

ΑΡΙΣΤΟΤΕΛΕΙΟ ΠΑΝΕΠΙΣΤΗΜΙΟ ΘΕΣΣΑΛΟΝΙΚΗΣ
ΤΜΗΜΑ ΗΛΕΚΤΡΟΛΟΓΩΝ ΜΗΧΑΝΙΚΩΝ ΚΑΙ ΜΗΧΑΝΙΚΩΝ
ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΩΝ

ΕΡΓΑΣΙΑ ΣΑΕ III

Υπεύθυνη Καθηγήτρια : κα Δουλγέρη Ζωή

Νάστος Βίκτωρ
ΑΕΜ : 9297
Email : viktorna@auth.gr

Ακαδημαϊκό εξάμηνο : 7^ο
Thessaloniki, 2020

ΕΡΓΑΣΙΑ ΜΕΡΟΣ Α

Α. ΘΕΩΡΗΤΙΚΗ ΑΝΑΛΥΣΗ ΤΟΥ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ

Το δυναμικό μοντέλο περιγράφεται από την εξίσωση:

$$M\ddot{x} + Fb(\dot{x}) + kx = 0$$

με

$$Fb = \begin{cases} (\dot{x} - b) - c)^2 + d, & \text{για } \dot{x} \geq b \\ -(\dot{x} - b) + c)^2 - d, & \text{αλλιού} \end{cases}$$

Θέτω $x_1 = x$ και $x_2 = \dot{x}$ και θα έχω:

$$\dot{x}_1 = x_2$$

$$\dot{x}_2 = -\frac{Fb(x_2)}{M} - \frac{k}{M}x_1$$

ή

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_2 \\ -\frac{Fb(x_2)}{M} - \frac{k}{M}x_1 \end{bmatrix}$$

Για να βρω τα σημεία ισορροπίας του συστήματος λύνω τις εξής εξισώσεις:

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = 0 \\ \dot{x}_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} x_2 = 0 \\ -\frac{Fb(0)}{M} - \frac{k}{M}x_1 = 0 \end{cases}$$

Επειδή ξέρουμε λοιπόν ότι $b > 0$, για $Fb(0)$ μας ενδιαφέρει μόνο ο δεύτερος κλάδος της Fb .

Επομένως :

$$Fb(0) = -(\dot{x} - b) + c)^2 - d$$

Άρα
$$\begin{cases} x_2 = 0 \\ x_1 = \frac{(-b+c)^2 + d}{k} \end{cases}$$

$$\text{Συνεπώς } (x_1^*, x_2^*) = \left(\frac{(-b+c)^2+d}{k}, 0 \right)$$

Έμμεση Μέθοδος Lyapunov:

Ακολουθώντας τη διαδικασία της έμμεσης μεθόδου Lyapunov, υπολογίζω αρχικά την Ιακωβιανή ορίζουσα στο Σ.Ι.:

$$f(x)_{(x_1^*, x_2^*)} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{k}{M} & \frac{2x_2 + (-2b + 2c)}{M} \end{bmatrix}_{(x_1^*, x_2^*)} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{k}{M} & \frac{-2b + 2c}{M} \end{bmatrix}$$

Για να μελετήσω την ευστάθεια του συστήματος, πρέπει να ελέγξω το πραγματικό μέρος των ιδιοτιμών. Έχω λοιπόν :

$$\det(\lambda I - f(x)_{(x_1^*, x_2^*)}) = \begin{vmatrix} \lambda & -1 \\ \frac{k}{M} & \lambda - \frac{-2b + 2c}{M} \end{vmatrix} = \lambda^2 + \lambda \frac{2b - 2c}{M} + \frac{k}{M}$$

Μέσω του κριτηρίου Routh(θέλω δηλαδή όλοι οι συντελεστές του πολωνύμου να είναι ομόσημοι), καταλήγω στα εξής συμπεράσματα :

- $b > c$ έχω δύο ρίζες στο αριστερό ημιεπίπεδο και η κατάσταση του μη γραμμικού συστήματος είναι ασυμπτωτικά ευσταθής.
- $b < c$ τότε έχω δύο ρίζες στο δεξί ημιεπίπεδο και η κατάσταση ισορροπίας του μη γραμμικού συστήματος είναι ασταθής.
- $b = c$ τότε έχω δύο ρίζες στον φανταστικό άξονα και δεν μπορώ να βγάλω συμπέρασμα για την ευστάθεια.

Β) ΜΕΛΕΤΗ ΓΙΑ ΣΥΓΚΕΚΡΙΜΕΝΕΣ ΤΙΜΕΣ

Δοσμένα από εκφώνηση, θεωρώ λοιπόν : $M = 3, k = 3, c = 2, d = 3$.

Θα εξετάσω το σύστημα ως προς την ευστάθεια για $b = 1, b = 2$ και $b = 2.1$:

- Για $b = 1$

$$(x_1^*, x_2^*) = \left(\frac{(-1 + 2)^2 + 3}{3}, 0 \right) = \left(\frac{4}{3}, 0 \right)$$

Αφού $b = 1$ και $c = 2$ τότε $b < c$ οπότε Σ.Ι. είναι ασταθές.

- Για $b = 2$

$$(x1^*, x2^*) = \left(\frac{(-2 + 2)^2 + 3}{3}, 0 \right) = (1, 0)$$

Αφού $b = 1$ και $c = 2$ τότε $b=c$, δεν μπορώ να συμπεράνω για την ευστάθεια του Σ.Ι.

- Για $b = 2.1$

$$(x1^*, x2^*) = \left(\frac{(-2.1 + 2)^2 + 3}{3}, 0 \right) = (1.00334, 0)$$

Αφού $b = 2.1$ και $c = 2$ τότε $b > c$ συμπεραίνω ότι το Σ.Ι είναι ευσταθές.

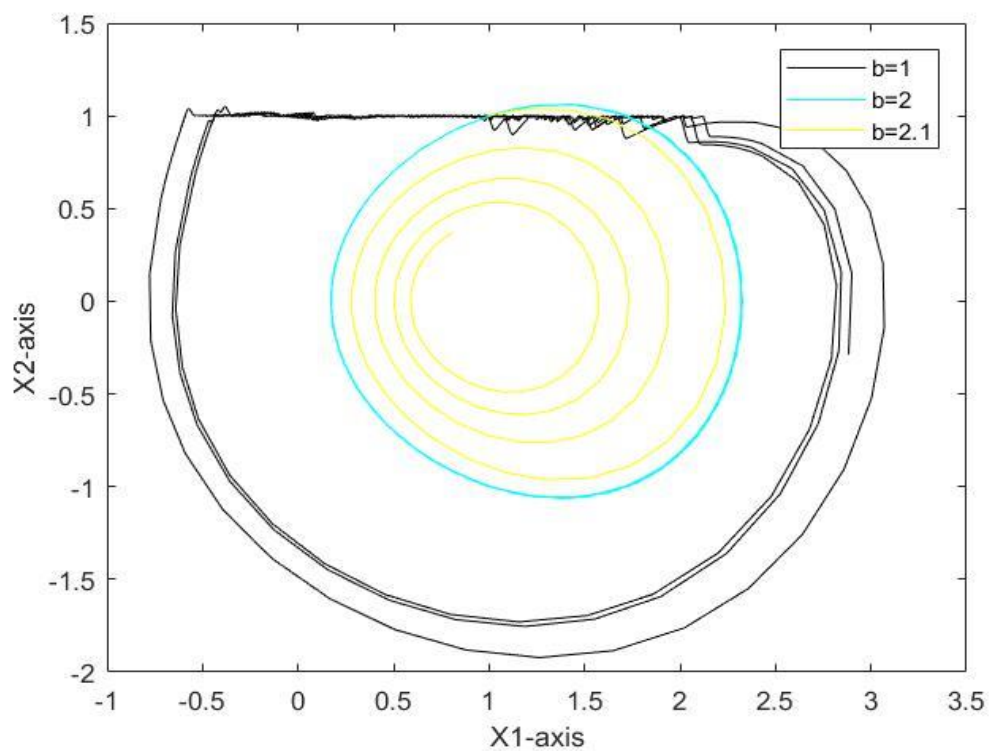
Γ)ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΤΩΝ ΦΑΣΙΚΩΝ ΠΟΡΤΡΑΙΤΩΝ ΚΑΙ ΧΡΟΝΙΚΩΝ ΑΠΟΚΡΙΣΕΩΝ ΣΤΟ MATLAB

Η μοντελοποίηση πραγματοποιήθηκε με τη βοήθεια του προγράμματος **MATLAB**. Αυτό συνέβη με τη βοήθεια της έτοιμης διαδικασίας/συνάρτησης :

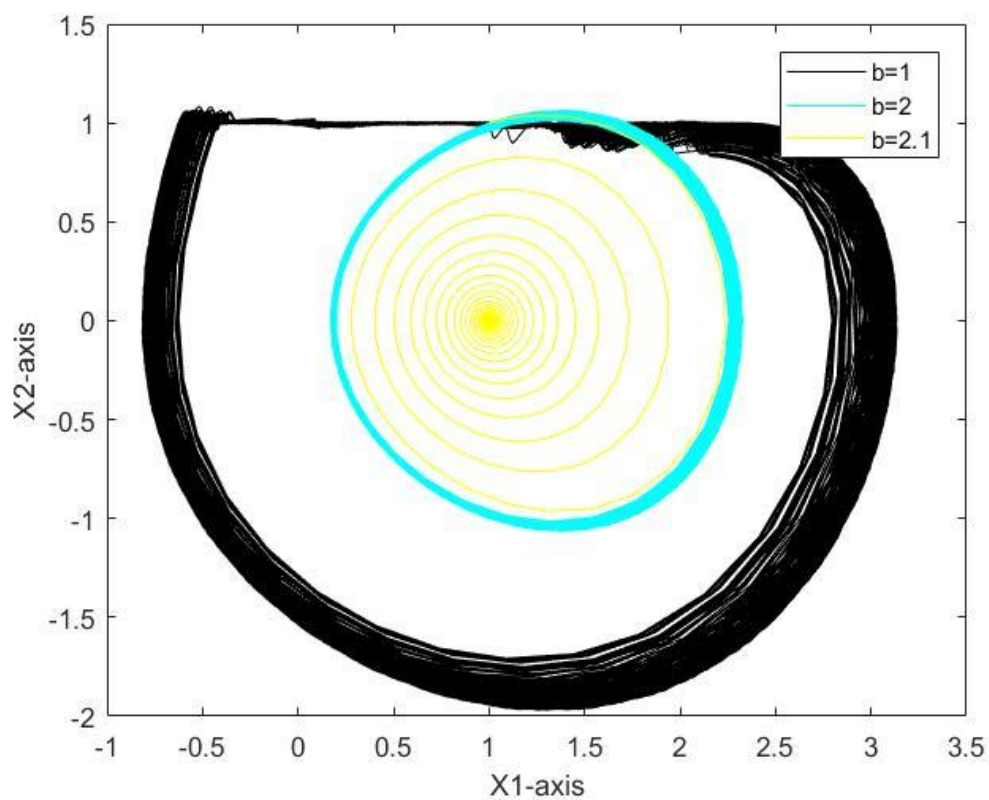
$$[t, x] = ode45(@odefun, [0 \ 20], [2; 0])$$

Στο τέλος της εργασίας θα παραθέσω κομμάτι κώδικα, τόσο του πρώτου, όσο και του δεύτερου μέρους της εργασίας.

Παρακάτω φαίνονται τα φασικά πορτραίτα στο **MATLAB**. Δοκιμάζοντας διαφορετικές αρχικές τιμές, θα τρέχω την προσομοίωση μια φορά για μικρή χρονική διαφορά και μια για μεγαλύτερη, ώστε να γίνεται πιο αντιληπτό το συμπέρασμα που βγαίνει από κάθε plot.



