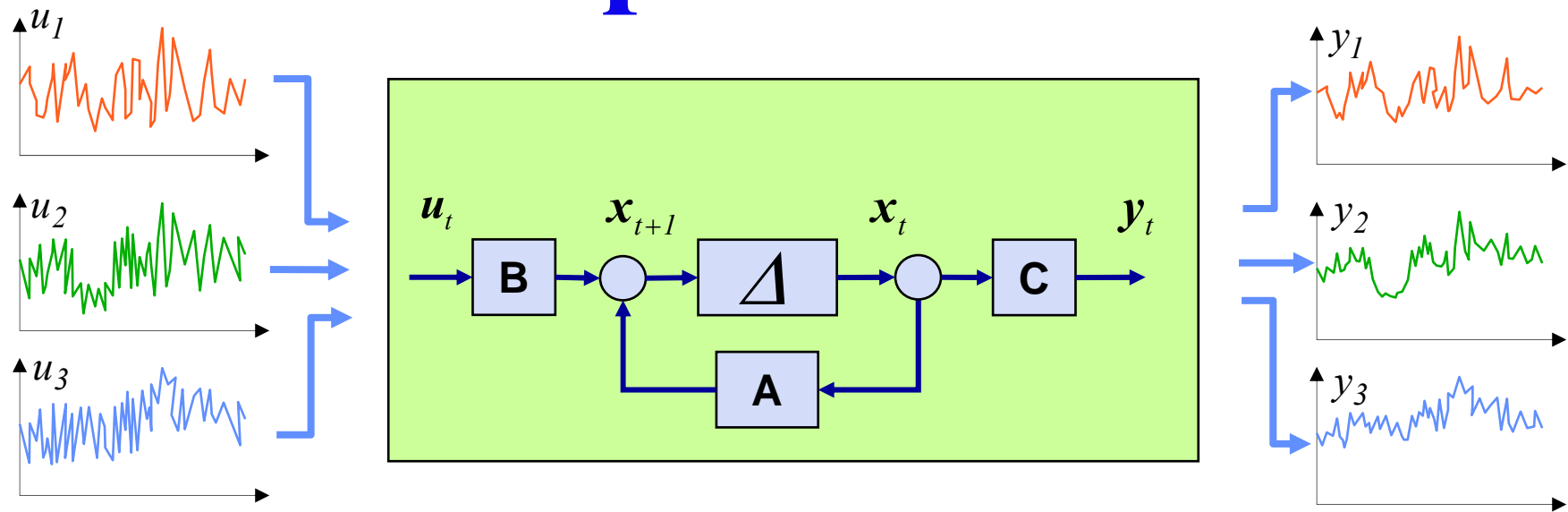
