Αριστότελειο Πανεπίστημιο Θεσσαλονίκης Πολυτεχνική Σχολή Τμημα Ηλεκτρολόγων Μηχανικών και Μηχανικών Υπολογίστων

Εργαστηριακές Ασκήσεις

47 - Ηλεκτρονική III

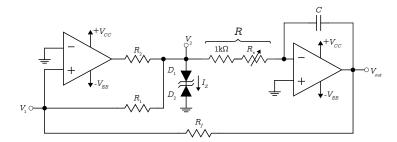
Καπετάνιος Αντώνιος [AEM 10417] (kapetaat@ece.auth.gr)Χαλκιάς Νικόλαος Μάριος [AEM] (@ece.auth.gr)

Περιεχόμενα

1	Γεννήτρια τριγωνικών παλμών				
	α'	Θεωρητική μελέτη & προσομοίωση			
		α'.1	Περιγραφή της λειτουργίας του κυκλώματος	1	
	β´	Εργαστηριακή εφαρμογή			
		β′. Ϊ	Λήψη κυματομορφών V_1 , V_2 και $V_{ m out}$	-	
2	Γεννήτρια κλιμακωτής τάσης				
	α'	Θεωρτ	ητική μελέτη & προσομοίωση	2	
		α'.1	Υπολογισμός στοιχείων του κυκλώματος	2	
		$\alpha'.2$	Περιγραφή της λειτουργίας του κυκλώματος	5	
			τηριακή εφαρμογή		
		β′.1	Λήψη κυματομορφών V_1 , V_{C1} και V_2	-	
Α					
Aν	αφορ	Σ		1	

Άσκηση 1

Γεννήτρια τριγωνικών παλμών



Κύκλωμα 1.1: Γεννήτρια τριγωνικής παλμοσειράς.

Στην πρώτη άσκηση μελετάται το κύκλωμα 1.1 το οποίο αποτελείται από δύο τελεστικούς ενισχυτές 741. Για την τροφοδοσία των τελεστικών ενισχυτών είναι $V_{CC}=15$ V και $V_{EE}=15$ V. Οι δύο δίοδοι Zener (1N750) έχουν τάση Zener $V_Z=7.5$ V και τάση στην ορθή πόλωση $V_D=0.7$ V.

Για τους ωμικούς αντιστάτες είναι $R_2=4.7$ k Ω και R=40k Ω . Για τις υπόλοιπες αντιστάσεις, R_1,R_f , και τον πυκνωτή, C, βάσει των οδηγιών προκύπτει $R_1=50$ k Ω , $R_f=35$ k Ω και C=4nF. Ω στόσο, επιλέχθηκαν οι πλησιέστερες τιμές που εμφανίζονται στα τυποποιημένα εξαρτήματα. Τελικα, το κύκλωμα υλοποιήθηκε με $R_1=47$ k Ω , $R_f=33$ k Ω και C=4.7nF.

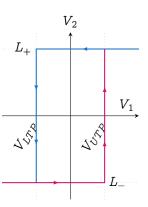
α΄ Θεωρητική μελέτη & προσομοίωση

α΄.1 Περιγραφή της λειτουργίας του κυκλώματος

Το κύκλωμα 1.1 απαρτίζεται από ένα δισταθές κύκλωμα (αριστερά τελεστικός ενισχυτής) σε ρόλο συγκριτή με θετική ανάδραση (noninverting Schmitt trigger) και έναν ολοκληρωτή (δεξιά τελεστικός ενισχυτής). Επιπλέον, στην έξοδο του συγκριτή υπάρχει waveform clipping κύκλωμα το οποίο υλοποιείται με δύο διόδους Zener συνδεδεμένες back-to-back.

Noniverting Schmitt trigger

Έστω L_+ η θετική στάθμη (ή θετική τάση κορεσμού) του δισταθούς κυκλώματος και L_- η αρνητική στάθμη του. Εάν η έξοδος του συγρκιτή βρίσκεται στη θετική στάθμη, L_+ , τότε προκειμένου να αλλάξει κατάσταση και να μεταβεί στην αρνητική στάθμη, L_- θα πρέπει η τάση στην μη αναστρέφουσα είσοδο του τελεστικού ενισχυτή να γίνει οριακά μικρότερη του lower trip point $V_{LTP}(L_+)$. [1][4] Τότε, η έξοδος του συγκριτή περνάει και παραμένει στην αρνητική στάθμη L_- έως ότου η τάση στην μη αναστρέφουσα είσοδο του τελεστικού ενισχυτή να γίνει οριακά μεγαλύτερη του upper trip point $V_{UTP}(L_-)$. [1][4] Τέλος, αξίζει να σημειωθεί πως γειώνοντας την αναστρέφουσα είσοδο του τελεστικού ενισχυτή, η στάθμη αναφοράς είναι τα OV. Επομένως, είναι $V_{LTP} < 0$ και $V_{UTP} > 0$.