Προσομοίωση για $t=[0\ 25]$, $\gamma=[1\ 1]$

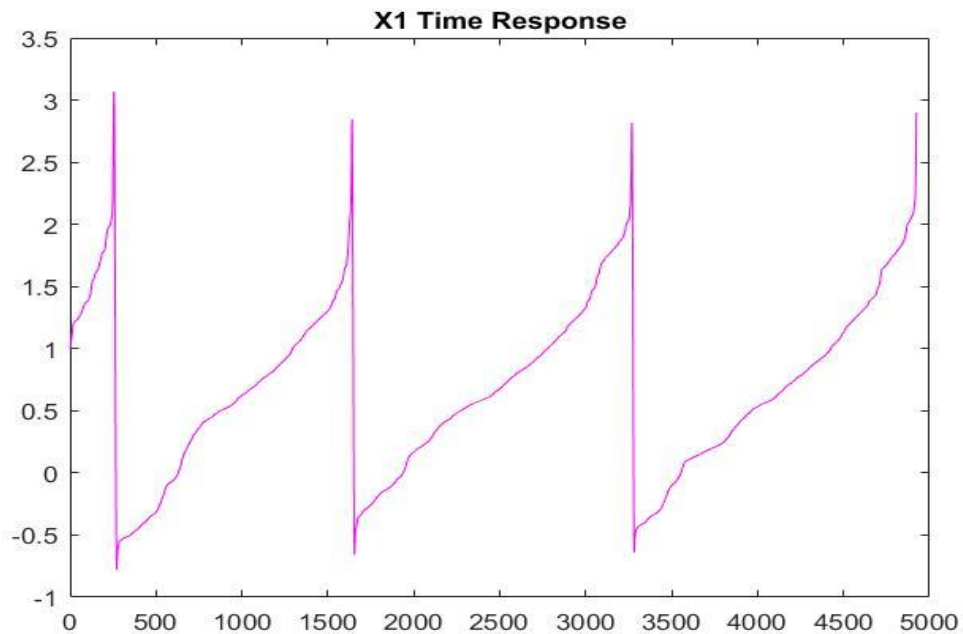


Προσομοίωση για $t=[0\ 2500]$, $\gamma=[1\ 1]$

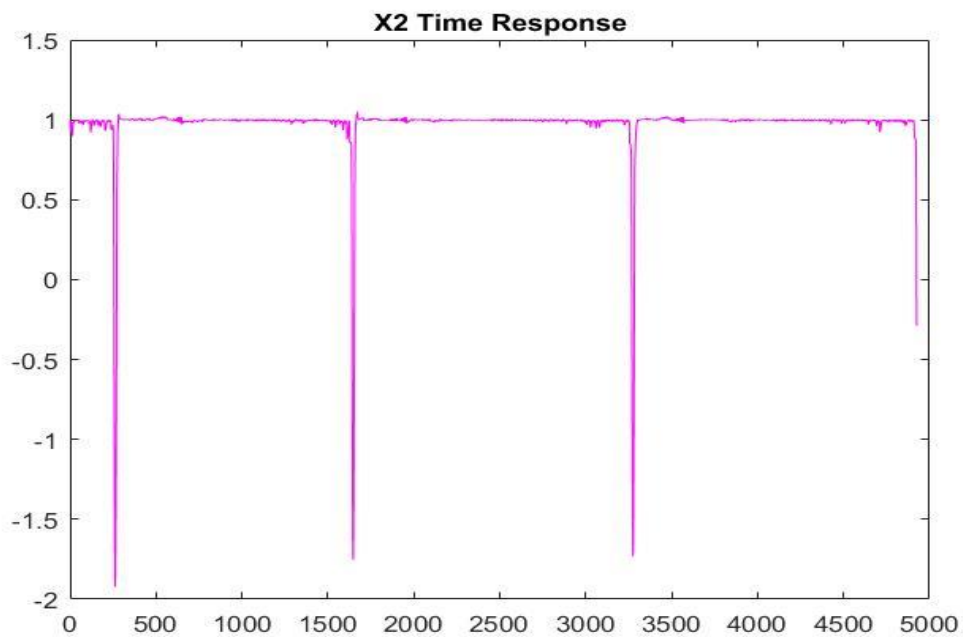
Στα παραπάνω παραδείγματα, έχοντας διαφορετικές αρχικές τιμές χρόνου, αλλά ίδιες αρχικές τιμές x_1, x_2 , βγαίνει το εξής συμπέρασμα :

- Για $b = 1$ έχω αστάθεια.
- Για $b = 2$ δεν μπορώ να συμπεράνω κάτι για την ευστάθεια.
- Για $b = 2.1$ έχω ασυμπτωτική ευστάθεια του Σ.Ι.

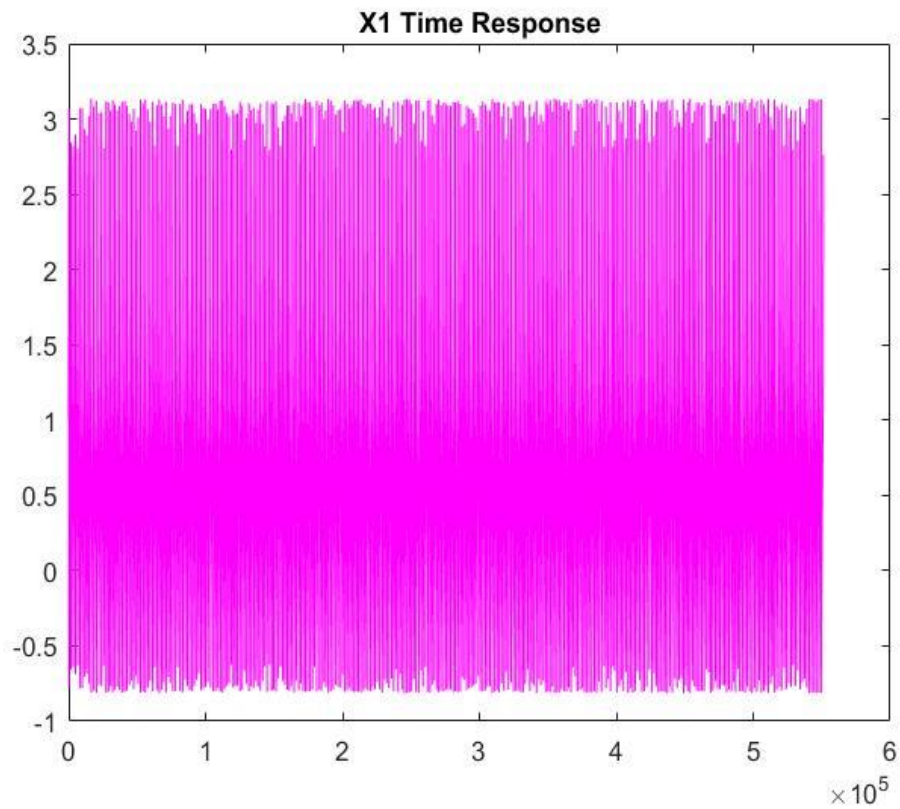
Οι αντίστοιχες χρονικές αποκρίσεις για $b=1$ λοιπόν είναι οι εξής :



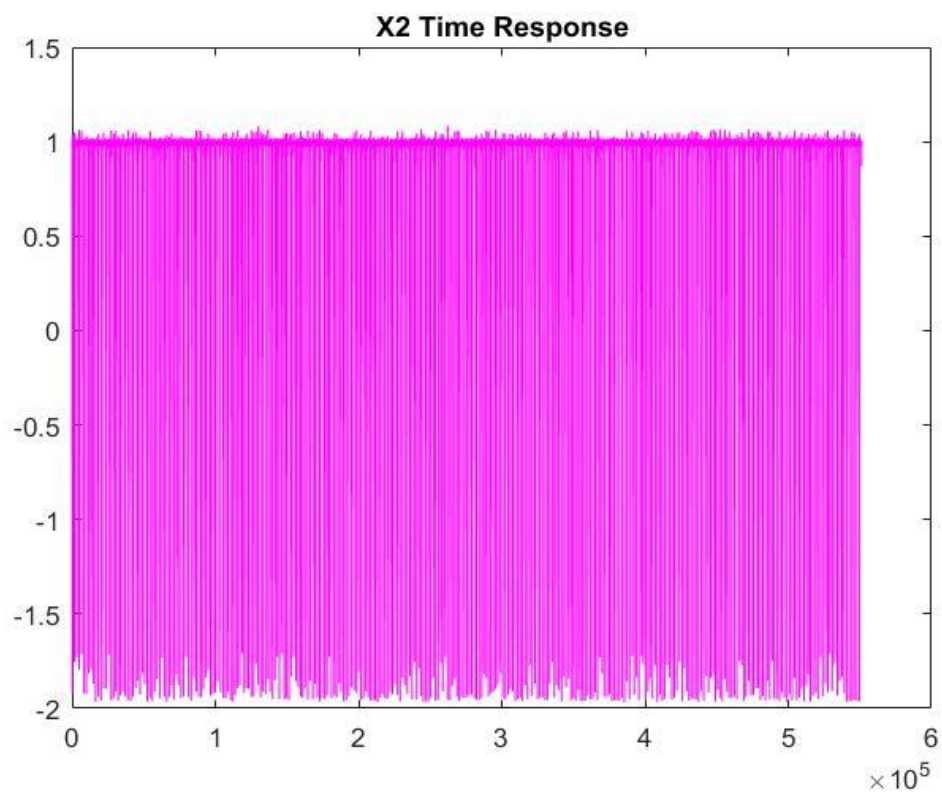
Προσομοίωση για $t=[0 \ 25]$, $y_0=[1 \ 1]$ και $b=1$



Προσομοίωση για $t=[0 \ 25]$, $y_0=[1 \ 1]$ και $b=1$

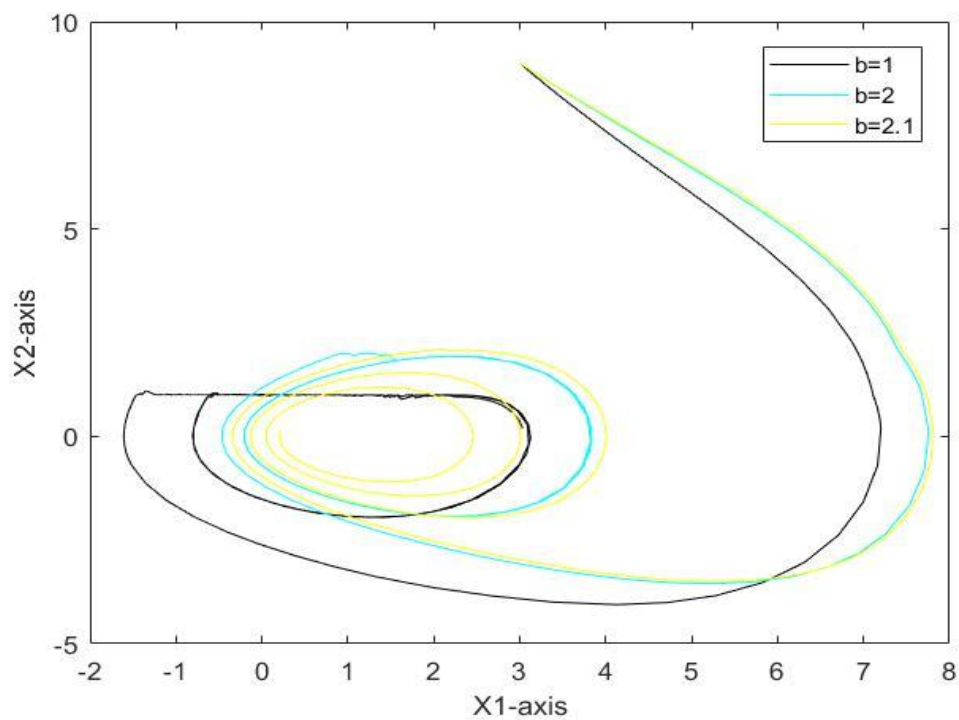


Προσομοίωση για $t=[0 \ 2500]$, $y_0=[1 \ 1]$ και $b=1$

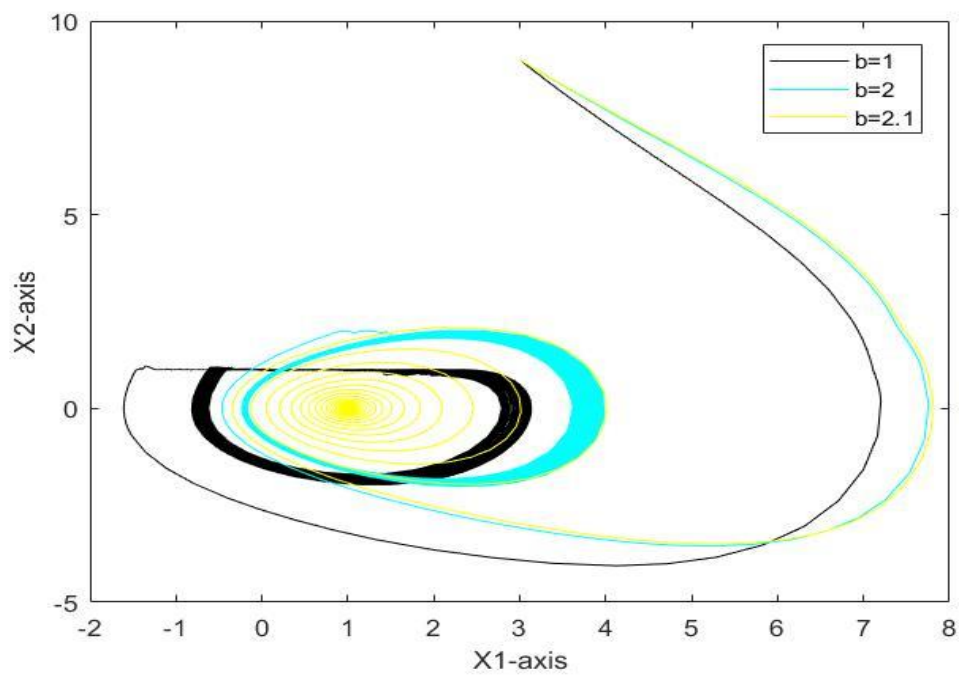


Προσομοίωση για $t=[0 \ 2500]$, $y_0=[1 \ 1]$ και $b=1$

Συνεχίζω λοιπόν τις προσομοιώσεις για διαφορετικές αρχικές τιμές, ώστε να ξανασχολιάσω την ευστάθεια του Σ.Ι.



