

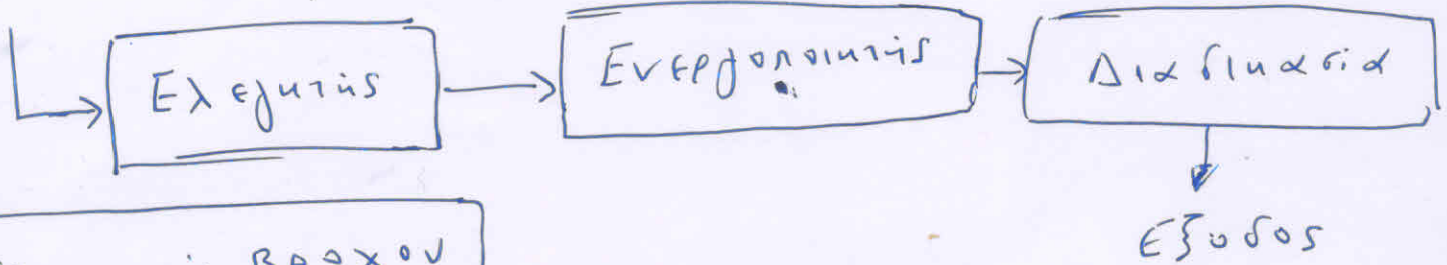
# Συστήματα αυτομάτου ελέγχου

Σύνολο διασυνδεδεμένων στοιχείων από τα οποία προκύπτει μια συγκεκριμένη διαφορά του συστήματος που έχει σκοπό τη διασφάλιση των επιθυμητών αποτελεσμάτων.

