Modellistica

Cos'è un modello
Caratteristiche dei modelli
Modelli matematici
Metodi formali
Esempi per sistemi semplici

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

G.U -FdA-

Modelli di Processi

Descrizione o realizzazione di un fenomeno o di un oggetto, che evidenzia alcuni aspetti di interesse

ESEMPI

Modello in scala Modello analogico

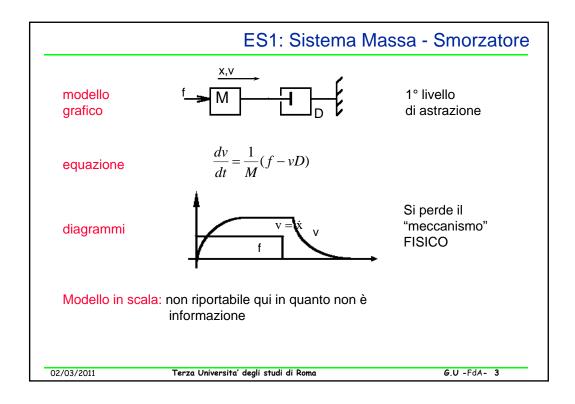


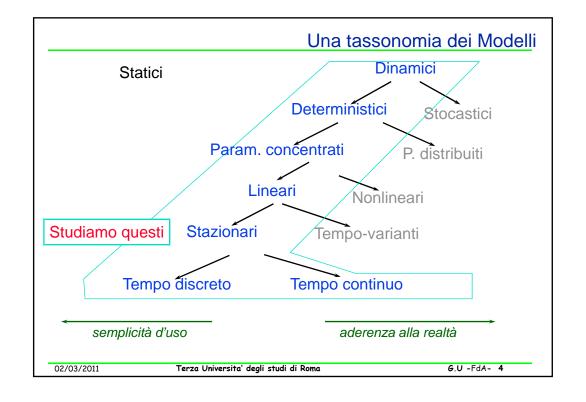
Modello grafico

Modello matematico*

* gli unici manipolabili con un calcolatore.

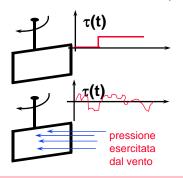






Modelli Deterministici e non

Il modello è deterministico quando sono "ben" noti tutti gli ingressi applicati



Esempio di situazione deterministica:

pendolo soggetto a una coppia τ(t) nota, descrivibile come funzione.

Esempio di situazione non deterministica:

pendolo soggetto a una coppia $\tau(t)$ derivante dalla pressione dal vento (caos dovuto a vorticosità).

Caso non deterministico: non si può/interessa determinare con esattezza il moto del pendolo istante per istante, si usa una modellazione stocastica: si usano grandezze statistiche, invece di quelle istantanee (ad es. la media, la varianza, ecc..).

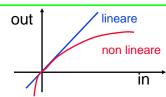
02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

G.U -FdA- 5

Linearità

Sulle caratteristiche statiche (a regime)



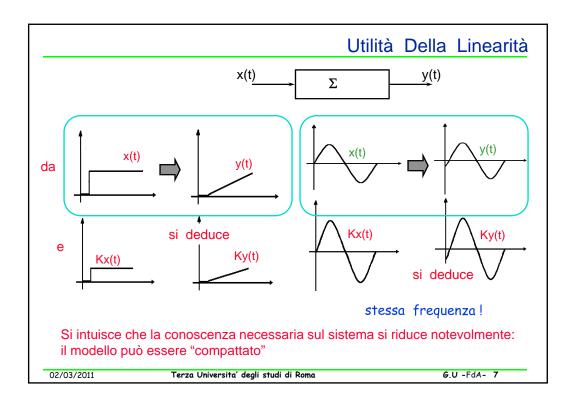
$$y = f(ax_1 + bx_2) = af(x_1) + bf(x_2) = ay_1 + by_2$$