Προσομοίωση για $t=[0\ 25]$, $\gamma=[3\ 9]$



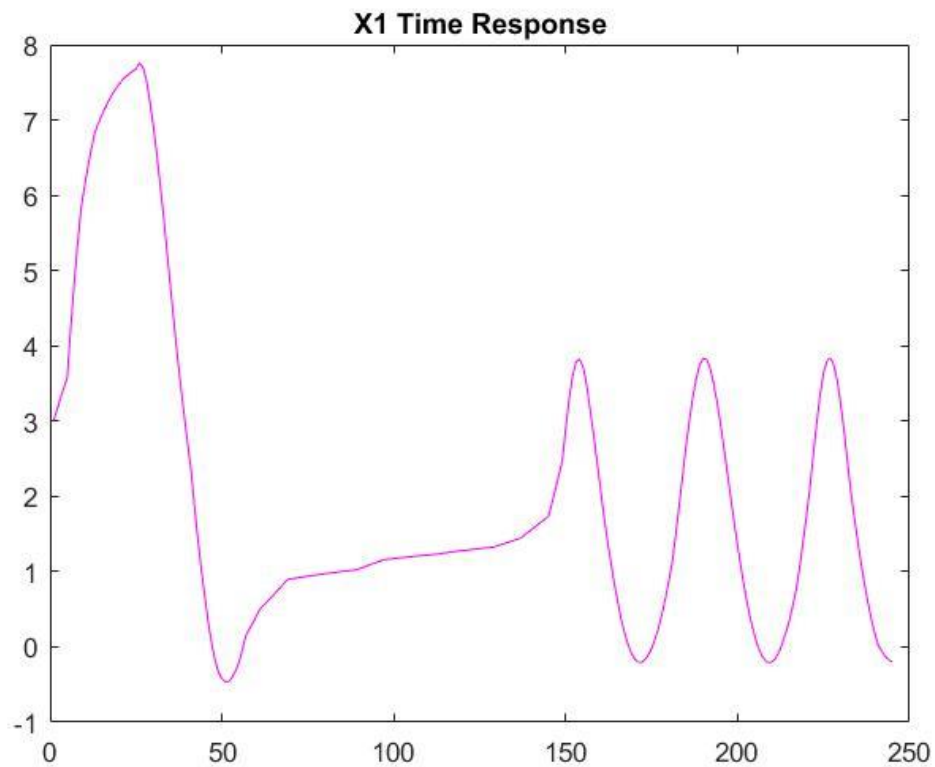
Προσομοίωση για $t=[0\ 2500]$, $\gamma=[3\ 9]$

Όπως παρατηρώ πάλι, τα ίδια συμπεράσματα βγάζω για τις αρχικές τιμές

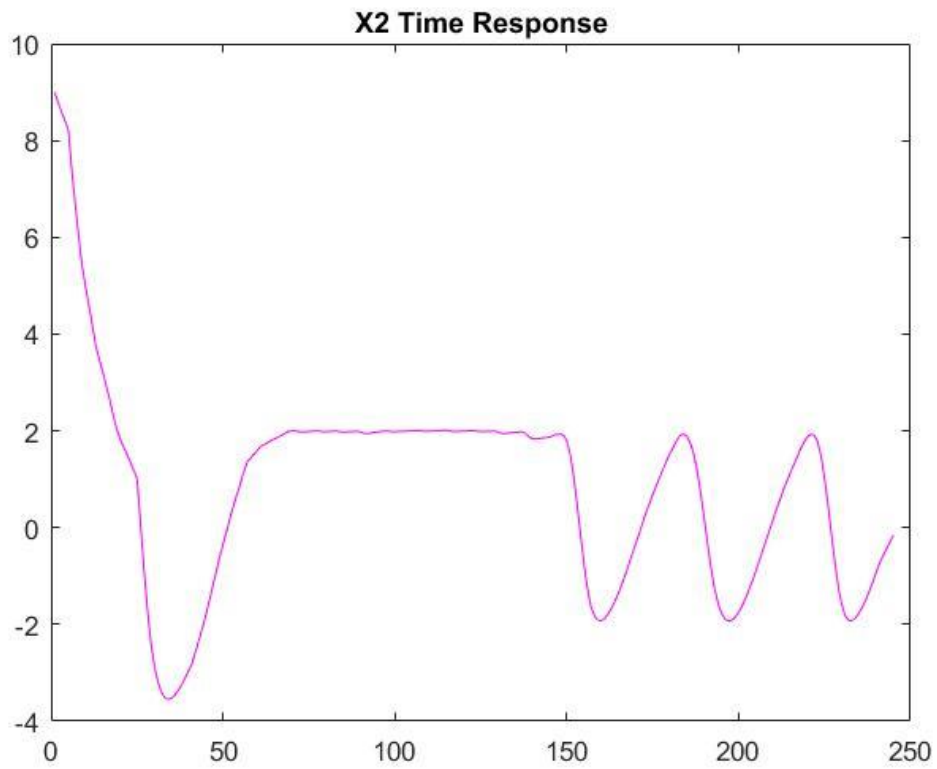
[3 9]. Δηλαδή :

- Για $b = 1$ έχω αστάθεια.
- Για $b = 2$ δεν μπορώ να συμπεράνω κάτι για την ευστάθεια.
- Για $b = 2.1$ έχω ασυμπτωτική ευστάθεια του Σ.Ι.

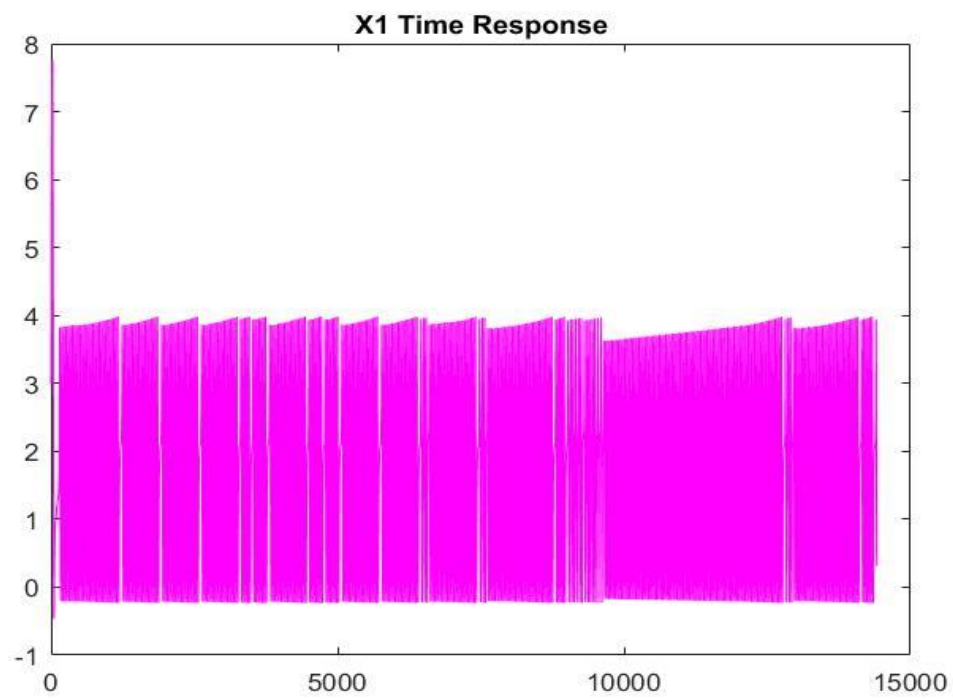
Οι αντίστοιχες χρονικές αποκρίσεις για $b=2$ λοιπόν είναι οι εξής :



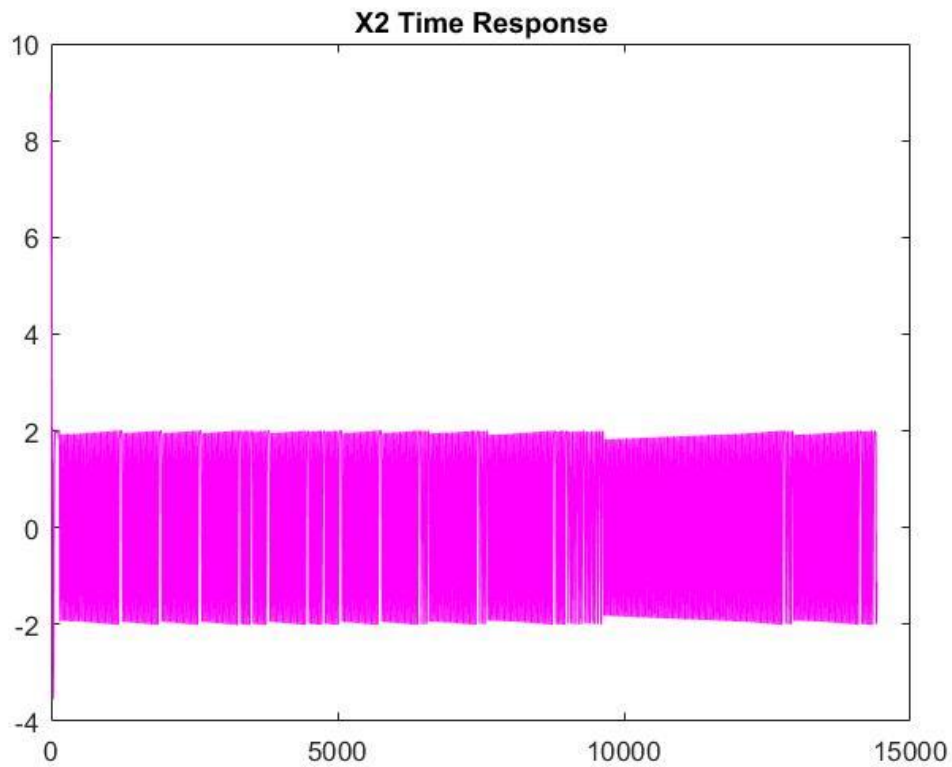
Προσομοίωση για $t=[0 \ 25]$, $y_0=[3 \ 9]$, $b=2$



Προσομοίωση για $t=[0\ 25]$, $\gamma_0=[3\ 9]$, $b=2$

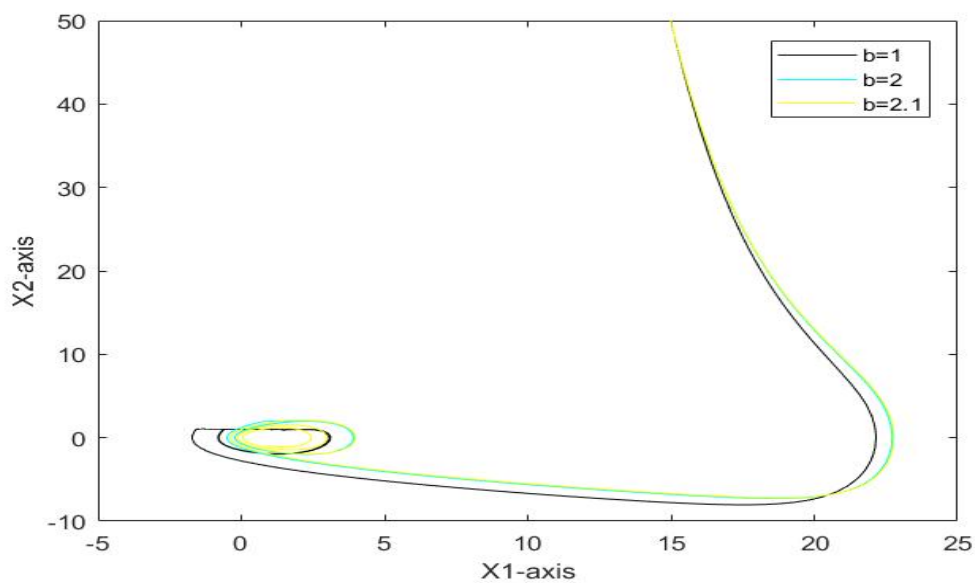


Προσομοίωση για $t=[0\ 2500]$, $\gamma_0=[3\ 9]$, $b=2$

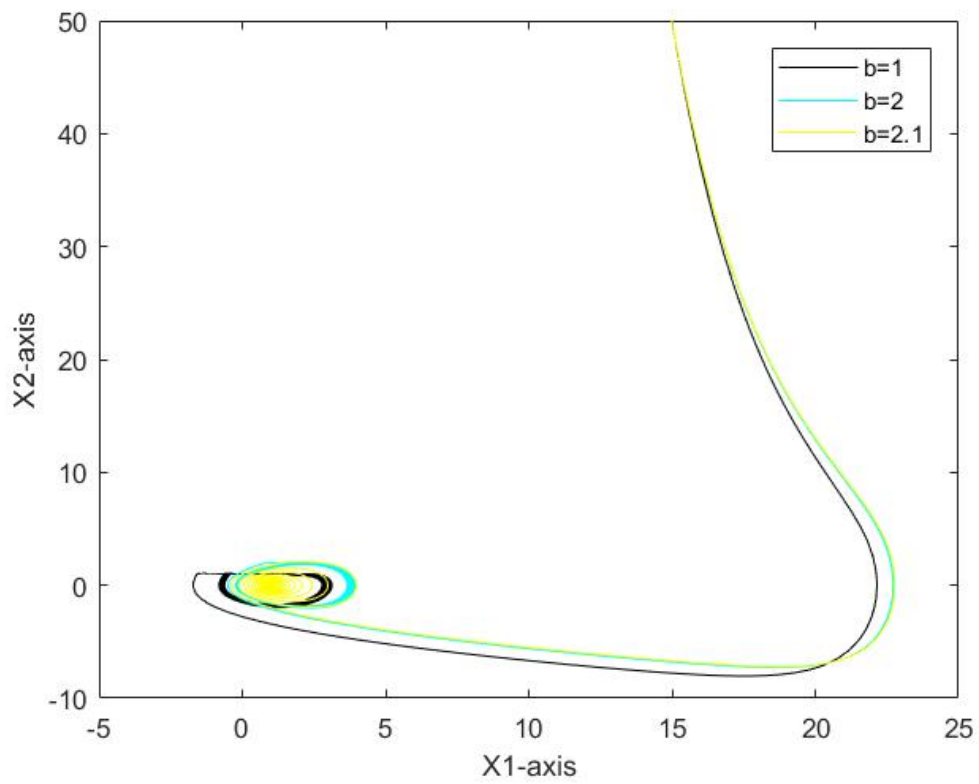


Προσομοίωση για $t=[0 \ 2500]$, $y_0=[3 \ 9]$, $b=2$

Κάνοντας λοιπόν και μια τρίτη προσομοίωση με διαφορετικές αρχικές τιμές για άλλη μια φορά, κατέληξα στο ίδιο συμπέρασμα όσον αφορά την ευστάθεια γύρω από το Σ.Ι. Παρακάτω παρατίθενται τα προαναφερθέντα plots.

