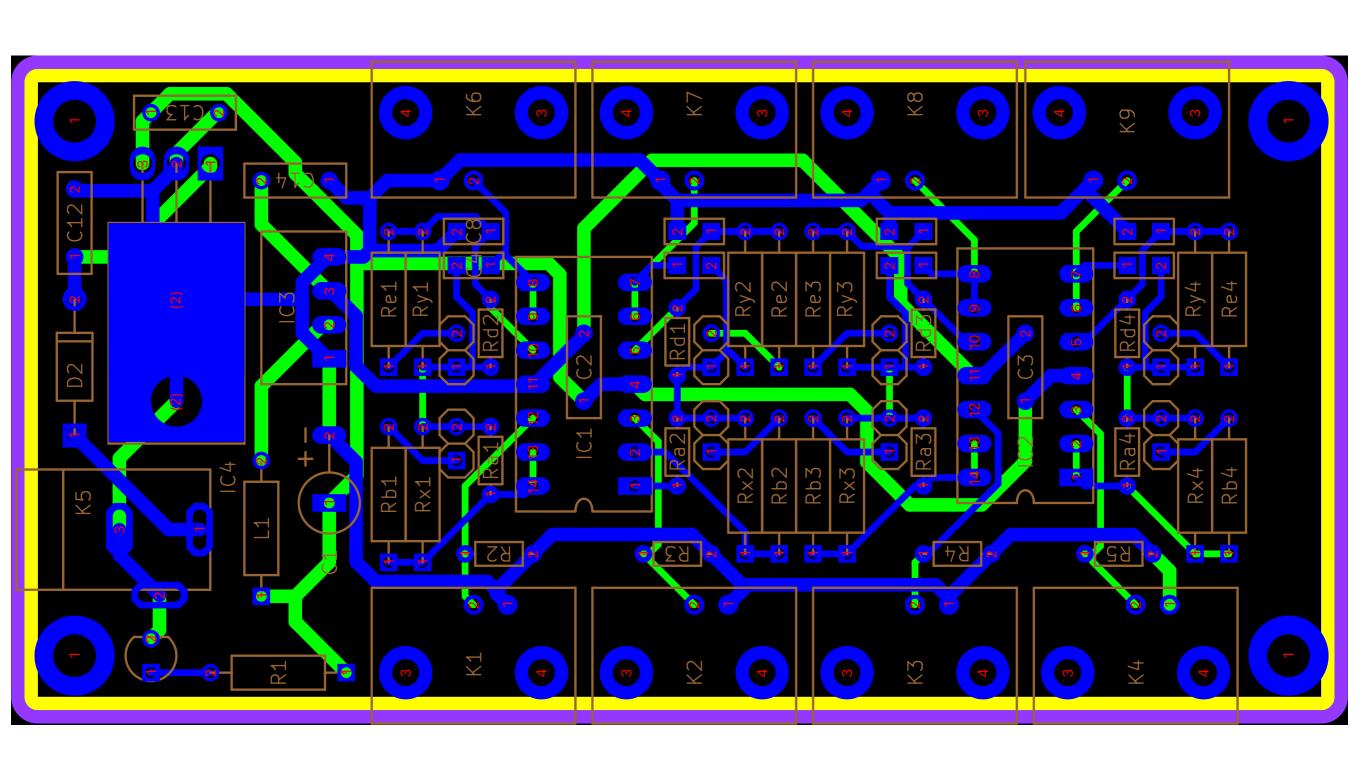
Condensateurs 1%

Condensateur céramique 4,7 nF 1%, boitier 2,0 mm * 1,2 mm.