## Αιτίες συστήματων LTI

Ανοικτού βρόχου

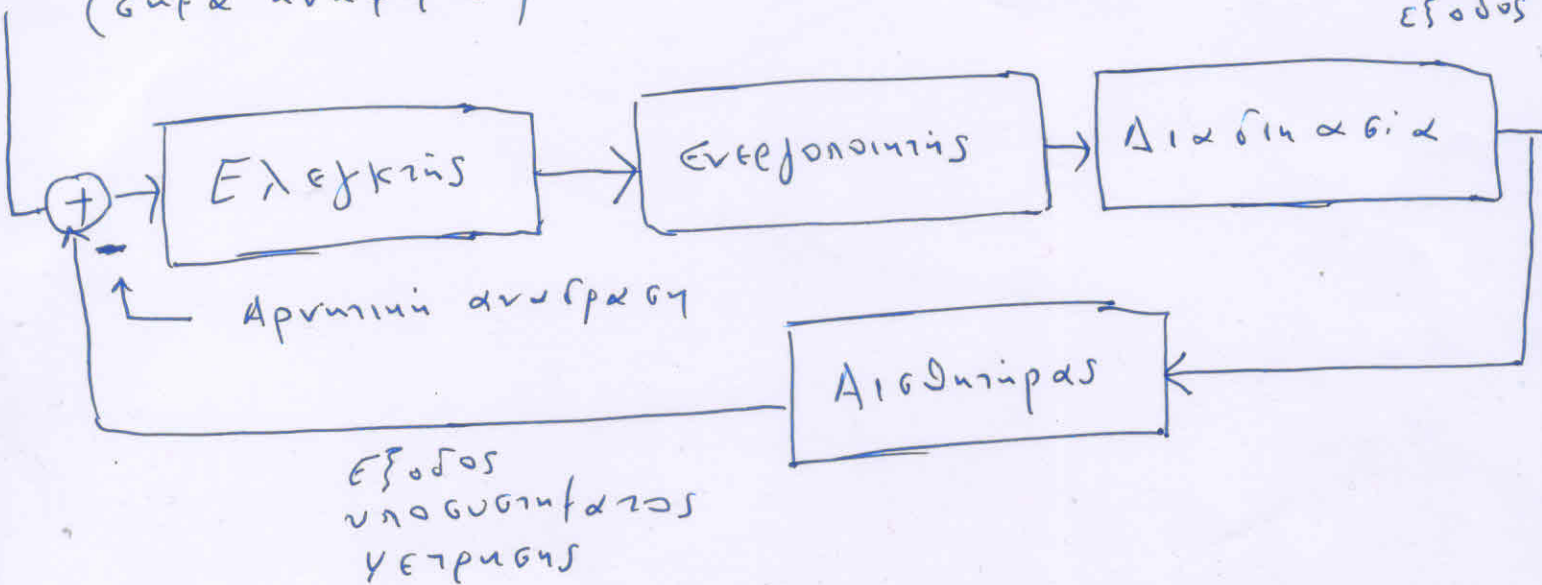
Επιθυμητή έξοδος



Κλειστού βρόχου

Επιθυμητή είσοδος (συνεχής αναφοράς)

Προσφερόμενη είσοδος

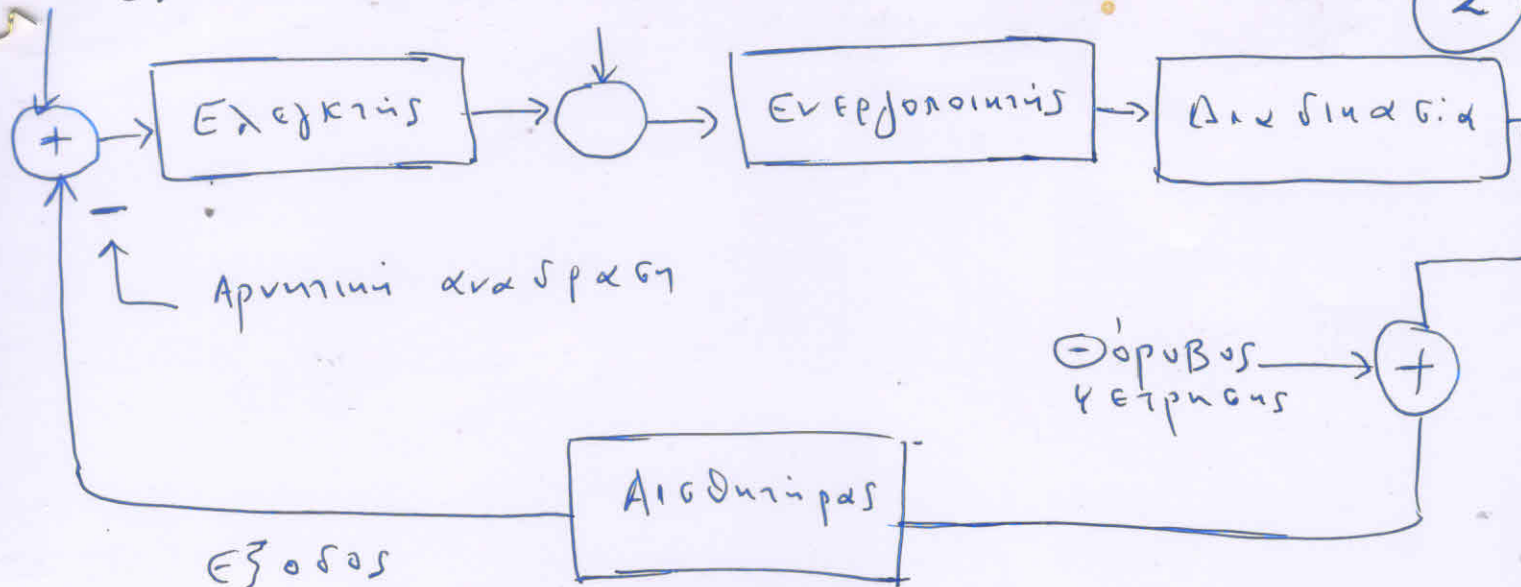


Το σφάλμα που δημιουργείται από τον ελεγκτή ενώ ο ενεργητικότητα διαφέρει από το σύστημα έτσι ώστε να ελαχιστοποιείται το σφάλμα.