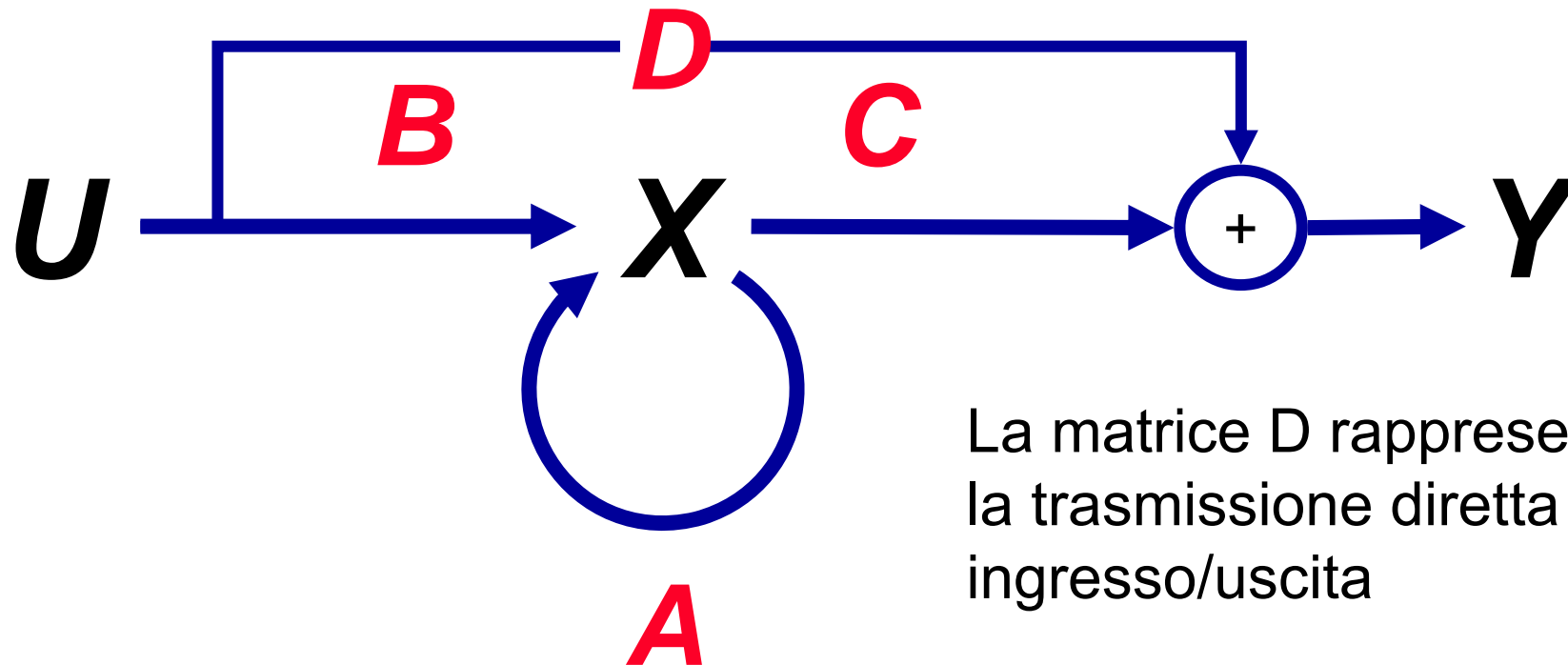