https://www.tme.eu/fr/details/0805n472f500ct/condensateurs-mlcc-smd-0805/walsin/

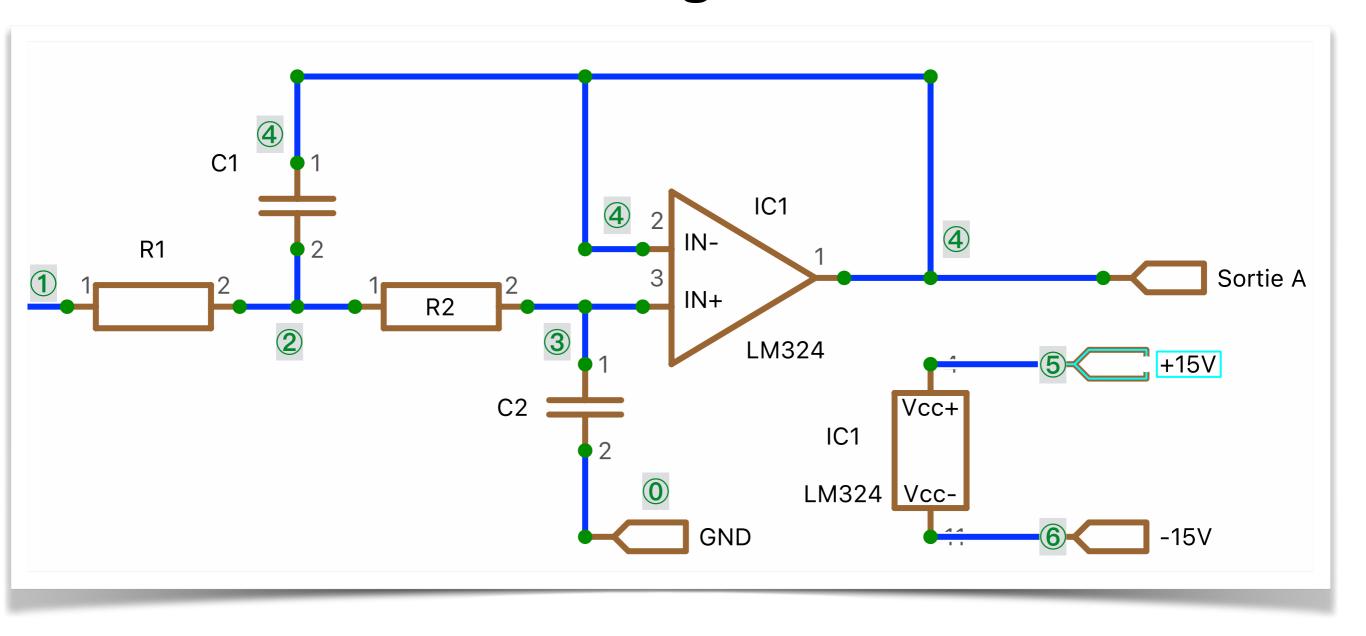


Circuit imprimé



Simulations Spice

Le montage simulé



La simulation est réalisée avec un TL074 alimenté en ± 15V.

Les valeurs choisies sont : R1 = 120 k Ω , R2 = 68 k Ω , C1 = C2 = 4,7 nF.

La fréquence de coupure théorique est 374 Hz, on effectue un balayage entre 100 Hz et 1 kHz.