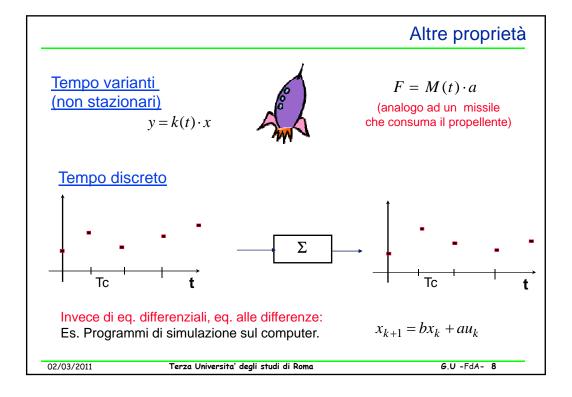
detto PRINCIPIO DI SOVRAPPOSIZIONE

LINEARE	NON LINEARE	
$y = kx$ $y = \frac{dx}{dt}$ $y = \int x dt$	$y = x^{2}$ $y = x $ $y = sign(x)$ $y = e^{x}$	

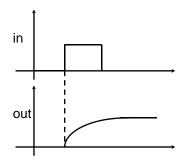
02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

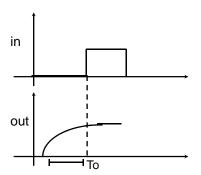




Causalità (proprietà di...)



Ogni effetto deve succedere temporalmente alla propria causa



L'effetto precede la causa, impossibile!

non causale

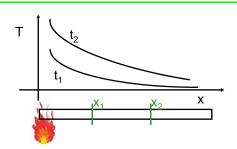
Causalità

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

G.U -FdA- 9

causale



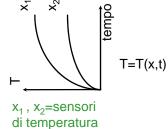
Es.: barretta riscaldata ad un'estremità

Equazione differenziale alle derivate parziali Difficilissima da trattare in generale

Soluzione

Considerare N elementi(detti elementi finiti) con T= costante all'interno

Parametri Distribuiti



$$f\left(T, \frac{\partial T}{\partial t}, \frac{\partial^2 T}{\partial x^2}\right) = 0$$

1	+	+	+	+
14	12	ا ا		 I_{N}
- 1	2	3	4	 IN

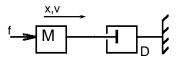
Per ognuno scrivere un'equazione ottenendo N equazioni differenziali ordinarie

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

Massa - Smorzatore rivisto





equazione

$$\frac{dv}{dt} = \frac{1}{M}(f - vD)$$

Deterministico (se f(t) è un gradino, sinusoide, ecc.)

Parametri concentrati (ma vedi dopo)

Lineare

Stazionario

Tempo continuo

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

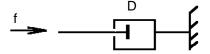
G.U -FdA- 11

Sistema Massa - Smorzatore

ATTENZIONE al livello di dettaglio

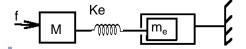
• fenomeni molto lenti:

$$M\frac{dv}{dt} \cong 0$$



$$f = v D$$

• fenomeni molto veloci

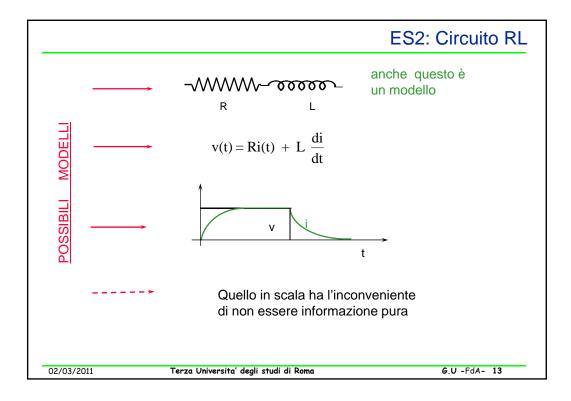


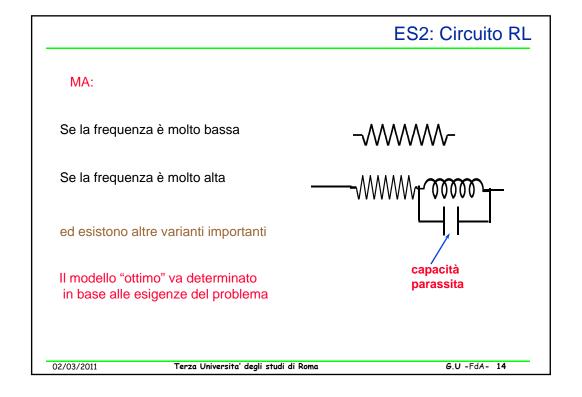
inoltre F non è costante con la velocità di spostamento