Sistemi Dinamici Lineari tempo-discreti



Definizione di sistema dinamico lineare

- ☞ Gli insiemi di ingressi, stati e uscite sono spazi vettoriali
- ☞ Vale il principio di sovrapposizione degli effetti
- ☞ La relazione Ingresso/Stato/Uscita è lineare
 - ⇒ La mappa da uno spazio all'altro è data da matrici



La matrice D rappresenta
la trasmissione diretta
ingresso/uscita

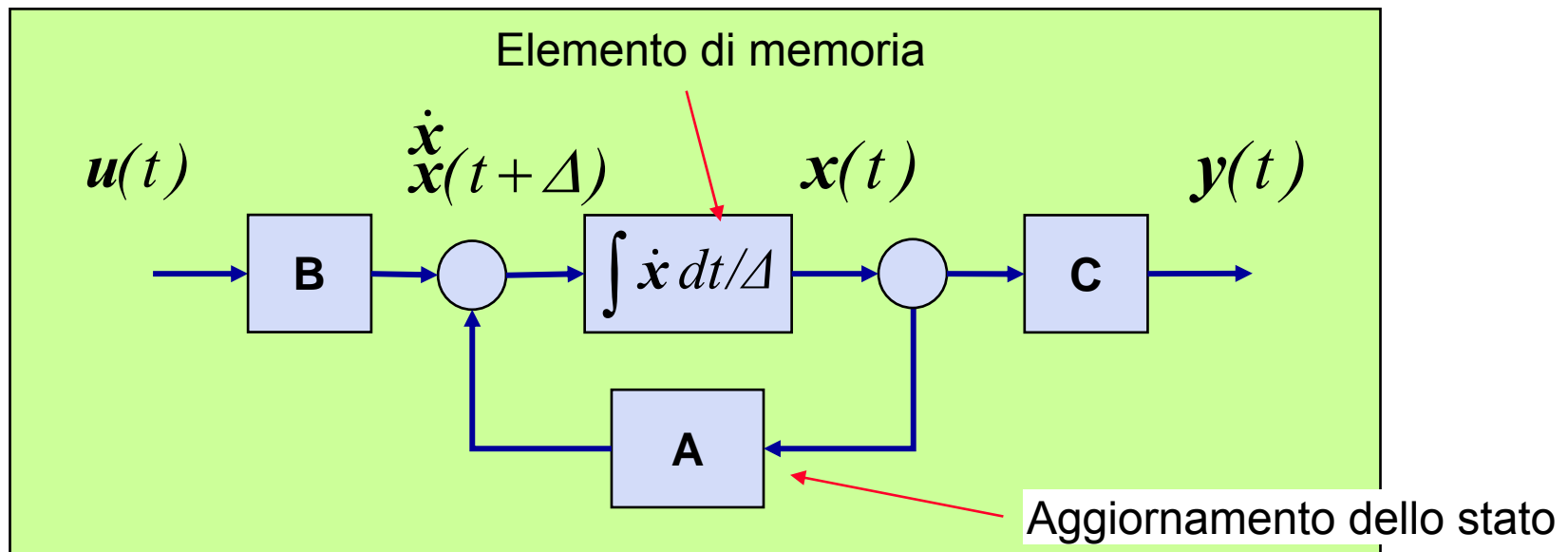
Struttura di un sistema dinamico lineare

Tempo-discreto

$$\begin{cases} \mathbf{x}(t + \Delta) = \mathbf{A} \mathbf{x}(t) + \mathbf{B} \mathbf{u}(t) \\ \mathbf{y}(t) = \mathbf{C} \mathbf{x}(t) \end{cases}$$

Tempo-continuo

$$\begin{cases} \frac{d\mathbf{x}(t)}{dt} = \mathbf{A} \mathbf{x}(t) + \mathbf{B} \mathbf{u}(t) \\ \mathbf{y}(t) = \mathbf{C} \mathbf{x}(t) \end{cases}$$



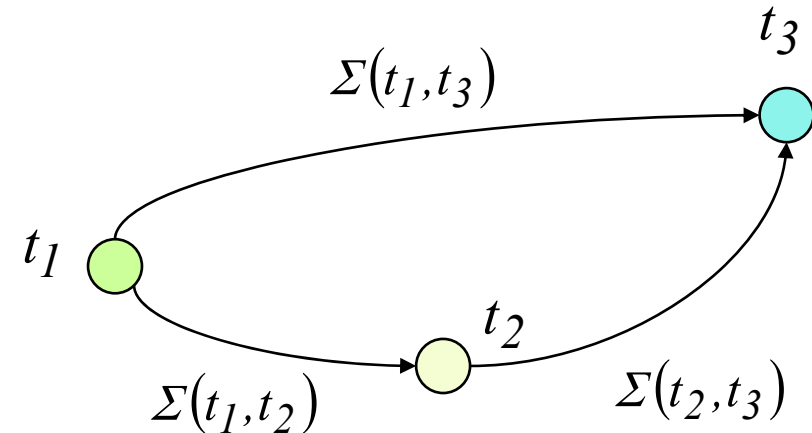
Proprietà di un sistema dinamico lineare