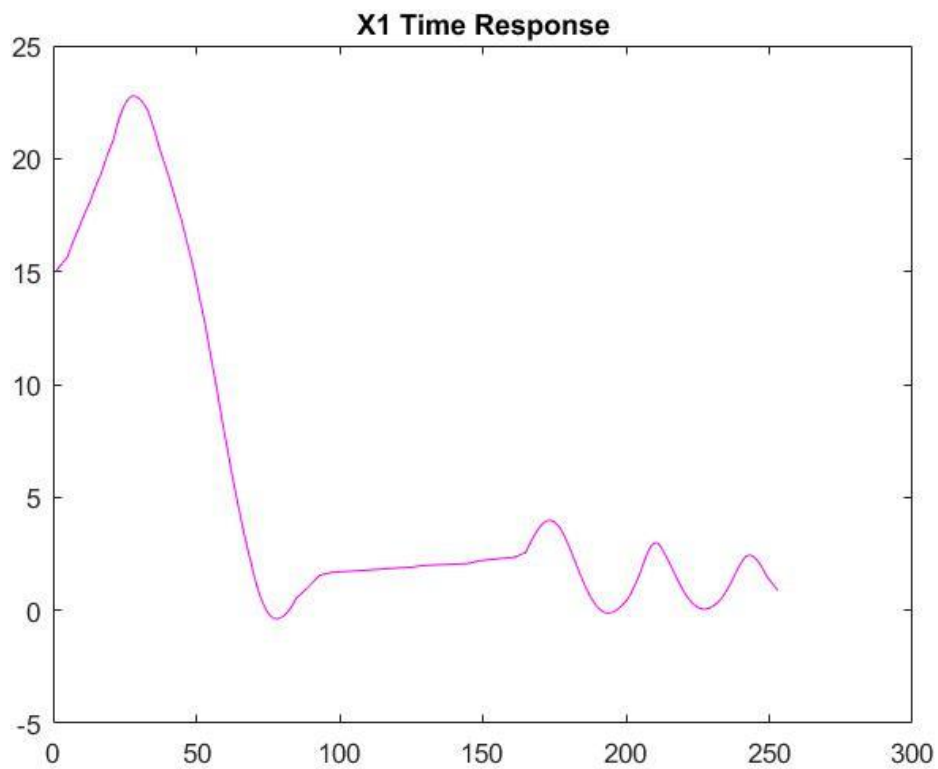


Προσομοίωση για $t=[0 \ 25]$, $y_0=[15 \ 50]$

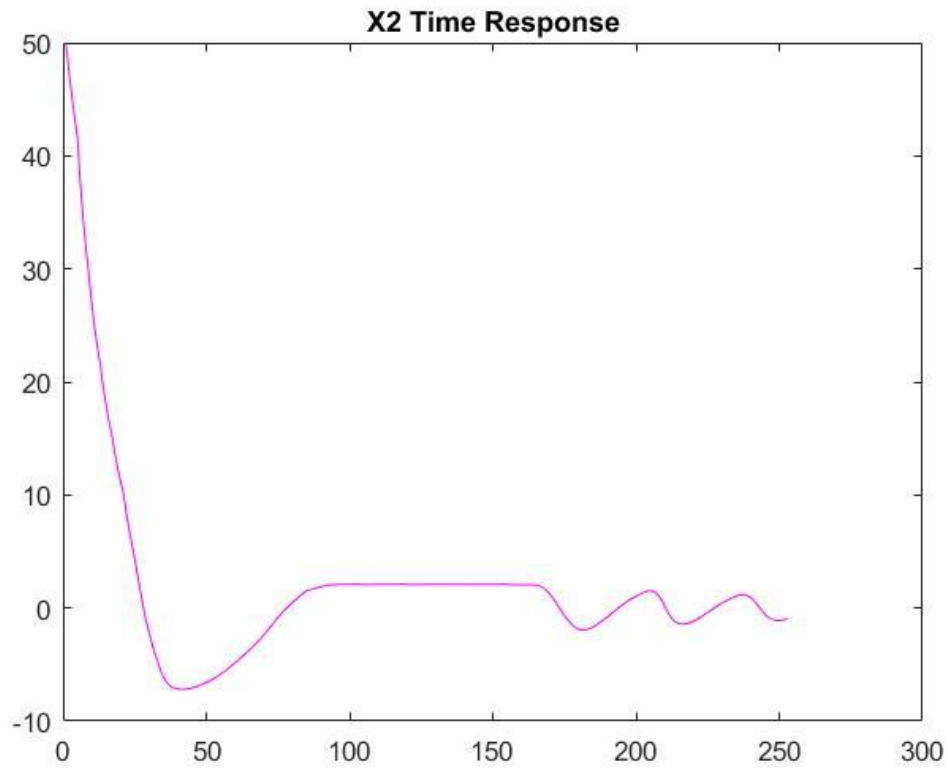


Προσομοίωση για $t=[0 \ 2500]$, $y_0=[15 \ 50]$

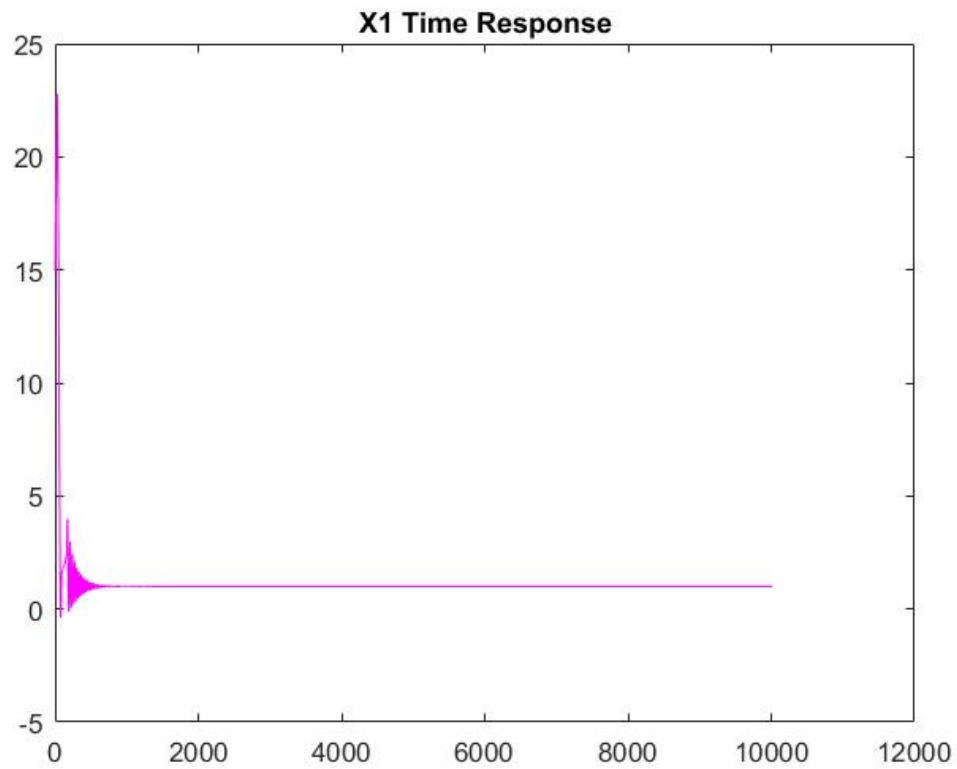
Οι αντίστοιχες χρονικές αποκρίσεις για $b=2.1$ λοιπόν είναι οι εξής :



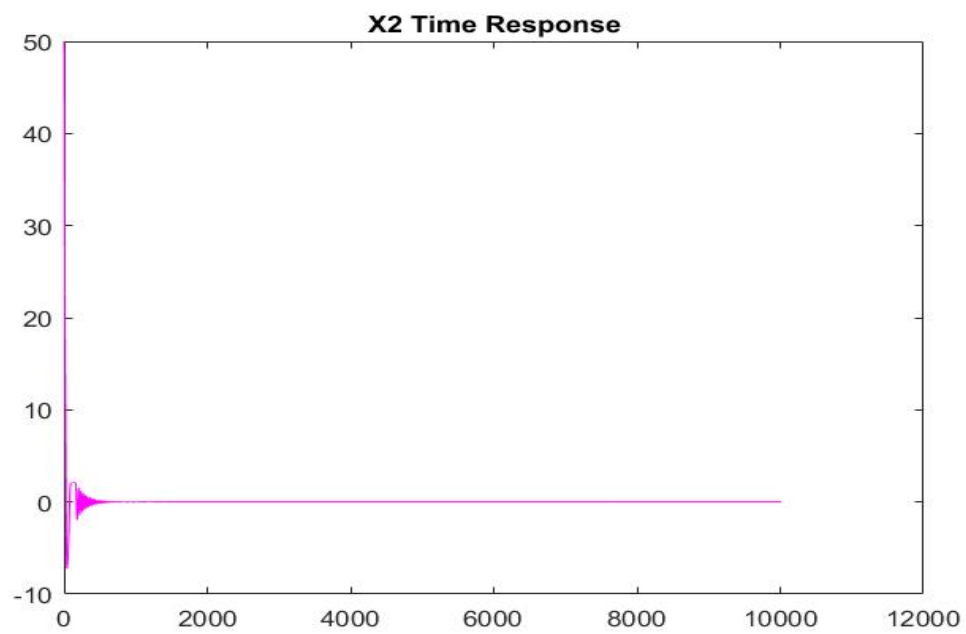
Προσομοίωση για $t=[0\ 25]$, $\gamma_0=[15\ 50]$, $b=2.1$



Προσομοίωση για $t=[0\ 25]$, $\gamma_0=[15\ 50]$, $b=2.1$



Προσομοίωση για $t=[0\ 2500]$, $y_0=[15\ 50]$, $b=2.1$



Προσομοίωση για $t=[0\ 2500]$, $y_0=[15\ 50]$, $b=2.1$

ΕΡΓΑΣΙΑ ΜΕΡΟΣ Β

Α. ΘΕΩΡΗΤΙΚΗ ΑΝΑΛΥΣΗ ΤΟΥ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ

Το σύστημα περιγράφεται από τις εξής εξισώσεις:

$$D\ddot{q} + C(q, \dot{q})\dot{q} + G(q) = K(\theta - q)$$

$$J\ddot{\theta} + B\dot{\theta} + K(\theta - q) = u$$

Γνωρίζοντας από εκφώνηση ότι :

$$D=I_1,$$

$$C=0,$$

$$G=m_1g_1r_1\cos(q_1),$$

$$K=K_1,$$

$$J=J_1,$$

$$B=\mu,$$

$$q=q_1,$$

$$\theta=\theta_1$$

Το παραπάνω σύστημα εξισώσεων μετατρέπεται σε :

$$I_1\ddot{q}_1 + m_1gr_1\cos(q_1) = K_1(\theta_1 - q_1)$$

$$J_1\ddot{\theta}_1 + \mu\dot{\theta}_1 + K_1(\theta_1 - q_1) = u$$

Για να βρω τις εξισώσεις κατάστασης θέτω

$$x_1 = q_1$$

$$x_2 = \dot{q}_1$$

$$x_3 = \theta_1$$

$$x_4 = \dot{\theta}_1$$

Τότε προκύπτει το σύστημα:

$$\dot{x}_1 = x_2$$

$$\dot{x}_2 = \frac{-m_1 g r_1 \cos x_1 + K_1(x_3 - x_1)}{I_1}$$

$$\dot{x}_3 = x_4$$

$$\dot{x}_4 = \frac{u - K_1(x_3 - x_1) - \mu x_4}{J_1}$$

Παρατηρώ ότι προκύπτει η μορφή :

$$\dot{x} = f(x) + g(x) u$$

Για να ελέγξω αν το παραπάνω σύστημα είναι γραμμικοποιήσιμο πρέπει να ελέγξω αν ο εξής πίνακας

$$A = [g \quad a\partial f g \quad a\partial f^2 g \quad a\partial f^3 g]$$

είναι γραμμικά ανεξάρτητος και αν ο

$$B = [g \quad a\partial f g \quad a\partial f^2 g]$$

είναι ενελικτικός.

$$A_1 = a\partial f g = -\nabla f g = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \frac{-1}{J_1} \\ \frac{\mu}{J_1^2} \end{bmatrix}$$

$$A_2 = a\partial f^2 g = -\nabla f A_1 = \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{K_1}{J_1 I_1} \\ \frac{-\mu}{J_1^2} \\ \frac{-K_1}{J_1^2} + \frac{\mu^2}{J_1^3} \end{bmatrix}$$

$$A3 = a\partial f^3 g = -\nabla f A2 = \begin{bmatrix} \frac{-K1}{J1K1} \\ \frac{K1\mu}{I1J1^2} \\ \frac{K1}{J1^2} \frac{\mu^2}{J1^3} \\ \frac{-K1\mu}{J1^3} + \frac{\mu^3}{J1^4} - \frac{K1\mu}{J1^3} \end{bmatrix}$$

Άρα ο πίνακας A που προκύπτει είναι ο εξής:

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & \frac{-K1}{J1K1} \\ 0 & 0 & \frac{K1}{J1I1} & \frac{K1\mu}{I1J1^2} \\ 0 & \frac{-1}{J1} & \frac{-\mu}{J1^2} & \frac{K1}{J1^2} \frac{\mu^2}{J1^3} \\ \frac{1}{J1} & \frac{\mu}{J1^2} & \frac{-K1}{J1^2} + \frac{\mu^2}{J1^3} & \frac{-K1\mu}{J1^3} + \frac{\mu^3}{J1^4} - \frac{K1\mu}{J1^3} \end{bmatrix}$$

Αφού ο A είναι κάτω τριγωνικός πίνακας, τότε η $\det(A)$ είναι ίση με το γινόμενο των στοιχείων της κύριας διαγωνίου, δηλαδή :

$$\det(A) = \left(\frac{1}{J1}\right) * \left(\frac{-1}{J1}\right) * \left(\frac{K1}{J1I1}\right) * \left(\frac{-K1}{J1I1}\right) = \frac{K1^2}{J1^4 I1^2}$$

Έτσι για $K1 \neq 0$ και $I1, J1 < \infty$ η $\det(A) \neq 0$, άρα $\text{rank}(A)=4$.

Ο B είναι αναξάρτητος από τα x άρα το σύνολο είναι ενελεκτικό.

$$B = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{K1}{J1I1} \\ 0 & \frac{-1}{J1} & \frac{-\mu}{J1^2} \\ \frac{1}{J1} & \frac{\mu}{J1^2} & \frac{-K1}{J1^2} + \frac{\mu^2}{J1^3} \end{bmatrix}$$

Άρα το σύστημα είναι γραμμικοποιήσιμο.

Αρκεί τώρα να βρω z διάνυσμα που γραμμικοποιεί το σύστημα.