Il modello "ottimo" va determinato in base alle esigenze del problema

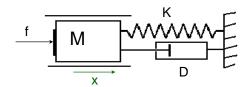
02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma





ES3: Massa molla smorzatore



molla: $f_e = -Kx$

smorzatore: $f_S = -D\dot{x}$

x=0: riposo della molla

$$\begin{split} M\ddot{x} &= \sum f_i = f - Kx - D\dot{x} \\ M\ddot{x} + D\dot{x} + Kx &= f \end{split}$$

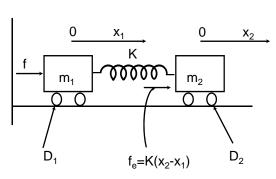
Equivale al circuito RLC

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

G.U -FdA- 15

ES4: 2 masse 1 molla



Scelti in modo che quando $x_1=x_2=0$ la molla sia a riposo

$$\begin{cases} m_1 \ddot{x}_1 = f + K(x_2 - x_1) - D_1 \dot{x}_1 \\ m_2 \ddot{x}_2 = -K(x_2 - x_1) - D_2 \dot{x}_2 \end{cases}$$

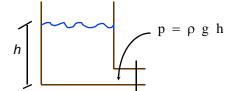
Si possono scrivere 4 eqs del 1° ord. usando:

 $\dot{x}_1 = v_1; \ \dot{x}_2 = v_2$

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

ES5: Sistema Idraulico Elementare



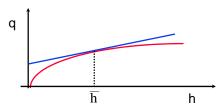
$$p: P_a = \left[N / m^2 \right]$$

$$\rho: \left[Kg / m^3 \right]$$

$$A = \left[m^2\right]$$

(dal teorema di Bernoulli) $v = \sqrt{\frac{2}{\rho}\Delta p}$

$$q = Av = A\sqrt{2gh}$$



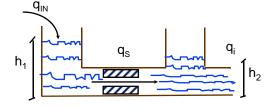
02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

G.U -FdA- 17

ES6: Due serbatoi

Trascuriamo (qui) le non linearità e l'inerzia del fluido



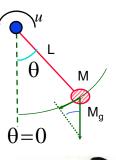
$$q_S = \frac{h_1 - h_2}{R}$$

$$\begin{cases} A_1 \dot{h}_1 = \sum q_i = q_{IN} - \frac{h_1 - h_2}{R} \\ A \dot{h}_2 = \frac{h_1 - h_2}{R} - q_u \end{cases}$$

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma





Coppie $\begin{cases} \text{input} & u \\ \text{gravità} & \tau_g = -M_g L \sin \theta \\ \text{inerzia} & ML^2 \end{cases}$

bilanciamento delle coppie:

$$J\dot{\omega} = \sum \text{coppie}$$

$$J\ddot{\theta} = u - MgL\sin\theta$$

equazione NON lineare ma valida per ogni θ

(pendoli al lavoro)

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

G.U -FdA- 19

Passi per modellare un Σ

Diagramma schematico del sistema e definizione delle variabili Derivazione delle equazioni matematiche dei componenti elementari (blocchi).