☞ **Causalità:** un sistema dinamico non può essere anticipativo

⇒ L'uscita non può precedere l'ingresso

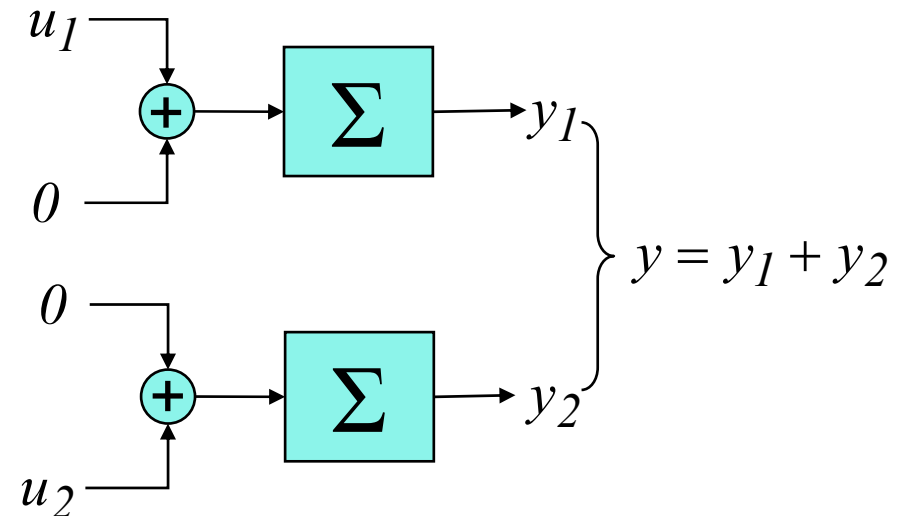
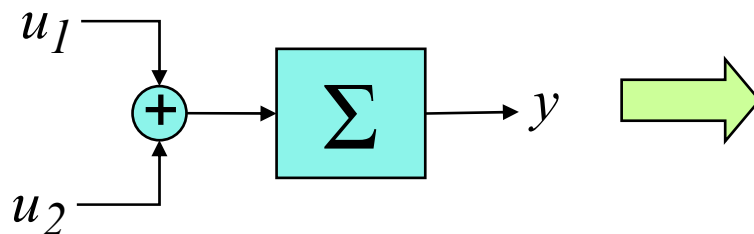
☞ **Composizione nel tempo**

⇒ Dati tre istanti di tempo $t_1 < t_2 < t_3$ l'evoluzione del sistema da t_1 a t_3 può essere scomposta come evoluzione da t_1 a t_2 e da t_2 a t_3



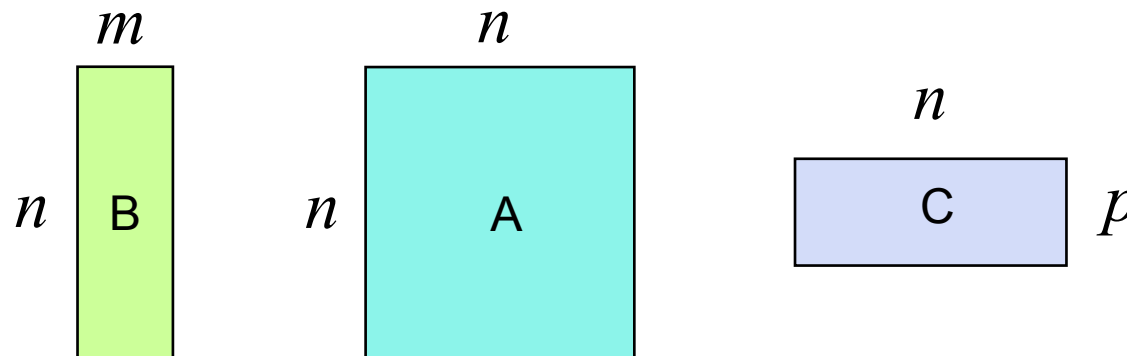
☞ **Sovrapposizione degli effetti**

⇒ L'uscita del sistema provocata da due ingressi agenti contemporaneamente è la somma delle uscite provocate da ciascun ingresso agente separatamente