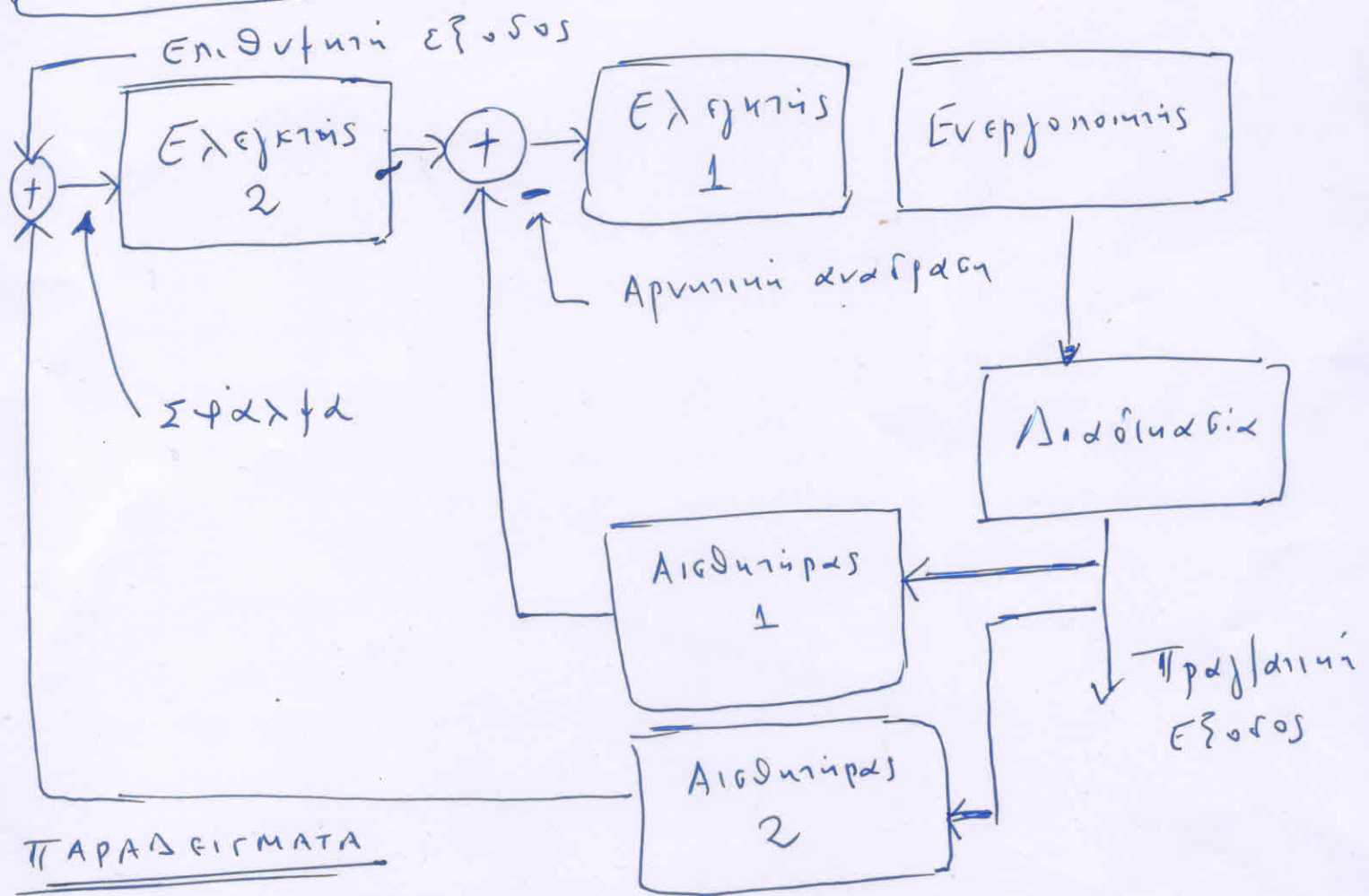
Επιθυμητή  
εξοδος

Διαταραχή

2



Διπλός Βρόχος



ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑΤΑ

Αυτογάτη οδήγηση  
Ρογνοποίηση Βραχιόνων  
Παραγωγή ισχύος  
Βιοιατρική μηχανική

Μη επανδρωμένα οχήματα  
Βιομηχανική αυτοματισμός

Μαθηματικά γοντλά → Διαφορικές  
Εξισώσεις

- 1) Ορίσουμε το σύστημα
- 2) Διατυπώνουμε το γραμμικό γοντλά και τις βασικές υποθέσεις που συνάγονται από τη θεμελιώδεις αρχές
- 3) Υποθέτουμε τις διαφορικές εξισώσεις
- 4) Επιδύουμε τη διαφορικές εξισώσεις
- 5) Αξιολογούμε και εξετάζουμε τη λύση
- 6) Αντικαθιστούμε το σύστημα εάν απαιτηθεί

Σχεδίαση ΣΑΕ