Interconnessione dei modelli elementari

Validazione sperimentale (confronto tra simulazioni e esperimenti)

eq. di equilibrio

 $\begin{array}{ll} \text{Kirchoff:} & \Sigma \text{ elettrici} \\ \text{Lagrange:} & \Sigma \text{ meccanici} \\ \text{Bernoulli:} & \Sigma \text{ idraulici} \end{array}$

utili

ALTERNATIVAMENTE

Identificazione del modello dalle misure (legame ingresso-uscita)

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

ES7: Un Σ meccanico

Le equazioni di Lagrange

$$L = T - U$$

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} - \frac{\partial L}{\partial q_i} = u_i$$

T: en. cinetica U: en. potenziale

Indispensabili nel caso dei robot industriali

 q_i : coord. Lagrangiane (posizioni)

q: angolo dalla verticale

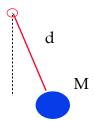
u: coppia al fulcro

$$T = \frac{1}{2}I\dot{q}^2 \qquad U = U_0 - Mgd\cos(q)$$

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_{i}} = \frac{d}{dt}\frac{\partial T}{\partial \dot{q}_{i}} = \frac{d}{dt}(I\dot{q}) = I\ddot{q}$$

$$\frac{\partial L}{\partial q} = -\frac{\partial U}{\partial q} = -Mgd\sin(q)$$

$$I\ddot{q} + Mgd\sin(q) = u(t)$$



Anche qui si possono scrivere 2 eqs del 1º ord

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

G.U -FdA- 21

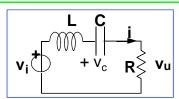
ES8: Un Σ elettrico

$$\sum v = 0$$

$$L\frac{di}{dt} + \frac{1}{C} \int_{0}^{t} i(\tau) d\tau + v_{c}(0) + Ri(t) = v_{i}(t)$$

$$L\frac{d^{2}i}{dt^{2}} + R\frac{di}{dt} + \frac{1}{C}i(t) = \frac{dv_{i}}{dt}$$

$$v_u = Ri(t)$$





Un eq. del 2° ordine

Oppure...

$$\begin{cases} L \frac{di}{dt} = -(v_c(t) + Ri) + v_i(t) \\ C \frac{dv_c}{dt} = i(t) \end{cases}$$

 \triangleleft

Due eq. del 1° ordine

$$v_u = Ri(t)$$

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

Tipi di Modelli matematici

Due formati standard

a) Un equazione differenziale di ordine N

$$a_N \frac{d^N y}{dt^N} + \dots + a_0 y(t) = b_M \frac{d^M u}{dt^M} + \dots + b_0 u(t)$$

"Relazione ingresso - uscita"

b) N equazioni differenziali di 1° ordine

"Relazione ingresso - stato"

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = \sum_1^N a_{1h} x_h + \sum_1^M b_{1k} u_k \\ & \text{dove X è lo STATO} \end{cases}$$

$$\dot{x}_N = \sum_1^N a_{Nh} x_h + \sum_1^M b_{Nk} u_k$$

per ora assumiamo che l'uscita sia uno degli stati

Ma lo stato è qualcosa di più di una sostituzione di variabili

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

G.U -FdA- 23

Rappr. Ingresso-Uscita

Ingresso



→ Uscita

un operatore lineare (e.g. risposta armonica)

Deriva da un'equazione differenziale in cui compaiono l'ingresso u(t) e l'uscita y(t)

$$a_n \frac{d^n y(t)}{dt^n} + \cdots + a_1 \frac{d^n y(t)}{dt} + a_0 y(t) = b_m \frac{d^m u(t)}{dt^m} + \cdots + b_1 \frac{d^n u(t)}{dt} + b_0 u(t)$$

Per sistemi relativamente semplici

Grande semplicità di impiego x SISO; esteso a MIMO diviene complesso

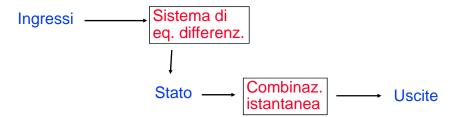
Possibilità di incorporare semplicemente dati sperimentali

Metodi grafici

Requisito essenziale: LINEARITA'

Rappresentaz. Ingresso - Stato - Uscita

Basato sulla descrizione dei processi nel dominio del tempo.