Σχήμα 1.1: Χαρακτηριστική ενός Schmitt trigger με στάθμη αναφοράς 0V.

Στην έξοδο του συγκριτή, V_2 , εμφανίζεται ένας τετραγωνικός παλμός με $V_{\Pi,\max}\approx L_+$ και $V_{\Pi,\min}\approx L_-^{[4]}$, εφόσον L_+ , $|L_-|\leqslant |V_D+V_Z|$. Ο περιορισμός αυτός επιβάλλεται απο τις διόδους Zener. Όταν η έξοδος του συγκριτή βρίσκεται στη θετική στάθμη, η δίοδος D_1 θα είναι πολωμένη ορθά διατηρώντας σταθερή διαφορά δυναμικού μεταξύ των άκρων της $V_D=0.7V$ και η D_2 θα βρίσκεται στην περιοχή Zener. Επομένως, η κυματομορφή θα έχει άνω όριο V_D+V_Z . Ομοίως, εάν η έξοδος του συγκριτή βρίσκεται στην αρνητική στάθμη, η D_1 θα είναι αναστροφα πολωμένη και θα λειτουργεί στην περιοχή Zener και η D_2 θα είναι ορθά πολωμένη. Συνεπώς, η κυματομορφή V_2 θα έχει κάτω όριο $-(V_D+V_Z)$.

Ολοκληρωτής

Η έξοδος του συγκριτή συνδέεται μέσω ωμικού αντιστάτη R στην αναστρέφουσα είσοδο του τελεστικού ενισχυτή του ολοκληρωτή. Θεωρώντας πως οι τελεστικοί ενισχυτές είναι ιδανικοί, το ρεύμα εισόδου στον αναστρέφων ακροδέκτη του τελεστικού ενισχυτή είναι μηδέν (καθώς η αντίσταση εισόδου είναι άπειρη). Εξαιτίας της εικονικής γείωσης του αναστρέφοντος ακροδέκτη, το ρεύμα που διαρρέει την αντίσταση Rείναι $i={}^{V_2}/R$ και διαρρέει και τον πυκνωτή χωρητικότητας C. Η έξοδος $v_{\rm out}$ δίνεται από τη σχέση

$$v_{
m out}(t) = v_{
m out}(0) - rac{1}{C} \int i(t) \, {
m d}t \longleftrightarrow v_{
m out}(t) = v_{
m out}(0) - rac{1}{R \cdot C} \int V_2(t) \, {
m d}t \qquad \qquad ext{(a.1.1)}$$

Έστω πως η έξοδος του συγκριτή ξεκινάει από την θετική στάθμη. Όσο η τάση $V_{\rm out}$ είναι μεγαλύτερη της V_{LTP} η V_2 παραμένει σταθερή. Συνεπώς και το ρεύμα i είναι σταθερό ως προς τον χρόνο στο διάστημα αυτό και ίσο με $i^{(+)}=V_2^{(+)}/R$. Τότε, η σχέση (α΄.1.1) γίνεται

$$V_{ ext{out}} = V_{ ext{out}}(0) - rac{V_2^{(+)}}{R \cdot C} t.$$

Δηλαδή, η έξοδος μειώνεται γραμμικά ως προς τον χρόνο με κλίση $-v_2^{(+)}/(R\cdot C)$ έως ότου η $V_{\rm out}$ να γίνει οριακά μικρότερη της V_{LTP} . Τότε, η έξοδος του συγκριτή μεταβάλλεται στην αρνητική στάθμη. Επομένως, το ρεύμα που διαρρέει τον αντιστάτη R και τον πυκνωτή C είναι $i^{(-)}=v_2^{(-)}/R$ και είναι αντίθετης φοράς του i_+ . Βάσει της σχέσης (α΄.Ι.Ι) η έξοδος του ολοκληρωτή είναι

$$V_{ ext{out}} = V_{ ext{out}}(0) - rac{-V_2^{(-)}}{R \cdot C} t.$$

Είναι προφανές από την παραπάνω σχέση πως η έξοδος $V_{\rm out}$ θα αυξάνει γραμμικά ως προς τον χρόνο με κλίση $V_2^{(-)}/(R\cdot C)$ έως ότου η $V_{\rm out}$ να γίνει οριακά μεγαλύτερη της V_{UTP} .