Για να βρούμε το πρώτο στοιχείο του διανύσματος z λύνουμε το σύστημα που εμπλέκει τις μερικές παραγώγους το z_1 .

Αρχικά θέλω να ισχύει :

$$L_g z_1 = 0$$

$$L_{a\partial f g} z_1 = 0$$

$$L_{a\partial f^2 g} z_1 = 0$$

$$L_{a\partial f^3 g} z_1 \neq 0$$

Και

$$\frac{\partial z_1}{\partial x_2} = 0$$

$$\frac{\partial z_1}{\partial x_3} = 0$$

$$\frac{\partial z_1}{\partial x_4} = 0$$

$$\frac{\partial z_1}{\partial x_1} \neq 0$$

Ακολουθώ γραμμικοποίηση εισόδου-κατάστασης. Η απλούστερη λύση στις παραπάνω εξισώσεις είναι $z_1 = x_1$. Οι άλλες καταστάσεις μπορούν να ληφθούν από το z_1 .

Έχουμε δηλαδή

$$z = [z_1 \ L_f z_1 \ L_{f^2} z_1 \ L_{f^3} z_1]^T = [z_1 \ \nabla z_1 f \ \nabla^2 z_1 f \ \nabla^3 z_1 f]^T =$$

$$= \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ -\frac{m_1 g r_1}{I_1} * \cos(x_1) + \frac{k_1}{I_1} * (x_3 - x_1) \\ \frac{m_1 g r_1}{I_1} * \sin(x_1) * x_2 + \frac{k_1}{I_1} * (x_4 - x_2) \end{bmatrix}$$

Όπου

$$z_2 = \nabla z_1 f = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} x_2 \\ -\frac{m_1 g r_1}{l_1} * \cos(x_1) + \frac{k_1}{l_1} * (x_3 - x_1) \\ x_4 \\ -\frac{\mu}{l_1} * x_4 - \frac{k_1}{l_1} * (x_3 - x_1) \end{bmatrix} = x_2$$

$$z_3 = \nabla z_2 f = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} * f = -\frac{m_1 g r_1}{l_1} * \cos(x_1) + \frac{k_1}{l_1} * (x_3 - x_1)$$

$$\begin{aligned} z_4 = \nabla z_3 f &= \begin{bmatrix} \frac{m_1 g r_1}{l_1} * \sin(x_1) - \frac{k_1}{l_1} & 0 & \frac{k_1}{l_1} & 0 \end{bmatrix}^T * f = \\ &= \frac{m_1 g r_1}{l_1} * \sin(x_1) * x_2 + \frac{k_1}{l_1} * (x_4 - x_2) \end{aligned}$$

Άρα $\dot{z}_1 = z_2$

$$\dot{z}_2 = z_3$$

$$\dot{z}_3 = z_4$$

$$\dot{z}_4 = \frac{dz_4}{dx} * \frac{dx}{dt} = \frac{dz_4}{dx} * (f + g * u) = \nabla z_4 f = \nabla z_4 g u$$

$$u = (v - \nabla z_4 f) / \nabla z_4 g$$

$$\underline{\dot{z}_4 = v}$$

$$\begin{aligned} \nabla z_4 f &= \begin{bmatrix} \frac{m_1 g r_1}{l_1} * \cos(x_1) * x_2 \\ \frac{m_1 g r_1}{l_1} * \sin(x_1) - \frac{k_1}{l_1} \\ 0 \\ \frac{k_1}{l_1} \end{bmatrix} * f = \\ &= \frac{m_1 g r_1}{l_1} * \cos(x_1) * x_2^2 + \left(\frac{m_1 g r_1}{l_1} * \sin(x_1) - \frac{k_1}{l_1} \right) * \left(-\frac{m_1 g r_1}{l_1} * \cos(x_1) + \frac{k_1}{l_1} * \right. \\ &\quad \left. (x_3 - x_1) \right) + \frac{k_1}{l_1} * \left(-\frac{\mu}{l_1} * x_4 - \frac{k_1}{l_1} * (x_3 - x_1) \right) = \\ &= \frac{m_1 g r_1}{l_1} * \cos(x_1) * (x_2^2 - \frac{m_1 g}{l_1} * \sin(x_1) + \frac{k_1}{l_1}) + \frac{k_1 * (x_3 - x_1)}{l_1^2} * (m_1 g r_1 \sin(x_1) - \\ &\quad k_1) - \frac{k_1}{l_1 * J_1} * (k_1 * (x_3 - x_1) + \mu x_4) = a(x) \end{aligned}$$

$$\nabla z g = \begin{bmatrix} \frac{m1gr1}{I1} * \cos(x1) * x2 & \frac{m1gr1}{I1} * \sin(x1) - \frac{k1}{I1} & 0 & \frac{k1}{I1} \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ \frac{1}{J1} \end{bmatrix} = \frac{k1}{I1 * J1}$$

Η $z(v)$ είναι γενικός διαφομορφισμός, δηλαδή η Ιακωβιανή ∇z .

$$\nabla z = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\frac{m1gr1 * \sin(x1) - k1}{I1} & \frac{k1}{I1} & 1 & 0 \\ -\frac{m1gr1}{I1} * \cos(x1) * x2 & \frac{m1gr1 * \sin(x1) - k1}{I1} & 0 & \frac{k1}{I1} \end{bmatrix}$$

Αφού

$$\det(\nabla z) \neq 0,$$

μπορώ να γυρίσω στις αρχικές τιμές.

Στην συνέχεια πρέπει να βρω την είσοδο μέσω παρακολούθησης τροχιάς.

$$qd1 = 0.1 + 0.5 \sin(t)$$

$$z = \begin{bmatrix} z1 \\ \dot{z1} \\ \ddot{z1} \\ \dddot{z1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z1 \\ z2 \\ z3 \\ z4 \end{bmatrix}$$

$$V = xd^{(4)} - k0 * e - k1 * \dot{e} - k2 * \ddot{e} - k3 \ddot{\ddot{e}}$$

Όπου

$$V = xd^{(4)} - k0 * (z1 - xd) - k1 * (z2 - \dot{xd}) - k2 * (z3 - \ddot{xd}) - k3(z4 - \ddot{\ddot{xd}})$$

$$\text{Βάζω είσοδο στο } \dot{z}^4 \text{ και προκύπτει πίνακας } A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -k0 & -k1 & -k2 & -k3 \end{bmatrix}$$

Θέλουμε οι πόλοι να είναι στο $(s + 10)^4$ και η ορίζουσα που προκύπτει είναι:

$$s^4 + 40s^3 + 600s^2 + 4000s + 10^4$$

$$s^4 + k3s^3 + k2s^2 + k1s + k0$$

Εξισώνω τούς συντελεστές και προκύπτει ότι: $k0 = 10^4$

$$k_1 = 4000$$

$$k_2 = 600$$

$$k_3 = 40$$

Όσον αφορά το ερώτημα 2γ, έχω να υλοποιήσω έλεγχο ολίσθησης σφάλματος. Ορίζω επιφάνεια ολίσθησης S και σφάλμα παρακολούθησης e , όπου :

$$S(t) = (D + \lambda)n - 1e = \ddot{e} + 3\ddot{\lambda} + 3\dot{\lambda}^2 + \lambda^3 e \quad \mu e \quad e = x_d - x$$

$$X = [x_1 \quad \dot{x}_1 \quad \ddot{x}_1 \quad \dddot{x}_1] =$$

$$\begin{bmatrix} x_1 & x_2 & \frac{-m_1 g r_1}{I_1} \cos(x_1) + \frac{k_1}{I_1} (x_3 - x_1) & \frac{m_1 g r_1}{I_1} \sin(x_1) x_2 + \frac{k_1}{I_1} (x_4 - x_2) \end{bmatrix}$$

$$X_d = [x_d \quad \dot{x}_d \quad \ddot{x}_d \quad \dddot{x}_d] = [0.1 + 0.5 \sin(t) \quad 0.5 \cos(t) \quad -0.5 \sin(t) \quad -0.5 \cos(t)]$$

Η δυναμική του καθεστώτος ολίσθησης γράφεται $s = 0$. Συνεπώς :

$$\dot{s}(t) = 0 \Rightarrow e^{(4)} + 3\ddot{\lambda} + 3\dot{\lambda}^2 + \lambda^3 \dot{e} \Rightarrow x_1^{(4)} - x_d^{(4)} + 3\ddot{\lambda} + 3\dot{\lambda}^2 + \lambda^3 \dot{e} = 0$$

$$\begin{aligned} x_1^{(4)} = & \frac{m_1 g r_1}{I_1} \cos(x_1) x_2^2 + \frac{m_1 g r_1}{I_1} \sin(x_1) \left(\frac{\frac{-m_1 g r_1}{I_1} \cos(x_1) + \frac{k_1}{I_1} (x_3 - x_1)}{I_1} \right) \\ & + \frac{k_1}{I_1} \left(\frac{-\mu x_4 - k_1 (x_3 - x_1) + u}{J_1} \right) + \frac{m_1 g r_1 \cos(x_1) - k_1 (x_3 - x_1)}{I_1} \end{aligned}$$

Λύνοντας ως προς u (θεωρώντας γνωστή δυναμική) βρίσκουμε την ισοδύναμη είσοδο ελέγχου u_{eq} που διατηρεί το καθεστώς ολίσθησης.

$$u = \hat{u}_{eq} - \rho g(s)$$

$$\begin{aligned} (J_1 * \dot{x}_4) + \mu x_4 + k_1 (x_3 - x_1) \\ = - \left(\frac{\hat{f}_1 \hat{m}_1 g \hat{r}_1}{\hat{k}_1} \right) \cos(x_1) x_2^2 \\ - \left(\frac{\hat{f}_1 \hat{m}_1 g \hat{r}_1}{\hat{k}_1} \right) \sin(x_1) \left(\frac{-\hat{m}_1 g \hat{r}_1 \cos(x_1) + \frac{\hat{k}_1 (x_3 - x_1)}{\hat{I}_1}}{\hat{I}_1} \right) + \hat{\mu} x_4 \\ - \hat{k}_1 (x_3 - x_1) - \frac{\hat{f}_1}{\hat{k}_1} \left(\hat{m}_1 g \hat{r}_1 \cos(x_1) - \hat{k}_1 (x_3 - x_1) \right) + \frac{\hat{f}_1 \hat{I}_1}{\hat{k}_1} x_d^{(4)} \\ - \frac{\hat{f}_1 \hat{I}_1}{\hat{k}_1} (3\ddot{\lambda} + 3\dot{\lambda}^2 + \lambda^3 \dot{e}) \end{aligned}$$

Ορίζω $V = s^2$, θετικά ορισμένη συνάρτηση Lyapunov με $\dot{V} = s\dot{s}$.

Αρκεί λοιπόν να επιλέξουμε την είσοδο ελέγχου u έτσι ώστε :

$$\frac{I_1 \cdot J_1}{k_1} s\dot{s} \leq -c|s|, \quad c > 0$$

Γνωστή και ως : ΣΥΝΘΗΚΗ ΟΛΙΣΘΗΣΗΣ

Ορίζω τις μεταβλητές :

$$A = \frac{J_1 \cdot m_1 \cdot g \cdot r_1}{k_1} - \frac{\hat{J}_1 \cdot \hat{m}_1 \cdot g \cdot \hat{r}_1}{\hat{k}_1}$$

$$B = \frac{J_1 \cdot m_1^2 \cdot g^2 \cdot r_1^2}{k_1 \cdot I_1} - \frac{\hat{J}_1 \cdot \hat{m}_1^2 \cdot g^2 \cdot \hat{r}_1^2}{\hat{k}_1 \cdot \hat{I}_1}$$

$$\Gamma = \frac{J_1 \cdot m_1 \cdot g \cdot r_1}{I_1^2} - \frac{\hat{J}_1 \cdot \hat{m}_1 \cdot g \cdot \hat{r}_1}{\hat{I}_1^2}$$

$$\Delta = J_1 - \hat{J}_1$$

$$E = \mu - \hat{\mu}$$

$$Z = k_1 - \hat{k}_1$$

$$H = \frac{I_1 \cdot J_1}{k_1} - \frac{\hat{I}_1 \cdot \hat{J}_1}{\hat{k}_1}$$

Και

$$\begin{aligned} \rho = & |\cos(x_1)| * |x_2|^2 * |A| - |\sin(x_1)| * |\cos(x_1)| * |B| + |\sin(x_1)| * |x_3 - x_1| \\ & * |\Gamma| + |\cos(x_1)| * |A| - |x_3 - x_1| * |\Delta| - |x_4| * |E| + |x_3 - x_1| \\ & * |Z| - |x d^{(4)}| * |H| + |3\bar{e}\lambda + 3\bar{e}\lambda^2 + \lambda\ddot{e}| * |H| + c \end{aligned}$$

Άρα,

$$\frac{I1 * J1}{k1} s\dot{s} \leq -c|s|$$

Γ)ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΣΤΟ MATLAB

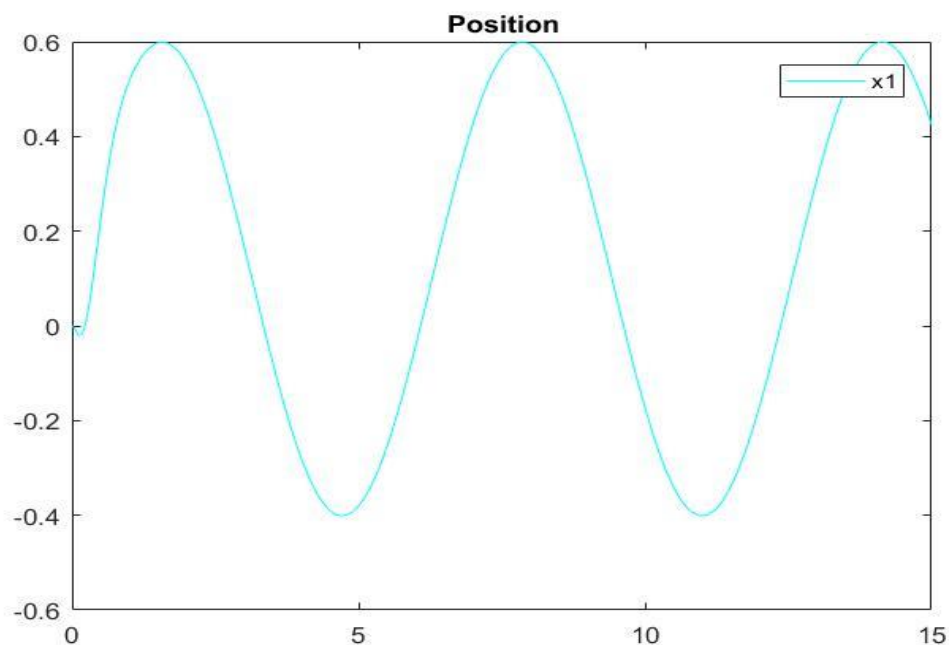
1. Στο πρώτο ερώτημα της εργασίας καλούμαι να προσομοιώσω το δοσμένο σύστημα στο MATLAB . Αυτό έγινε για μια ακόμη φορά , με τη βοήθεια της συνάρτησης :