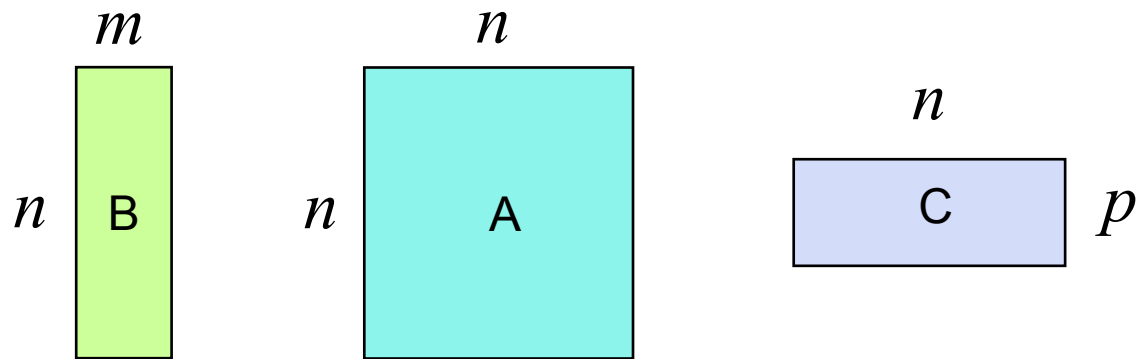


Dimensioni di vettori e matrici

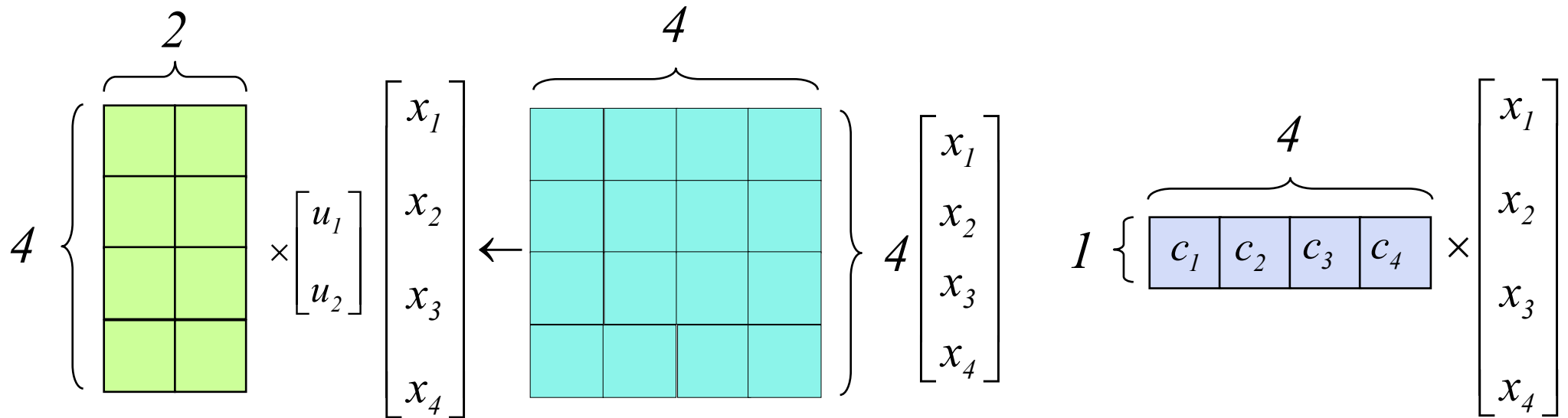
- **Ingresso u :** vettore colonna a m componenti $u \in R^m$
- **Stato x :** vettore colonna a n componenti $x \in R^n$
- **Uscita y :** vettore colonna a p componenti $y \in R^p$
- **Matrice B ingresso-stato:** $n \times m$ componenti $B \in R^{n \times m}$
- **Matrice A stato-stato:** $n \times n$ componenti $A \in R^{n \times n}$
- **Matrice C stato-uscita:** $p \times n$ componenti $C \in R^{p \times n}$