Συνοψίζοντας τα παραπάνω, για την έξοδο της γεννήτριας θα ισχύει

$$rac{V_1-V_2}{R_1} = rac{V_{ ext{out}}-V_1}{R_f}$$

ή

$$V_{\text{out}} = V_1 + R_f \cdot \frac{V_1 - V_2}{R_1}.$$
 ($lpha'$.1.2)

Από την σχέση (α΄.1.2) φαίνεται πως η εναλλαγή των καταστάσεων του δισταθούς κυκλώματος και τα ολικά ακρότατα του τριγωνικού παλμού της εξόδου λαμβάνονται τις στιγμές $t={}^{kT}\!/2, k\in\mathbb{N}$ (T η περίοδος του σήματος) όπου $V_1=0$ V.

Θέτοντας $V_{\rm out}(^{kT/2})=V_2\cdot(^{R_f/R_1})$, $k\in\mathbb{N}$ η περίοδος του τριγωνικού παλμού, υπό την προϋπόθεση πως τα L_+ και $-L_-$ είναι ίσα $^{[4]}$, θα είναι $^{[1]}$

$$T = 2RC \cdot 2\frac{R_f}{R_1} = 4\frac{RCR_f}{R_1} \tag{\alpha.1.3}$$

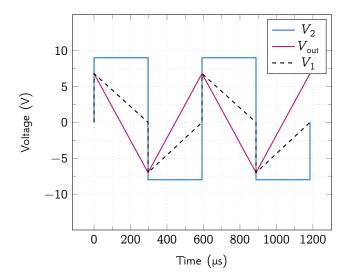
ή εναλλακτικα, η έκφραση για τη συχνότητα του σήματος θα είναι

$$f = \frac{R_1}{4RCR_f}.$$
 (α'.1.4)

β΄ Εργαστηριακή εφαρμογή

${\bf \beta}'.{\bf 1}$ Λήψη κυματομορφών $V_1,\,V_2$ και $V_{\rm out}$

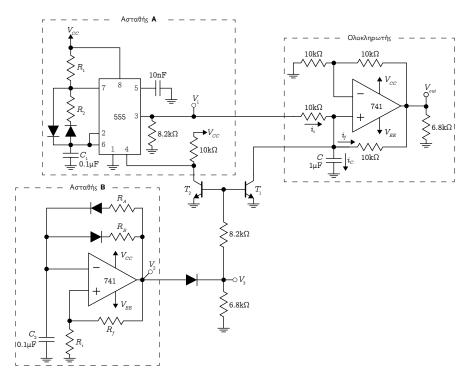
Οι κυματομορφές $V_{\rm out},V_1$ και V_2 του κυκλώματος 1.1 σε διάστημα 1.184ms για $R_1=47$ k Ω , $R_2=4.7$ k Ω , $R_v=39.4$ k $\Omega\to R=40.4$ k Ω , $R_f=33$ k Ω και C=4.7nF δίδονται στο διάγραμμα 1.1.



Διάγραμμα 1.1: Οι τάσεις V_1, V_2 και $V_{\rm out}$ όπως μετρήθηκαν χρήσει του παλμογράφου στο εργαστήριο.

Άσκηση 2

Γεννήτρια κλιμακωτής τάσης



Κύκλωμα 2.1: Γεννήτρια κλιμακωτής τάσης. Είναι $V_{CC}=15$ V και $V_{EE}=-15$ V.

α΄ Θεωρητική μελέτη & προσομοίωση

α΄.1 Υπολογισμός στοιχείων του χυχλώματος

Απαιτείται, από την εκφώνηση, το ύψος κάθε βήματος να είναι 0.6V, η διάρκεια του κάθε βήματος $t_s=4$ ms, η ολική διάρκεια της κλίμακας να είναι $t_o=20$ ms και τέλος η χρονική απόσταση μεταξύ των κλιμάκων να είναι $t_H=3$ ms. Παρακάτω παρατίθεται, εν συντομία, ο υπολογισμός των $t_{on},\,t_{off},\,R_1,\,R_2,\,R_A$ και R_B . Η λεπτομερής Θεωρητική ανάλυση του κυκλώματος και η επεξήγηση της λειτουργίας του γίνεται στην επόμενη ενότητα.