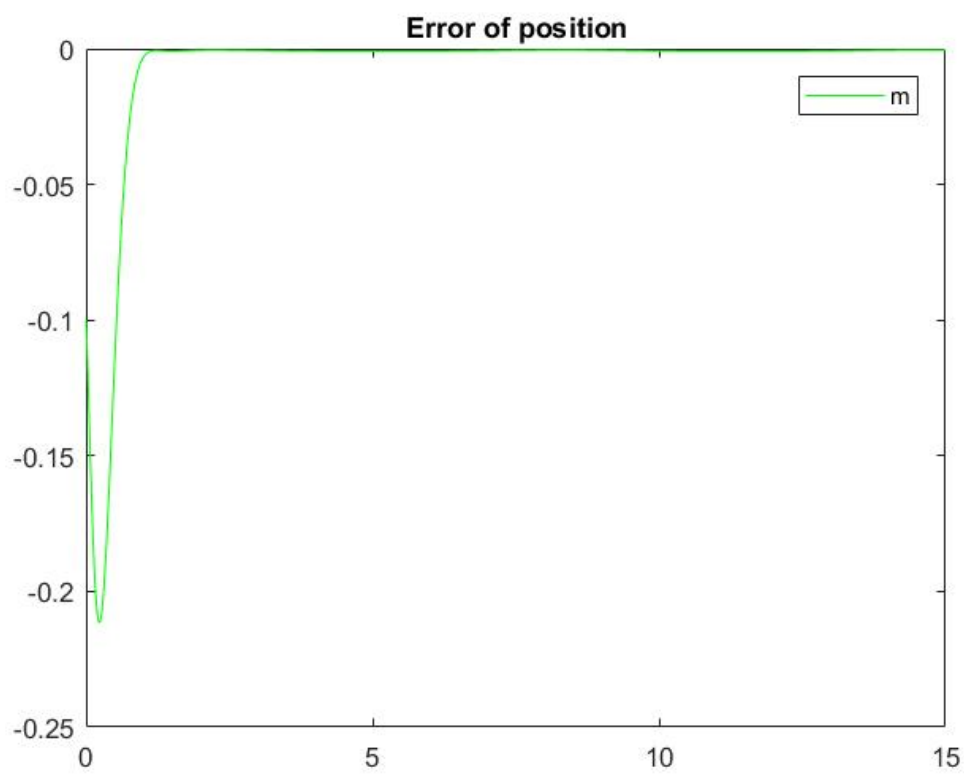
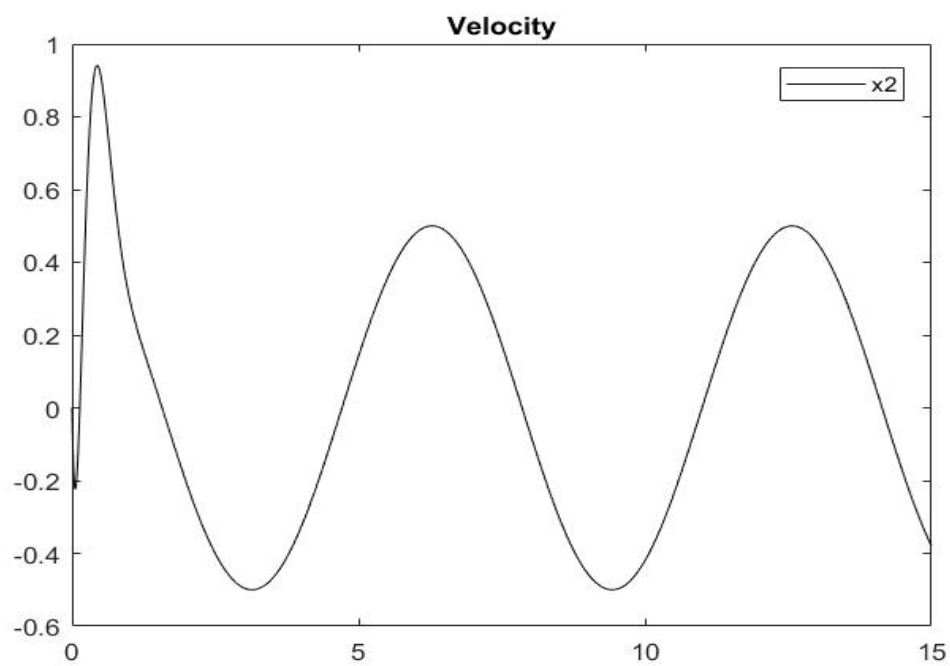
$$[t,x] = ode45(@odefun, [0 20], [2; 0])$$

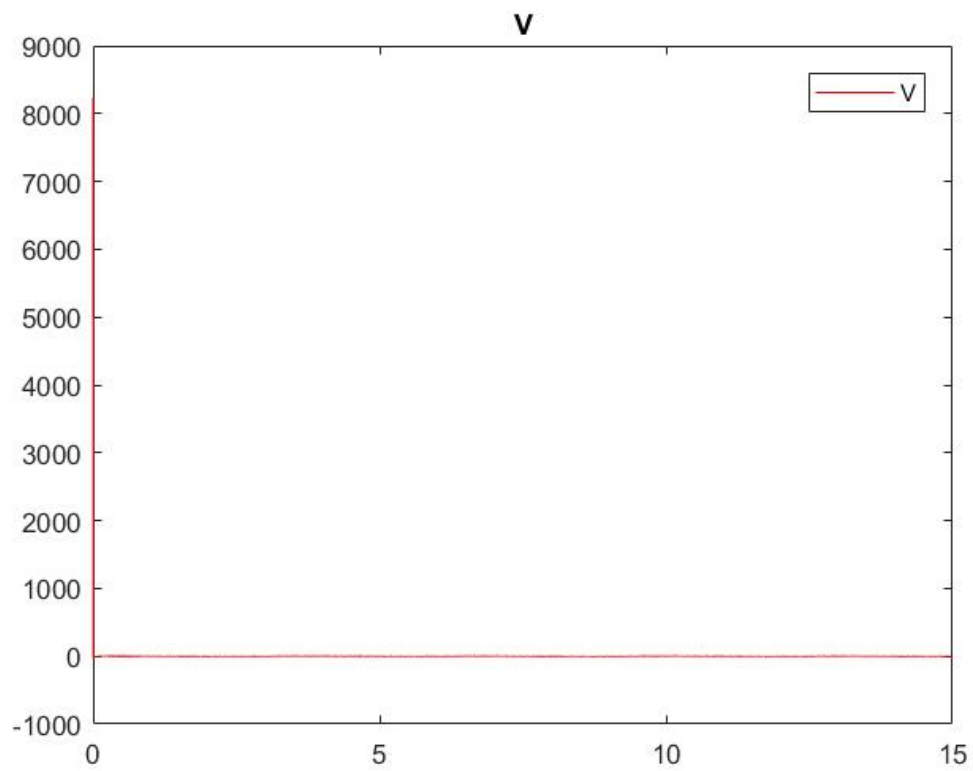
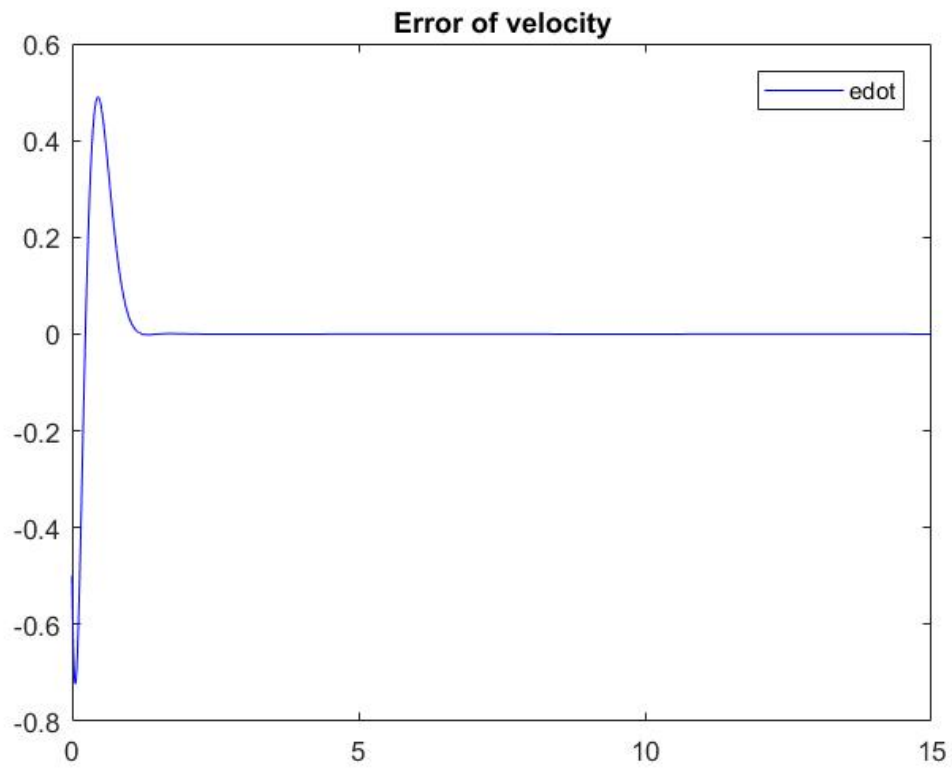
Οι τιμές των παραμέτρων που δόθηκαν στην εκφώνηση , μεταφέρθηκαν στο MATLAB και οι προσομοιώσεις έχουν την εξής μορφή.

ΑΡΧΙΚΕΣ ΤΙΜΕΣ ΣΕ ΟΛΑ ΤΑ ΕΡΩΤΗΜΑΤΑ ΟΡΙΖΟΝΤΑΙ ΤΑ ΠΑΡΑΚΑΤΩ :

$$\begin{aligned} time &= [0 \ 15] \\ initial \ Conditions &= [0 \ 0 \ 0 \ 0] \end{aligned}$$







Βλέπω ότι στα διαγράμματα Position & Velocity , η τροχιά που ακολουθήθηκε είναι η δοσμένη

$$qd1 = 0.1 + 0.5\sin(t)$$

Αυτό το καταλαβαίνω καθώς ακολουθεί την ημιτονοειδή μορφή με το ανάλογο πλάτος. Τέλος παρατηρώ ότι το σφάλμα μετά από κάποιο χρονικό διάστημα σταθεροποιείται σε έναν αριθμό , ο οποίος είναι της τάξης 10^{-4} . Είναι ένα αρκετά ικανοποιητικό σφάλμα, καθώς όπως θα δούμε στη συνέχεια της εργασίας, με αλλαγή των δοθέντων παραμέτρων υπάρχει σημαντική αύξηση στο σφάλμα.

2. Σε αυτό το ερώτημα ζητήθηκε να χρησιμοποιηθούν οι εκτιμήσεις παραμέτρων , και όχι οι ακριβείς τιμές τους. Για αυτό τον λόγο , προσομοίωσα το σύστημα για τρεις διαφορετικούς συνδυασμούς :

- Τιμές οι οποίες βρίσκονται πιο κοντά στο κάτω όριο των εκτιμήσεων.
- Τιμές οι οποίες βρίσκονται πιο κοντά στο άνω όριο των εκτιμήσεων.