Conformabilità di vettori e matrici



Esempio: $m=2$; $n=4$; $p=1$



Dimensionalità del sistema

👉 Le dimensioni di Ingresso, Stato e Uscita, possono essere in generale qualsiasi, purché conformabili

⇒ **Matrice B ingresso-stato:** $n \times m$ componenti $B \in R^{n \times m}$

⇒ **Matrice A stato-stato:** $n \times n$ componenti $A \in R^{n \times n}$

⇒ **Matrice C stato-uscita:** $p \times n$ componenti $C \in R^{p \times n}$

👉 In questo caso il sistema si dice

Multi-Input-Multi-Output (MIMO)

⇒ Con molti ingressi e molte uscite

👉 Nel caso che $m = p = 1$, il sistema si dice

Single-Input-Single-Output (SISO)

⇒ Con un ingresso ed una uscita

👉 Nel seguito ci occuperemo prevalentemente di sistemi ***SISO***

Sistemi a tempo-discreto SISO

☞ Il tempo varia in modo discreto $t \rightarrow t+1$

☞ Rappresentazione interna (*Ingresso/Stato/Uscita*)

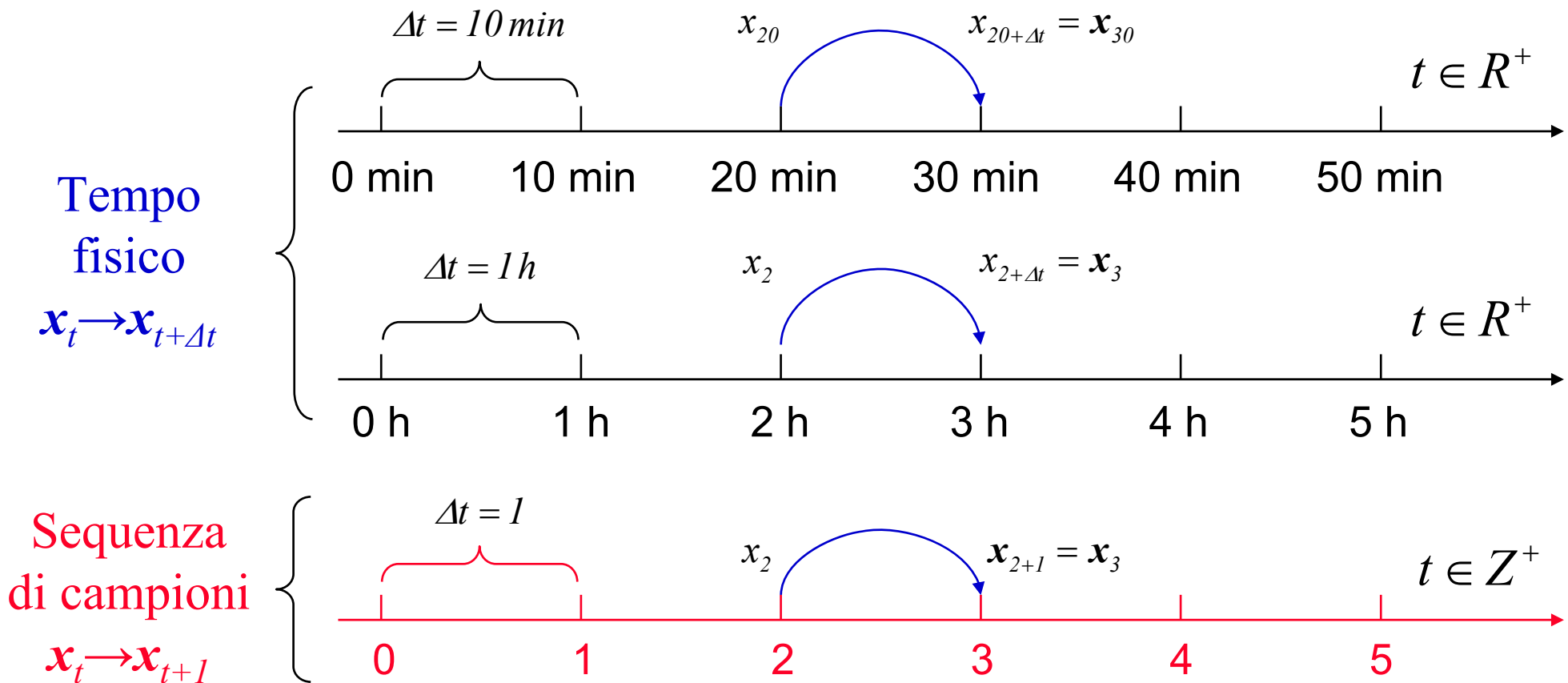
$$\begin{cases} \mathbf{x}(t+1) = \mathbf{A} \mathbf{x}(t) + \mathbf{b} u(t) \\ y(t) = \mathbf{c} \mathbf{x}(t) \end{cases}$$