Ζεκινώντας από τον ολοκληρωτή φαίνεται εύκολα πως

$$0.6 extsf{V} = rac{2}{RC} \int_{t_a}^{t_b} V_1(t) \, \mathrm{d}t,$$

όπου t_a είναι μία χρονική στιγμή κατά την οποία η έξοδος του 555, V_1 , περνάει από LOW σε HIGH και $t_b=t_a+t_{on}$, όπου t_{on} η διάρκεια ενός διαστήματος στο οποίο η V_1 παραμένει σε HIGH. Με αριθμητική

αντικατάσταση προκύπτει

$$0.6 extsf{V} = rac{2}{10 extsf{k} \Omega \cdot 1 extsf{uF}} 15 extsf{V} \cdot t_{on}
ightarrow t_{on} = 400 extsf{\mus}.$$

Εξαιτίας των διόδων στον ασταθή Α, ο πυκνωτής χωρητικότητας $C_1=0.1$ μF, του ασταθούς Α, φορτίζεται προς V_{CC} μόνο μέσω της R_1 και εκφορτίζεται προς τη γείωση μόνο μέσω της R_2 . Επομένως είναι $t_{on}=0.693\cdot C_1\cdot R_1$ και $t_{off}=0.693\cdot C_1\cdot R_2$. Επιπλέον, η συνολική διάρκεια ενός βήματος είναι $t_s=t_{on}+t_{off}$. Με αριθμητική αντικατάσταση στην τελευταία σχέση προκύπτει $t_{off}=3.6$ ms.

$$R_1=rac{t_{on}}{0.693\cdot C_1}=rac{0.4 \mathrm{ms}}{0.693\cdot 0.1 \mathrm{\mu F}}
ightarrow R_1=5.772 \mathrm{k} \Omega$$

και

$$R_2 = \frac{t_{off}}{0.693 \cdot C_1} = \frac{3.6 \text{ms}}{0.693 \cdot 0.1 \mu \text{F}} \rightarrow R_2 = 51.948 \text{k}\Omega.$$

Περνώντας στον ασταθή πολυδονητή B, ο πυκνωτής χωρητικότητας $C_2=0.1$ μF φορτίζεται μέσω της R_A και εκφορτίζεται προς τη γείωση μέσω της R_B . Συνεπώς, $t_o=t_L=1.1R_B\cdot C_2$ και $t_H=1.1R_A\cdot C_2$. Δηλαδή

$$R_{
m A}=rac{t_H}{1.1\cdot C_2}=rac{3{
m ms}}{1.1\cdot 0.1{
m \mu F}}
ightarrow R_A=27.272{
m k}\Omega$$

και

$$R_B=rac{t_L}{1.1\cdot C_2}=rac{20 \mathrm{ms}}{1.1\cdot 0.1 \mathrm{\mu F}}
ightarrow R_B=181.818 \mathrm{k}\Omega.$$

α΄.2 Περιγραφή της λειτουργίας του κυκλώματος

Ασταθής πολυδονητής Α

Το τερματικό 2 του 555 είναι το trigger TR και το τερματικό 6 είναι το threshold TH. Όταν το 555 λαμβάνει ενεργό σήμα $\overline{\text{TR}}$ η έξοδος του περνάει στο HIGH, κοντά στην τάση τροφοδοσίας V_{CC} και παραμένει εκεί για χρόνο t_{on} έως ότου να παρουσιαστεί ενεργό σήμα TH. Τότε, η έξοδος του 555 περνάει στο LOW, κοντά στη γείωση. [2]

Το $\overline{\text{TR}}$ ενεργοποιείται από τάση μικρότερη του $\frac{1}{3}V_{CC}$, ενώ το TH από τάση μεγαλύτερη των $\frac{2}{3}V_{CC}$. [2][4][3]