Πρώτη προσομοίωση

Επιλέγω τις παρακάτω τιμές :

$$I = 4.5;$$

$$m = 19.5;$$

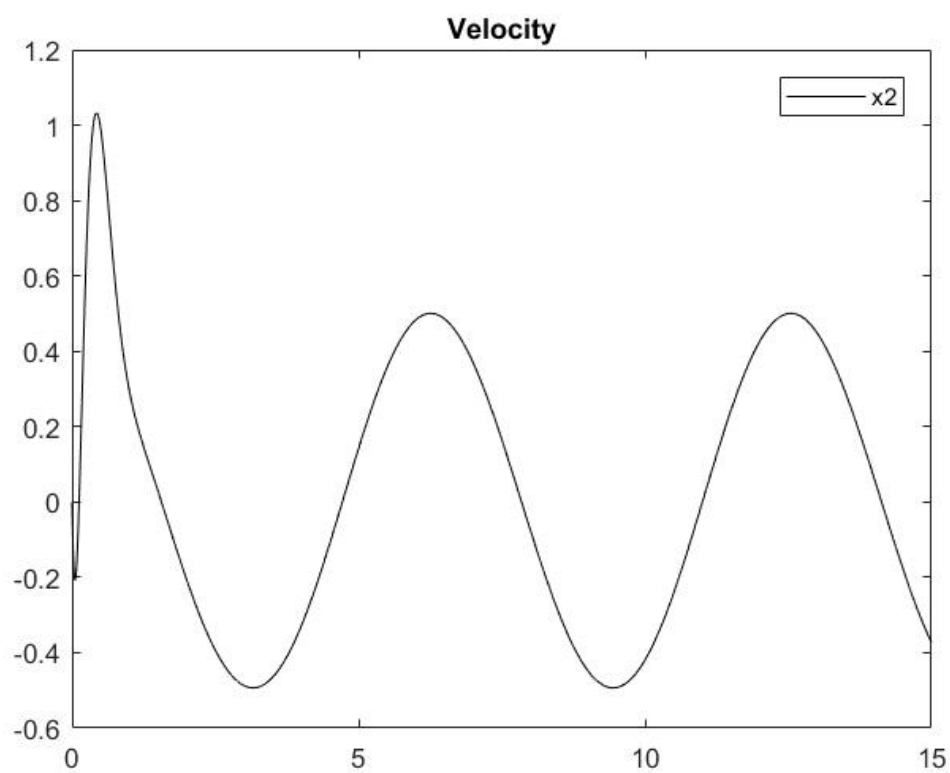
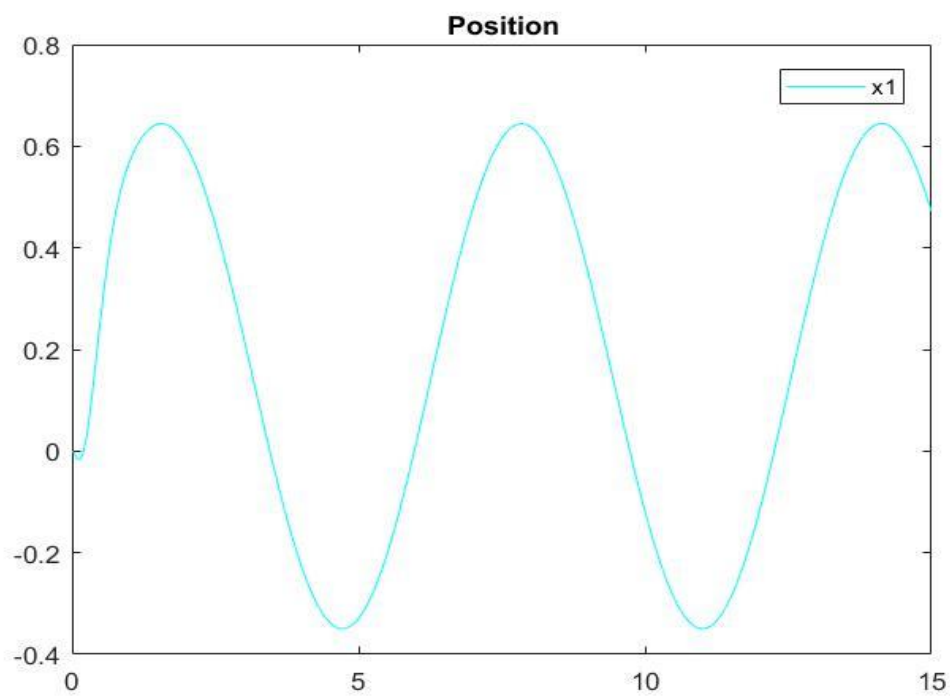
$$r = 0.23;$$

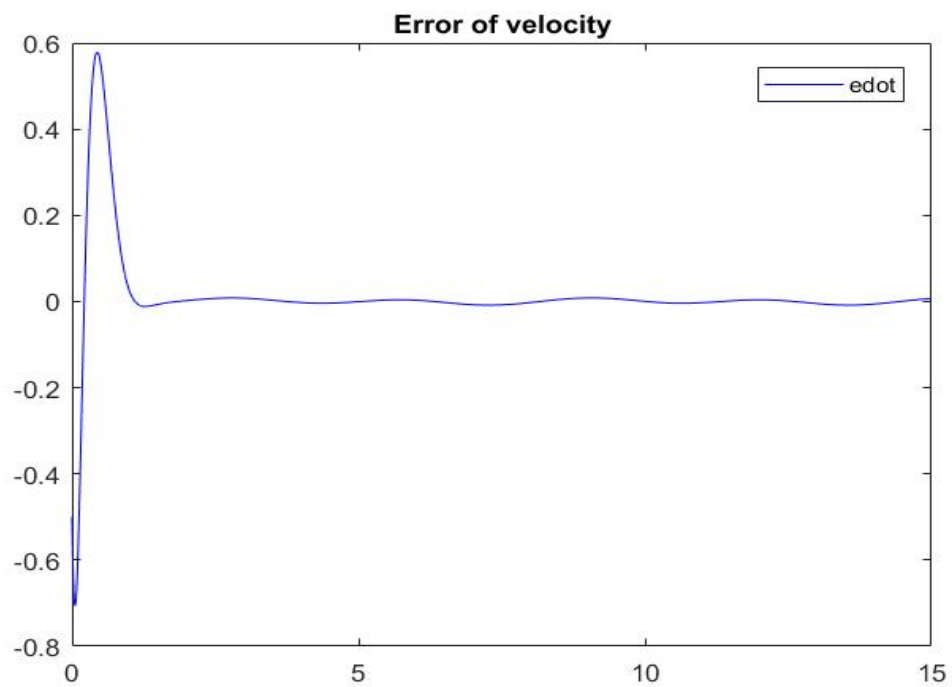
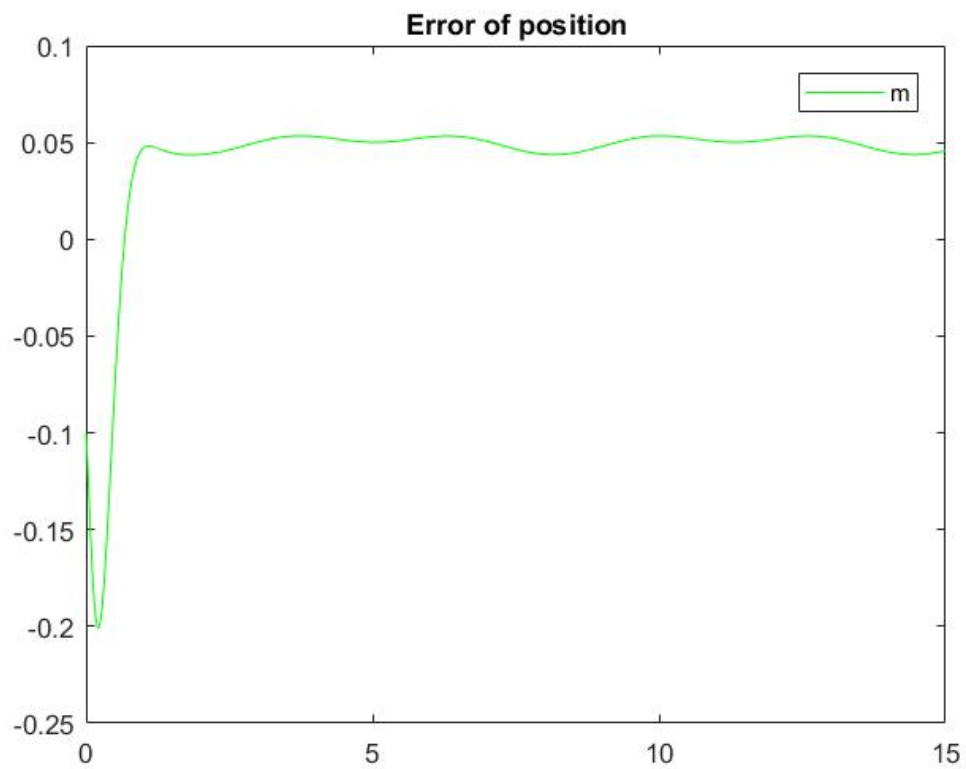
$$k = 1700;$$

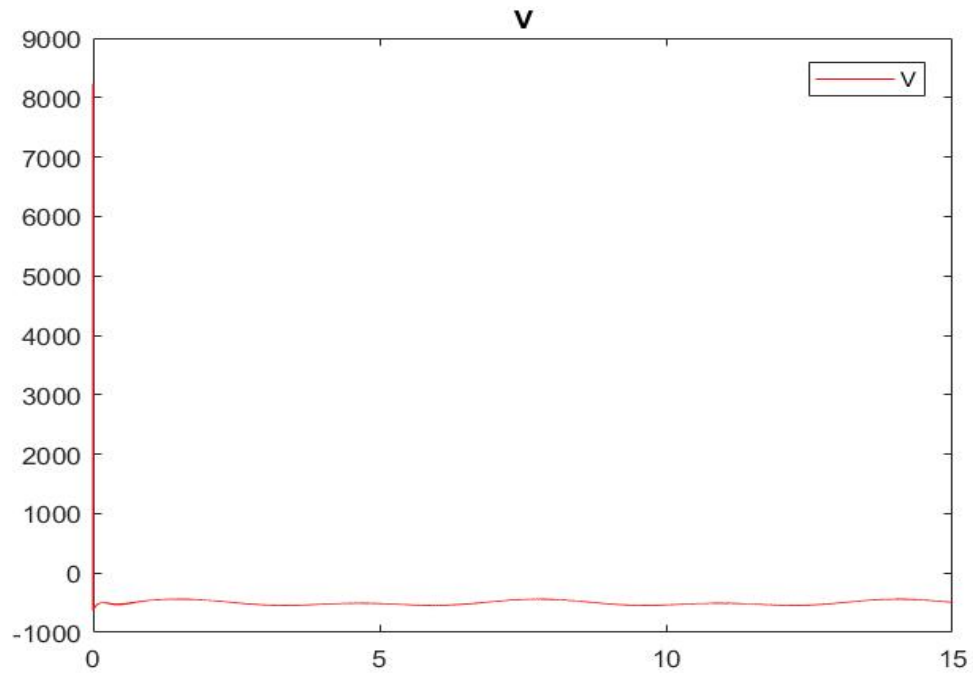
$$m_i = 0.7;$$

$$J = 6;$$

Τα αποτελέσματα είναι τα εξής :







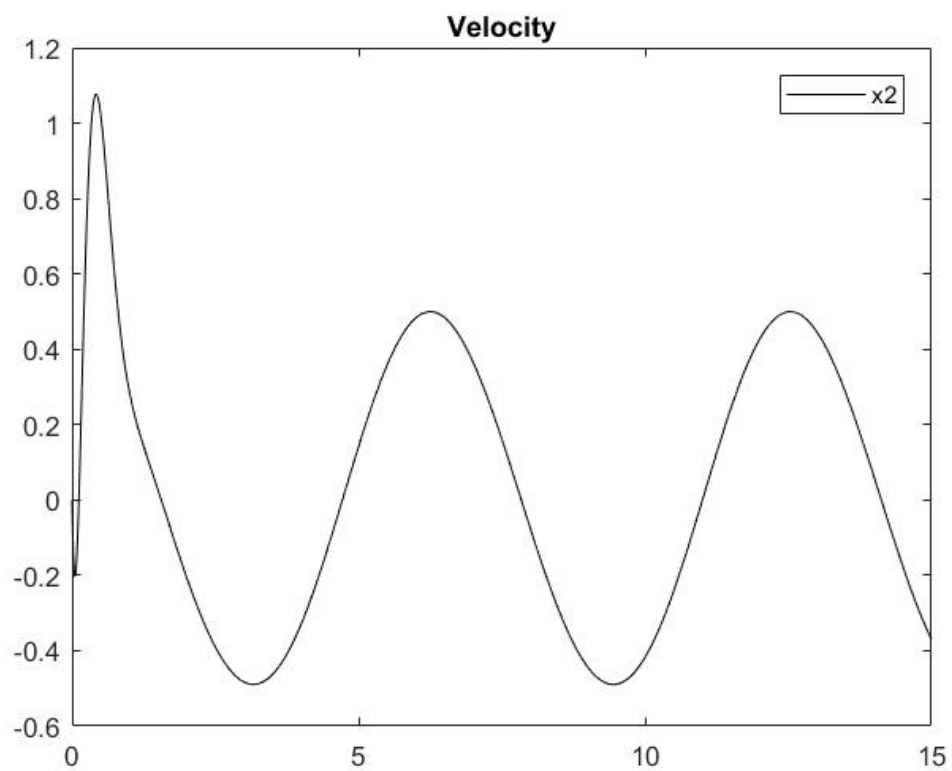
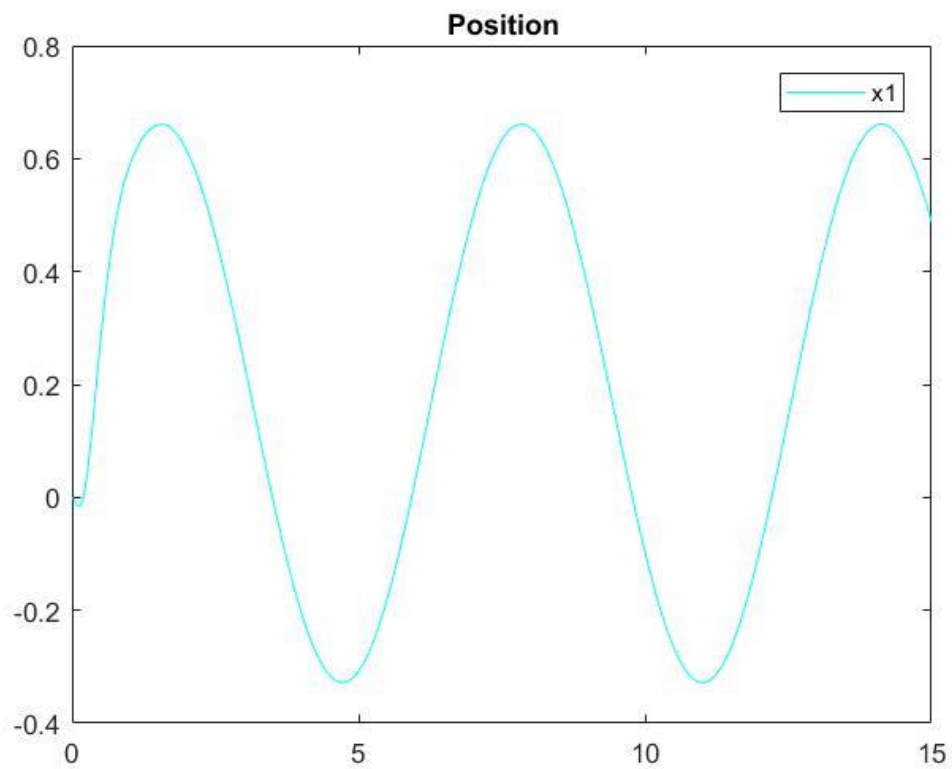
$error =$