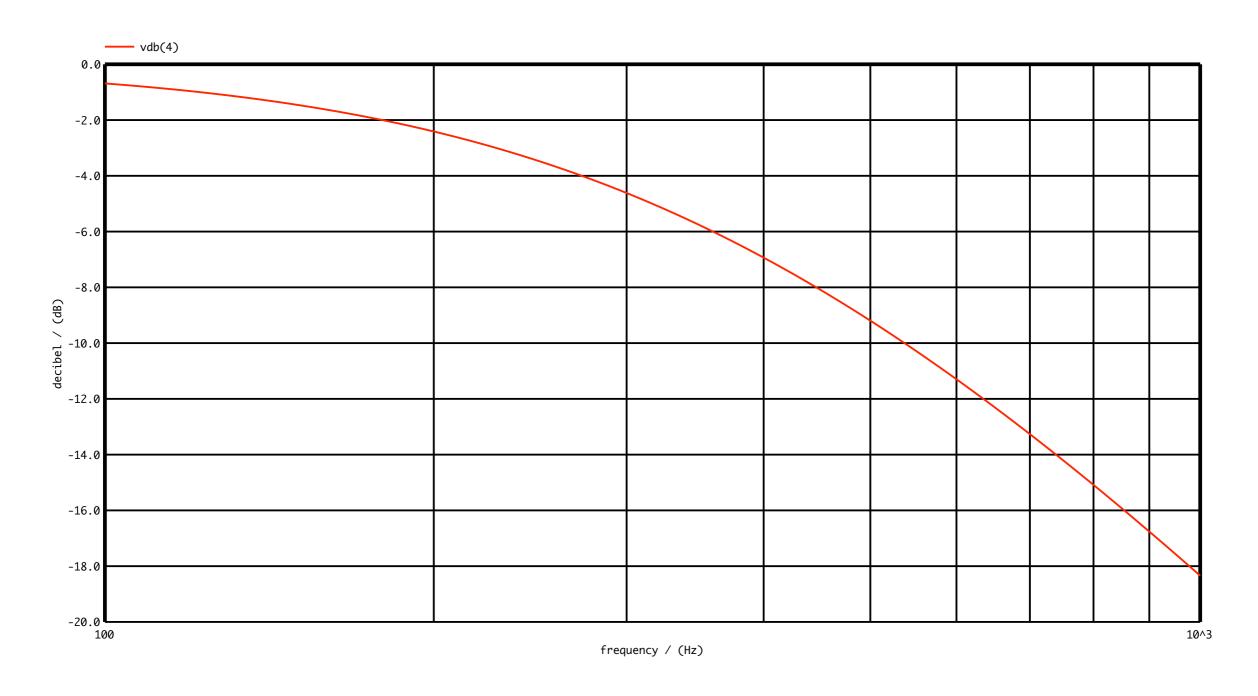
Modèle du TL074

```
* TL074 OPERATIONAL AMPLIFIER "MACROMODEL"
                                                          6 0 11 12 282.8E-6
                                                    GA
                                                    GCM 0 6 10 99 8.942E-9
SUBCIRCUIT
* CREATED USING PARTS RELEASE 4.01 ON 06/16/89 AT
                                                    ISS 3 10 DC 195.0E-6
                                                    HLIM 90 0 VLIM 1K
13:08
* (REV N/A)
                                                    J1 11 2 10 JX
              SUPPLY VOLTAGE: +/-15V
* CONNECTIONS:
              NON-INVERTING INPUT
                                                    J2 12 1 10 JX
               INVERTING INPUT
                                                    R2 6 9 100.0E3
                  POSITIVE POWER SUPPLY
                                                    RD1 4 11 3.536E3
                  NEGATIVE POWER SUPPLY
                                                         4 12 3.536E3
                                                    RD2
                                                         8 5 150
                   | OUTPUT
                                                    R01
                                                    RO2 7 99 150
.SUBCKT TL074
               1 2 3 4 5
                                                         3 4 2.143E3
                                                    RP
                                                    RSS 10 99 1.026E6
                                                         9 0 DC 0
 C1 11 12 3.498E-12
                                                    VB
 C2 6 7 15.00E-12
                                                    VC 3 53 DC 2.200
 DC 5 53 DX
                                                    VE 54 4 DC 2.200
                                                    VLIM 7 8 DC 0
 DE 54 5 DX
 DLP 90 91 DX
                                                    VLP 91 0 DC 25
 DLN 92 90 DX
                                                    VLN 0 92 DC 25
 DP 4 3 DX
                                                   .MODEL DX D(IS=800.0E-18)
 EGND 99 0 POLY(2) (3,0) (4,0) 0 .5 .5
                                                   .MODEL JX PJF(IS=15.00E-12 BETA=270.1E-6 VTO=-1)
  FB
        7 99 POLY(5) VB VC VE VLP VLN 0 4.715E6
                                                   .ENDS
-5E6 5E6 5E6 -5E6
```