Ο πυκνωτής C_1 αρχίζει να φορτίζεται προς V_{CC} μόλις το κύκλωμα συνδεθεί στην τροφοδοσία. $^{[3]}$ Η φόρτισή του, λόγω των δύο διόδων, γίνεται μόνο μέσω του ωμικού αντιστάτη R_1 . Η έξοδος του χρονιστή 555 βρίσκεται σε στάθμη HIGH όσο ο πυκνωτής φορτίζεται. Μόλις ο πυκνωτής C_1 ξεπεράσει τα $\frac{2}{3}V_{CC}$ το σήμα TH γίνεται ενεργό και το $\overline{\text{TR}}$ απενεργοποιείται, οδηγώντας την έξοδο σε στάθμη LOW για χρονικό διάστημα t_{off} , και ο πυκνωτής αρχίζει να εκφορτίζεται, μέσω του R_2 , προς τη γείωση. $^{[2]}$

Βάσει των παραπάνω, η τάση του πυκνωτή C_1 είναι $\frac{1}{3}V_{CC}\leqslant V_{C1}\leqslant \frac{2}{3}V_{CC}$ και η περίοδος του παλμού Γείναι $T=t_s=0.693(R_1+R_2)\cdot C_1$. Εφόσον είναι $T=t_s=t_{on}+t_{off}$ και οι δίοδοι ορίζουν δύο ξεχωριστές διαδρομές για τη φόρτιση και την εκφόρτιση του πυκνωτή, θα είναι $t_{on}=0.693R_1\cdot C_1$ και $t_{off}=0.693R_2\cdot C_1$.

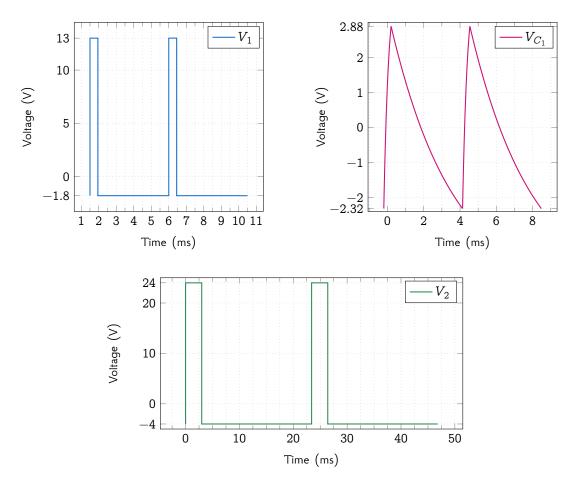
Ασταθής πολυδονητής Β

β΄ Εργαστηριακή εφαρμογή

β'.1 Λήψη κυματομορφών V_1 , V_{C1} και V_2

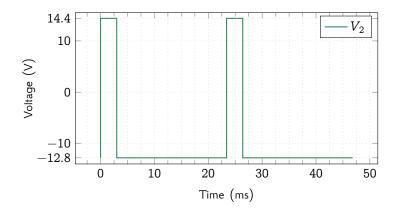
Οι κυματομορφές V_1 , V_{C1} και V_2 του κυκλώματος 2.1 δίδονται στο διάγραμμα 2.1.

Εάν δεν υπήρχαν οι δίοδοι θα ήταν $T=0.693\,(R_1+2R_2)$. [2][4][3]



Διάγραμμα 2.1: Οι τάσεις V_1 , V_{C1} και V_2 όπως μετρήθηκαν χρήσει του παλμογράφου στο εργαστήριο.

Εφόσον η τροφοδοσία των τελεστικών ενισχυτών είναι $V_{CC}=15$ V και $V_{EE}=-15$ V είναι προφανές πως υπάρχει κάποιο offset στην τάση V_2 που παρατηρήθηκε στον παλμογράφο. καθώς η μέγιστη τιμή είναι $\max{(V_2)}=24$ V >15V. Η σωστή κυματομορφή V_2 φαίνεται στο διάγραμμα 2.2.



Διάγραμμα 2.2: Η σωστή τάση V_2 .

Αναφορές

- [1] D. Bates και A. Malvino. *Electronic Principles*. McGraw-Hill US Higher Ed USE Legacy, 2015. ISBN: 9781259200144.
- [2] P. Horowitz και W. Hill. The Art of Electronics. Cambridge University Press, 2015. ISBN: 9780521809269.
- [3] P. Scherz και S. Monk. *Practical Electronics for Inventors, Fourth Edition*. McGraw Hill LLC, 2016. ISBN: 9781259587559.
- [4] A.S. Sedra και K.C. Smith. *Microelectronic Circuits*. Oxford University Press, 2015. ISBN: 9780199339136.