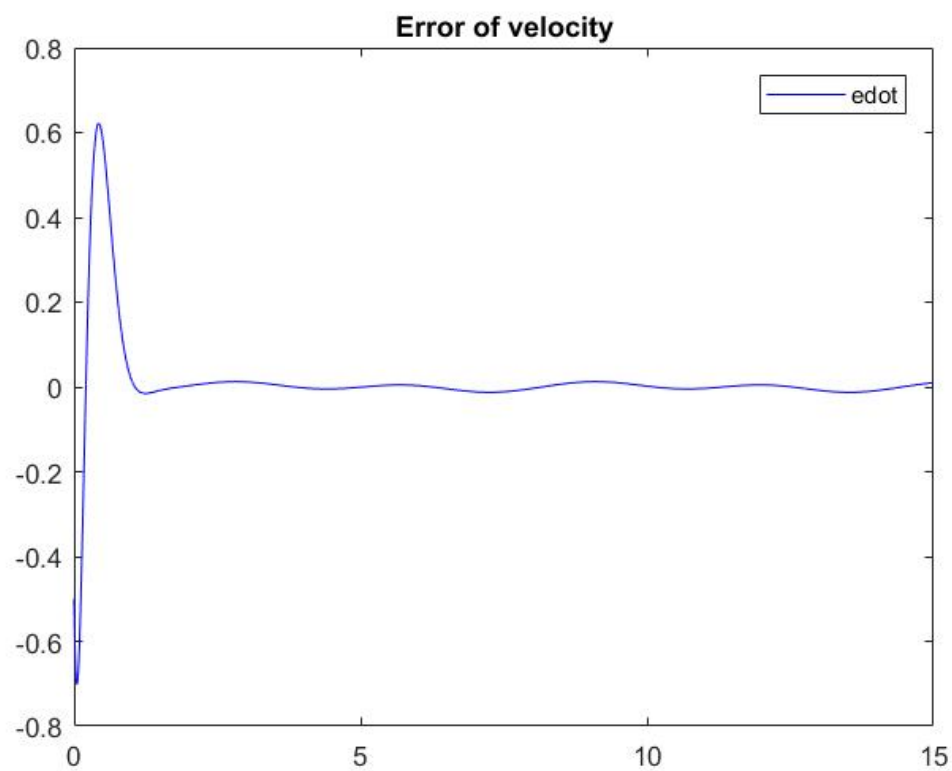
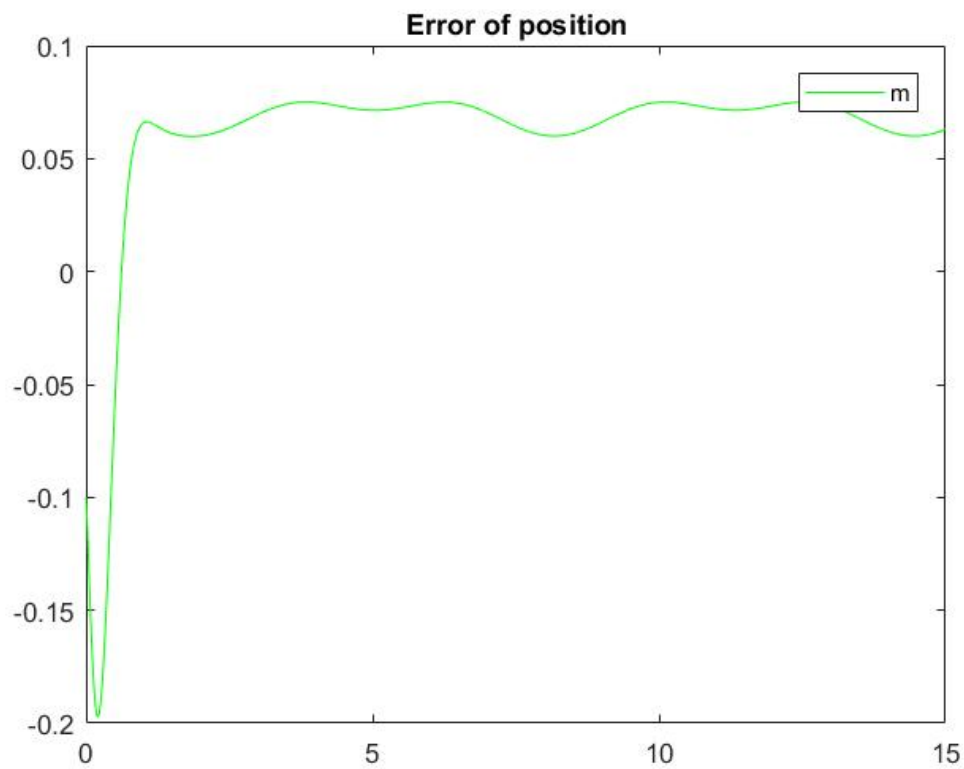
0.0534

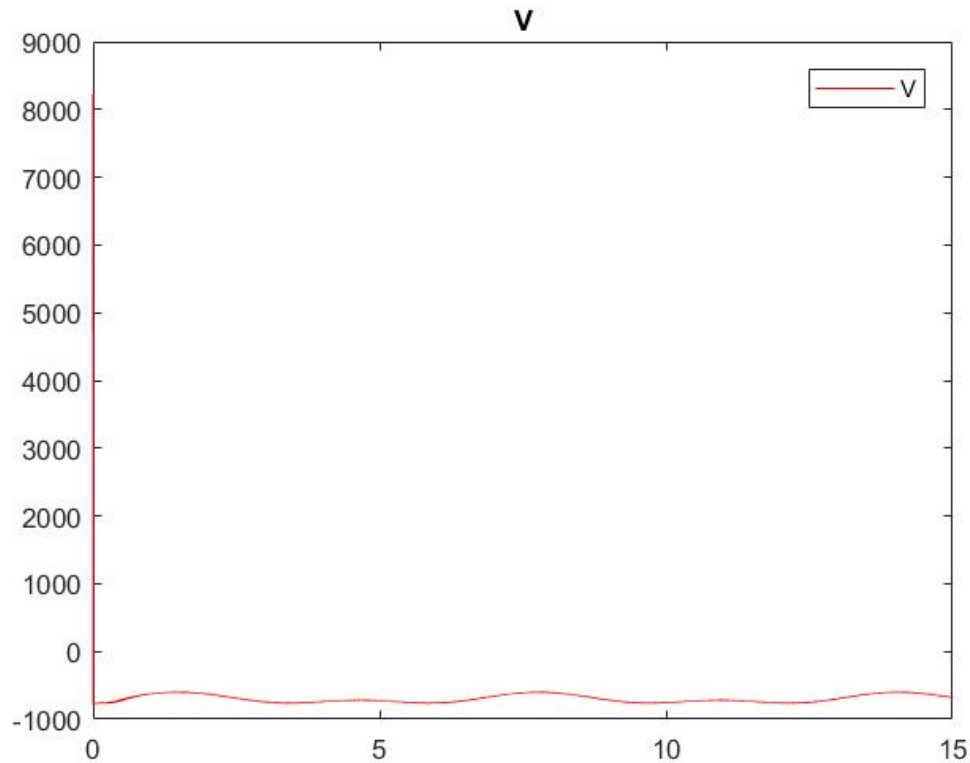
Δεύτερη προσομοίωση

Επιλέγω τις παρακάτω τιμές :

$I = 9;$
 $m = 23;$
 $r = 0.4;$
 $k = 2400;$
 $m_i = 2.5;$
 $J = 9;$







error =

0.0750

Συμπεραίνω λοιπόν , ότι μεταβάλλοντας τις τιμές των παραμέτρων στο δοσμένο εύρος, παρατηρώ ότι όσο απομακρύνομαι από την ακριβή τιμή αυτών, τόσο έχω αύξηση και στο σφάλμα.

3. Προσομοίωση του ελέγχου ολίσθησης με τη βοήθεια του MATLAB.

Αυτό επιτεύχθηκε μέσω της συνάρτησης :

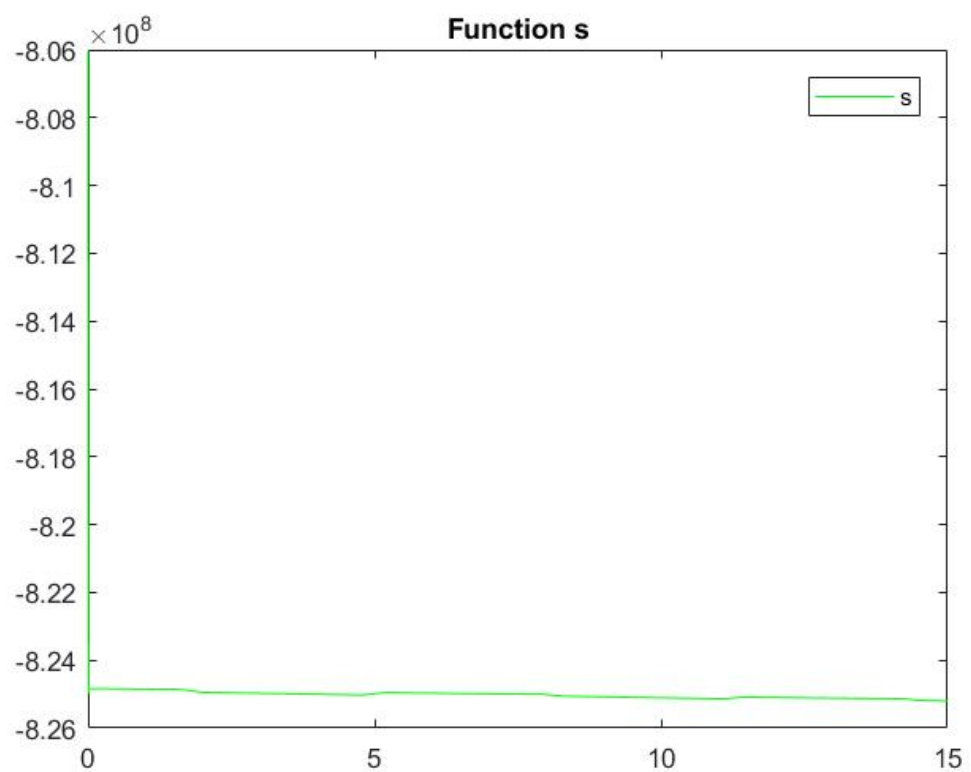
$[t, y] = \text{ode23s}(\text{odefun}, \text{tspan}, y0, \text{options})$

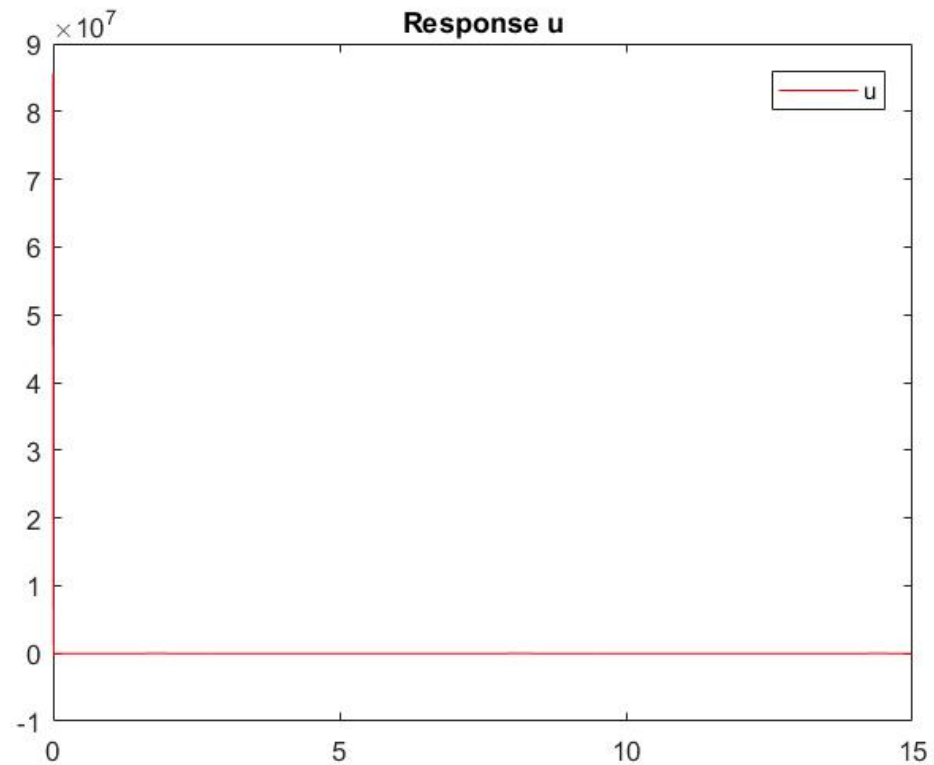
η οποία με βοήθησε να χειριστώ την προσομοίωση με την ύπαρξη συνάρτησης προσήμου.


```
tspan = [0 15]  
yo = [0 0 0 0]  
options = odeset('Reltol',1e-6,'AbsTol',1e-3);
```

Οι εκτιμήσεις είναι οι εξής :

```
I = 4;  
m = 21;  
r = 0.32;  
k = 2000;  
mi = 0.9;  
J = 7;
```





$error =$

0.1031

Παρατηρώ ότι όσο έχω αύξηση του e , βλέπω ότι καθυστερεί και η εναλλαγή προσήμου. Ακόμα συμπεραίνω, ότι με αύξηση του λ , έχω καλύτερο δυνατό σφάλμα.

Ωστόσο από το αποτέλεσμα που έλαβα, είδα ότι η υλοποίηση δεν είναι ικανοποιητική, καθώς το σφάλμα είναι της τάξης των 10^{-1} .