- 1) Προσδιορισμός σκοπών και χαρακτηρισμών προς έλεγχο
- 2) Ορισμός και γοντλάνοση του συστήματος
- 3) Σχεδίαση του συστήματος ελέγχου

Προσδιορισμός

Ρυθίση για άνοτη διατάραχών

- Επιθυμητές δυναμικές
- Συστήματα ενεργονοιτών
- Επίπεδα ευαισθησίας
- Ευρωστιά συστήματος

(Βρίσκω αυτόν  
Ανεξοφικότητα  
Ενσωματωμένα  
συστήματα)

Μηχανική (Μηχανική + Ηλεκτρονική)

Πραγμα Τεχνολογία



1 ΜΑΘΗΜΑΤΙΚΑ ΜΟΝΤΕΛΑ

Συνδυός διαφορετικές εξισώσεις

Γραμμικοποίηση  $\rightarrow$  Laplace Transform

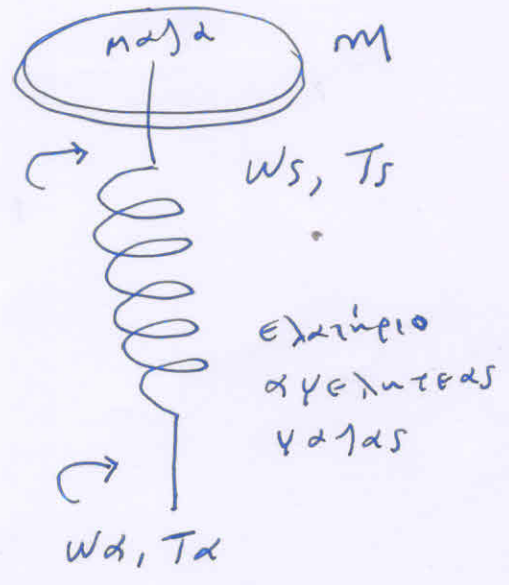
Συσχετισμός είσοδου / εξόδου

Συνάρτηση μεταφοράς

Δομικά διαγράμματα

Γραμμικά ποίς βημάτων.

ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑΤΑ



$T(t)$  έξοδος / ενή  
 ποινή στήσης

$T_s(t)$  μεταβίβαση / ενή  
 στο  $w_d$  ποινή  
 στήσης

$T_d$  εξομοίωση των ποιών  
 στο ελατήριο είναι  $w_d$

$$T_d(t) = T_s(t) = 0$$

$$w(t) = w_s(t) - w_d(t)$$

2

Διεύθυνση εφέσεων

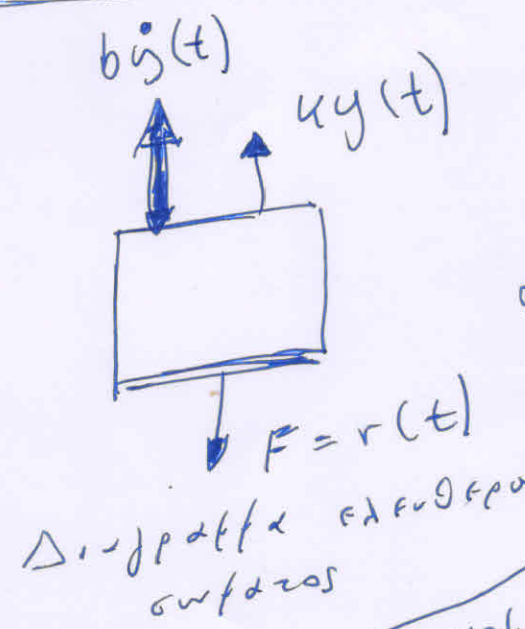
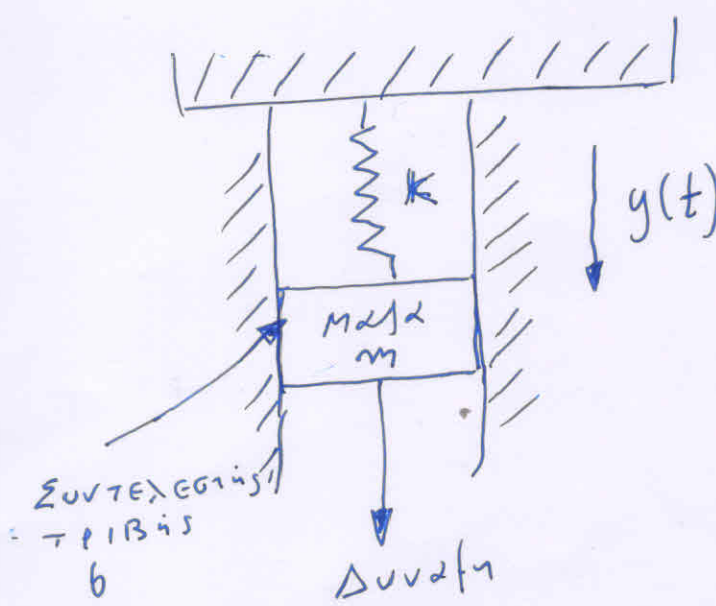