stessa trattazione per sistemi MIMO e SISO enfasi sui fenomeni interni al processo (e.g. instabilità di grandezze non "osservabili")

procedure di calcolo automatizzato (per ottenere prestazioni migliori) estensione a sistemi non-stazionari e non-lineari

02/03/2011 Terza Universita' degli studi di Roma

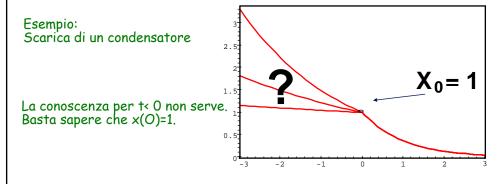
G.U -FdA- 25

Cosa sono le VdS?

Per il principio di causalità, esiste

un insieme (minimo) di variabili fisiche che, ad un dato istante, determinano l'evoluzione futura del sistema, in assenza di eccitazioni esterne.

Queste sono le Variabili di Stato del sistema.



02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

Cosa sono (2)

- · Definizione molto generale e intuitiva
- la scelta non è unica, ma il numero sì
- in generale non è facile sceglierle a occhio (per sistemi semplici, sì)

Se si ha

un sistema di equazioni differenziali (indipendenti) del primo ordine, il numero di variabili di stato è uguale al numero di equazioni.

Nota: sicuramente c'e' una variabile di stato per ogni grandezza fisica connessa ad accumulo (di energia).

Esempi Energia cinetica --> Velocita' Energia elettrostatica --> tensione sul condens. Accumulo di massa --> livello del serbatoio "Accumulo di spazio" --> posizione

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

G.U -FdA- 27

Modelli con le VdS

Σ non lineare

$$\begin{cases} \dot{\mathbf{x}} = f(\mathbf{x}, \mathbf{u}) \\ \mathbf{y} = g(\mathbf{x}, \mathbf{u}) \end{cases}$$

$$\begin{cases}
\dot{x}_n = f_n(x_1, \dots, x_n, u_1, \dots u_m) \\
&\& \\
y_1 = g_1(x_1, \dots, x_n, u_1, \dots u_m) \\
&\vdots
\end{cases}$$

Σ lineare

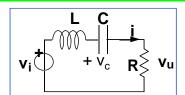
$$\begin{bmatrix} \dot{\mathbf{x}} = A\mathbf{x} + B\mathbf{u} \\ \mathbf{y} = C\mathbf{x} + D\mathbf{x} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_N \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_{11} & a_{1N} \\ a_{N1} & a_{NN} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_N \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b_{11} & b_{1M} \\ b_{N1} & b_{NM} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_M \end{bmatrix}$$
$$\begin{bmatrix} y_1 \\ y_p \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_{11} & c_{1N} \\ c_{p1} & c_{NN} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_N \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} d_{11} & d_{1M} \\ d_{p1} & d_{pM} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_M \end{bmatrix}$$

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

ES8 vds : Un Σ elettrico

$$\begin{cases} L \frac{di}{dt} = -(v_c(t) + Ri) + v_i(t) \\ C \frac{dv_c}{dt} = i(t) \end{cases}$$



si pone
$$x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} i \\ v_c \end{bmatrix}$$
 $u = v_i$

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = -\frac{1}{L}x_2 + \frac{R}{L}x_1 + \frac{1}{L}v_i \\ \dot{x}_2 = \frac{1}{C}x_1 \end{cases} \qquad \dot{x} = \begin{bmatrix} \frac{R}{L} & -\frac{1}{L} \\ \frac{1}{C} & 0 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} \frac{1}{L} \\ 0 \end{bmatrix} u$$

02/03/2011 Terza Universita' degli studi di Roma G.U -FdA- 29

Linearizzazione

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

Linearizzazione

Si opera attorno ad un punto di equilibrio.