☞ Rappresentazione esterna (*Ingresso/Uscita*)

$$y_t + \alpha_1 y_{t-1} + \alpha_2 y_{t-2} + \dots + \alpha_n y_{t-n} = \beta_1 u_{t-1} + \beta_2 u_{t-2} + \dots + \beta_n u_{t-n}$$

A proposito del tempo nei sistemi tempo-discreti

- Il tempo non ha più un significato fisico (secondi, minuti, ore,...) ma di **sequenza** fra un istante di campionamento e il successivo
- Solo in questi istanti il sistema è definito.



Esempio di sistema tempo-discreto MISO

MISO = Multi-Input-Single-Output

$$\begin{bmatrix} x_1(t+1) \\ x_2(t+1) \\ x_3(t+1) \\ x_4(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} & a_{14} \\ a_{21} & a_{22} & a_{23} & a_{24} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} & a_{34} \\ a_{41} & a_{42} & a_{43} & a_{44} \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \\ x_4(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b_{11} & b_{12} \\ b_{21} & b_{22} \\ b_{31} & b_{32} \\ b_{41} & b_{42} \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} u_1(t) \\ u_2(t) \end{bmatrix}$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} c_1 & c_2 & c_3 & c_4 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \\ x_4(t) \end{bmatrix}$$

$A \in R^{4 \times 4}$
 $B \in R^{4 \times 2}$
 $c \in R^{1 \times 4}$

Dalla forma matriciale alle singole equazioni

$$x_1(t+1) = a_{11} \times x_1(t) + a_{12} \times x_2(t) + a_{13} \times x_3(t) + a_{14} \times x_4(t) + b_{11} \times u_1(t) + b_{12} \times u_2(t)$$

$$x_2(t+1) = a_{21} \times x_1(t) + a_{22} \times x_2(t) + a_{23} \times x_3(t) + a_{24} \times x_4(t) + b_{21} \times u_1(t) + b_{22} \times u_2(t)$$

$$x_3(t+1) = a_{31} \times x_1(t) + a_{32} \times x_2(t) + a_{33} \times x_3(t) + a_{34} \times x_4(t) + b_{31} \times u_1(t) + b_{32} \times u_2(t)$$

$$x_4(t+1) = a_{41} \times x_1(t) + a_{42} \times x_2(t) + a_{43} \times x_3(t) + a_{44} \times x_4(t) + b_{41} \times u_1(t) + b_{42} \times u_2(t)$$

$$x_i(t+1) = \sum_{j=1}^n a_{ij} \times x_j(t) + \sum_{k=1}^m b_{ik} \times u_k(t)$$

$$y(t) = c_1 \times x_1(t) + c_2 \times x_2(t) + c_3 \times x_3(t) + c_4 \times x_4(t)$$

$$y(t) = \sum_{i=1}^n c_i \times x_i(t)$$

Evoluzione di un sistema autonomo

☞ Il sistema è autonomo se evolve senza contributo degli ingressi ($u = 0$)