Code de la simulation

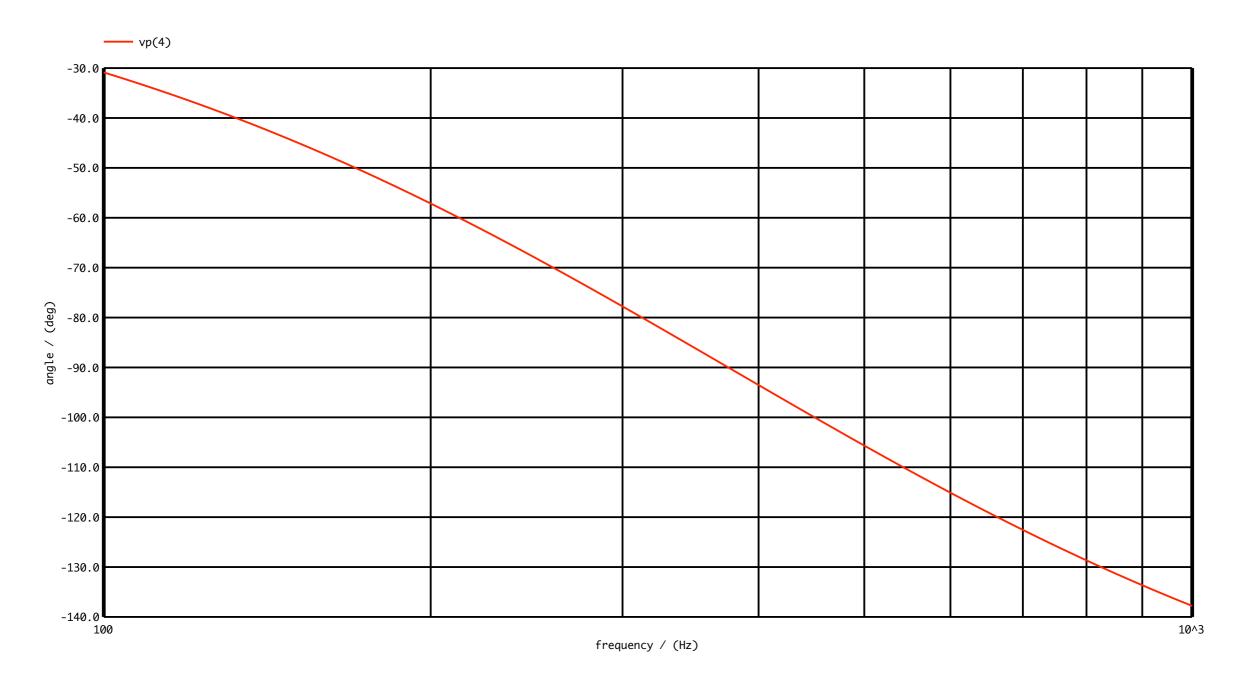
```
* Alimentations de l'AOP
Vcc+ 5 0 DC 15
Vcc- 6 0 DC -15
XOP 3 4 5 6 4 TL074
R1 1 2 120k
R2 2 3 68k
C1 2 4 4.7n
C2 3 0 4.7n
* Sur l'entrée, une source sinusoïdale
VIN 1 0 AC 1
.control
ac dec 100 100 1000
plot vdb(4)
plot vp(4)
.endc
.end
```

Gain en dB



Cette courbe est le gain en dB entre 100 Hz et 1 kHz. Le gain de -6 dB est atteint pour 360 Hz environ.

Phase en degré



Cette courbe est la phase en degrés entre 100 Hz et 1 kHz. La phase de -90° est atteint pour 375 Hz environ.