Χωρητικότητα  $i = C \frac{dv}{dt}$

Ενέργεια  $v = L \frac{di}{dt} \Rightarrow i = \frac{1}{L} \int v(t) dt$

2ος νόμος Newton  $F = m \frac{dv}{dt}$

Σύστημα κρούσης γαλίας - εξάσκηση



Δυνάμη ΤΡΙΒΗΣ  
αυτά που μας  
ταξιδεύει

Νόμος του Hooke  
CEXATYPIOY

2ος νόμος του Newton  $F = ma$

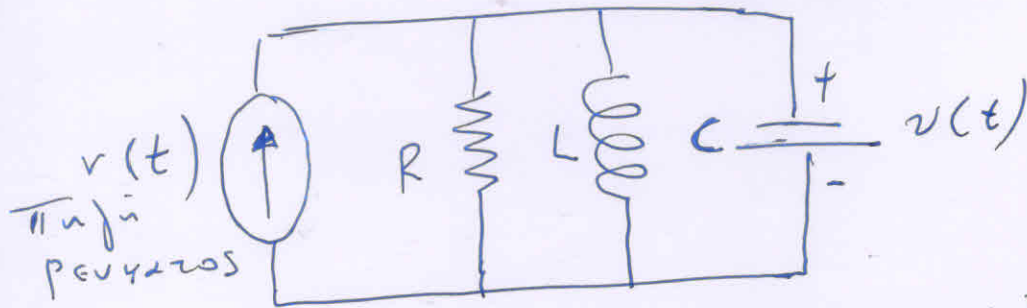
$$F_{ολ} = r(t) - b\dot{y}(t) - ky(t)$$

$$= m \frac{d^2y(t)}{dt^2}$$

$$m \frac{d^2y(t)}{dt^2} + b\dot{y}(t) + ky(t) = r(t)$$

Πάντα πρέπει Δ.Ε δεύτερης τάξης γέγραφοι συντελεστές

3) Παράδοση και τάξη RLC



Από τον νόμο του Kirchhoff έχουμε

$$\frac{v(t)}{R} + C \frac{dv(t)}{dt} + \frac{1}{L} \int_0^t v(t) dt = i(t)$$

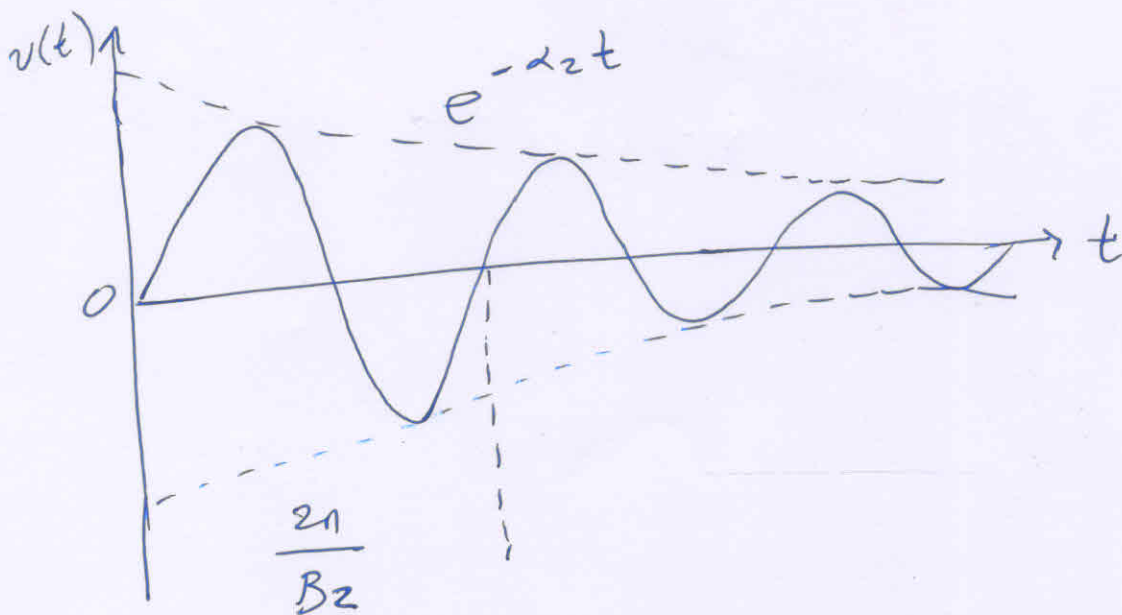
α) ουλοποδία γ. π. ρ. ε. λ. ω. γ.

Σύστημα κατά την επίδειξη

$$y(t) = K_2 e^{-\alpha_2 t} \sin(B_2 t + \Theta_1)$$

Παράδοση και τάξη RLC

$$v(t) = K_2 e^{-\alpha_2 t} \sin(B_2 t + \Theta_2)$$



④ ορ.) ορίζεται  $v(t) = \frac{dy(t)}{dt} \Rightarrow$

$y(t) = \int v(t) dt$

και η εξίσωση γίνεται

$$m \frac{dv(t)}{dt} + b v(t) + K \int_0^t v(t) dt = v(t)$$

Τα συστήματα x ελαστικού υλικού ως αναλογία και η γεννήτρια v(t) (τάση υλικού) και v(t) (τάση) x ελαστικού υλικού ως αναλογία.

Αυτή η αναλογία x ελαστικού υλικού ισχύει για συστήματα.

Γραμμικά συστήματα

Ομογενεία και αξιωματικές.

Γραμμικότητα Η προσέγγιση ενός y

γραμμικού συστήματος από ένα γραμμικό σύστημα

$y(t) = x^2(t)$  Δεν είναι γραμμικό γιατί ΔΕΝ

ικανοποιεί την αξιωματική.

$y(t) = mx(t) + b$ . Δεν είναι γραμμικό γιατί ΔΕΝ ικανοποιεί την αξιωματική ομογενείας.