Per modelli nello stato:

$$\dot{x} = f(x, u)$$

1. Equilibrio: calcolare x_0, u_0 : $f(x_0, u_0) = 0$

2. variazioni
$$x = x_0 + \Delta x, \ u = u_0 + \Delta u$$

3.espansione in serie di Taylor → equazioni linearizzate

$$f(x,u) = f(x_0,u_0) + f_x(x_0,u_0)\Delta x + f_u(x_0,u_0)\Delta u$$

Se #(var. di stato) o #(ingressi) >1, f_x e f_u sono jacobiani

$$f_{x} = \begin{cases} \frac{\partial f_{1}}{\partial x_{1}} & \cdots & \frac{\partial f_{1}}{\partial x_{n}} \\ \vdots & \ddots & \\ \frac{\partial f_{n}}{\partial x_{1}} & & \frac{\partial f_{n}}{\partial x_{n}} \end{cases} \quad f_{u} = \begin{cases} \frac{\partial f_{1}}{\partial u_{1}} & \cdots & \frac{\partial f_{1}}{\partial u_{n}} \\ \vdots & \ddots & \\ \frac{\partial f_{n}}{\partial u_{1}} & & \frac{\partial f_{n}}{\partial u_{n}} \end{cases}$$

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

GU -FdA- 31

=cost Conservazione della massa

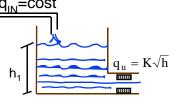
accumulo

Adh

q_{IN} dt

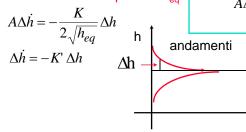
ingresso

 $\Delta h = h - h_{eq}$ piccolo!



da cui: $A \dot{h} = q_{IN} - K \sqrt{h}$ Equazione non lineare

Equazione linearizzata per $h \cong h_{eq}$



02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

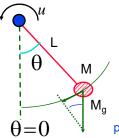
 $A\Delta \dot{h} = q_{in} - K\sqrt{h_{eq}} - \frac{K}{2\sqrt{h_{eq}}}\Delta h$

qudt

Condizione di equilibrio $\dot{h} = 0 \Rightarrow q_{IN} = K \sqrt{h_{eq}}, \quad h_{eq} = (q_{IN} / K)^2$

uscita

Pendolo linearizzato 1



$$J\dot{\omega} = \sum \text{coppie}$$

$$J\ddot{\theta} = u - MgL\sin\theta$$

$$J\dot{\omega}=\sum {
m coppie}$$

$$M / J\dot{\theta}=u-MgL\sin\theta \qquad \begin{cases} \dot{q}=\omega \\ \dot{\omega}=-MgL\sin(q)+u \end{cases}$$

pto di equilibrio per
$$\mathbf{u_0}$$
 dato $\omega_0=0$; $q_0=\arcsin\left(\frac{u_0}{MgL}\right)$

variazioni intorno all'equil. $\Delta q = q - q_0; \Delta \omega = \omega - \omega_0; \Delta u = u - u_0;$

equaz. linearizzate
$$\begin{cases} \Delta \dot{q} = \Delta \omega \\ \Delta \dot{\omega} = -MgL\cos(q_0)\Delta q + \Delta u \end{cases}$$

$$\frac{d\sin(q)}{dq} = 0$$

02/03/2011

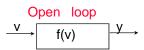
Terza Universita' degli studi di Roma

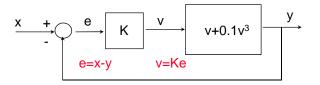
G.U -FdA- 33

La linearizzazione operata dalla controreazione

Relazione lineare desiderata: y=x

Relazione non lineare reale: $y=v+0.1v^3=f(v)$





Closed loop:

$$K(x-y)+0.1K^{3}(x-y)^{3}-y$$

Risolvere
$$(x-y)^3 + \frac{K(x-y) - y}{0.1K^3} = 0$$

per
$$K \rightarrow \infty$$
 si ha $(x-y)^3=0$ \longrightarrow $x=y$!

altra soluzione

$$y = x - \frac{1}{K} \sqrt[3]{\frac{K(x-y) - y}{0.1}}$$

Diminuisce quando K diminuisce

02/03/2011

Terza Universita' degli studi di Roma