Ομογένεια γράφει να θεωρηθεί γραμμικό ως προς ένα ούτως (x0, y0) και για γραμμές μεταβολών Δx και Δy.



5) Έστω συνάρτηση  $(x_0, y_0)$  των  $x$  και  $y$  και  $\Delta x(t)$  και  $\Delta y(t)$ . Ορίστωμε

$$x(t) = x_0 + \Delta x(t) \text{ και } y(t) = y_0 + \Delta y(t)$$

Τότε

$$y(t) = m x(t) + b \Rightarrow$$

$$y_0 + \Delta y(t) = m (x_0 + \Delta x(t)) + b =$$

$$= m x_0 + m \Delta x(t) + b.$$

$$\text{οπότε } y_0 = m x_0 + b \Rightarrow$$

$$\Delta y(t) = m \Delta x(t) \Rightarrow \text{ισχύει η ομογενής}$$

Γενίκευση Ανάπτυξη  
Taylor

Έστω  $y = g(x)$  οπότε  $y = y(t)$  και  $x = x(t)$

Τότε

$$y(t) = g(x(t)) = g(x_0) + \left. \frac{dg}{dx} \right|_{x(t)=x_0} \frac{(x(t) - x_0)}{1!} +$$

$$+ \left. \frac{d^2g}{dx^2} \right|_{x(t)=x_0} \frac{(x(t) - x_0)^2}{2!} + \dots$$

$$\text{οπότε } m = \left. \frac{dg}{dx} \right|_{x(t)=x_0}$$

Γραμμική  
προσέγγιση

$$y(t) = g(x_0) + m (x(t) - x_0) \Rightarrow$$

$$y(t) - y_0 = m (x(t) - x_0) \Rightarrow \Delta y(t) = m \Delta x(t).$$



6) Αναπτύξτε Taylor το δίδωμ μεταβλητών

$$y(t) = g(x_1(t), x_2(t), \dots, x_n(t))$$

Γραμμική προσέγγιση

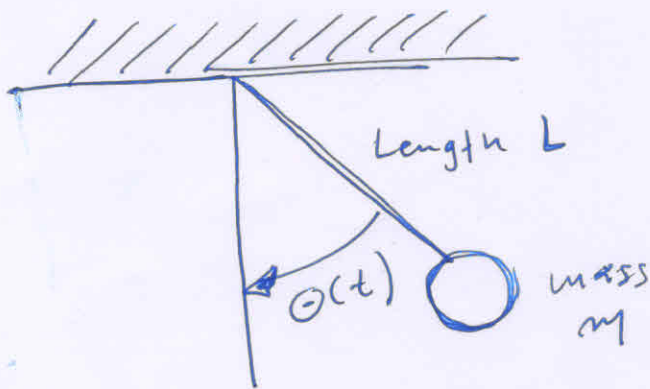
$$y(t) = g(x_{10}, x_{20}, \dots, x_{n0}) +$$

$$\frac{\partial g}{\partial x_1} \bigg|_{x_1(t)=x_{10}} (x_1(t) - x_{10}) + \frac{\partial g}{\partial x_2} \bigg|_{x_2(t)=x_{20}} (x_2(t) - x_{20}) +$$

$$+ \dots + \frac{\partial g}{\partial x_n} \bigg|_{x_n(t)=x_{n0}} (x_n(t) - x_{n0})$$

ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ

Εκκρεμές



$$\theta \rightarrow 0$$

$$\sin \theta \rightarrow \theta$$

Ποια τάση  $T = MgL \sin \theta(t)$

Γραμμική προσέγγιση

$$T(t) - T_0 \approx MgL \frac{\partial \sin \theta}{\partial \theta} \bigg|_{\theta(t)=\theta_0} (\theta(t) - \theta_0)$$

$$T_0 = 0 \Rightarrow$$

$$T(t) = mgL \theta(t)$$

$$-\frac{\pi}{4} \leq \theta \leq \frac{\pi}{4}$$