☞ L'equazione di stato si riduce a

$$\mathbf{x}(t + 1) = \mathbf{A}\mathbf{x}(t)$$

che si può risolvere iterativamente

$$\mathbf{x}(1) = \mathbf{A}\mathbf{x}(0)$$

$$\mathbf{x}(2) = \mathbf{A}\mathbf{x}(1) = \mathbf{A} \times \mathbf{A} \times \mathbf{x}(0)$$

$$\mathbf{x}(3) = \mathbf{A}\mathbf{x}(2) = \mathbf{A} \times \mathbf{A} \times \mathbf{A} \times \mathbf{x}(0)$$

.....

$$\mathbf{x}(t) = \mathbf{A}\mathbf{x}(t-1) = \underbrace{\mathbf{A} \times \dots \times \mathbf{A} \times \mathbf{A}}_t \times \mathbf{x}(0) = \mathbf{A}^t \times \mathbf{x}(0)$$

Rappresentazione locale e globale

☞ L'equazione di stato alle differenze è una rappresentazione locale

⇒ Da t si va in $t+1$

$$\mathbf{x}(t+1) = \mathbf{A}\mathbf{x}(t)$$

☞ L'evoluzione ottenuta risolvendo questa iterativamente è una rappresentazione globale

⇒ Da $t=0$ si va avanti in un qualunque t

$$\mathbf{x}(t) = \mathbf{A}^t \mathbf{x}(0)$$

☞ La matrice \mathbf{A}^t si dice *matrice di transizione*, perché trasporta lo stato dalla condizione iniziale $\mathbf{x}(0)$ a quella finale $\mathbf{x}(t)$

☞ Si può generalizzare, scegliendo due istanti qualsiasi di tempo $t > s$

$$\mathbf{x}(t+s) = \mathbf{A}^{(t-s)} \mathbf{x}(s)$$

Matrice di transizione

- Si definisce matrice di transizione Φ l'operatore lineare che trasporta lo stato \mathbf{x}_s nello stato \mathbf{x}_t con $t > s$

Proprietà di $\Phi(t,s) = A^{t-s}$

- Identità:** $\Phi(t,t) = I$

Prova: $A^{t-t} = A^0 = I$

- Composizione:** $\Phi(t,s) \Phi(s,r) = \Phi(t,r) \quad t > s > r$

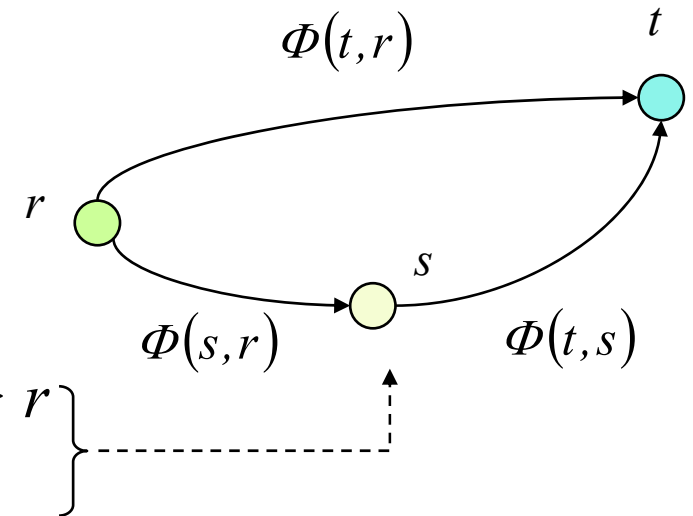
Prova: $A^{t-s} A^{s-r} = A^{t-s+s-r} = A^{t-r}$

- Inversione:** se A^{-1} esiste, $\Phi^{-1}(t,s) = \Phi(s,t)$

Prova: $(A^{t-s})^{-1} = A^{s-t}$

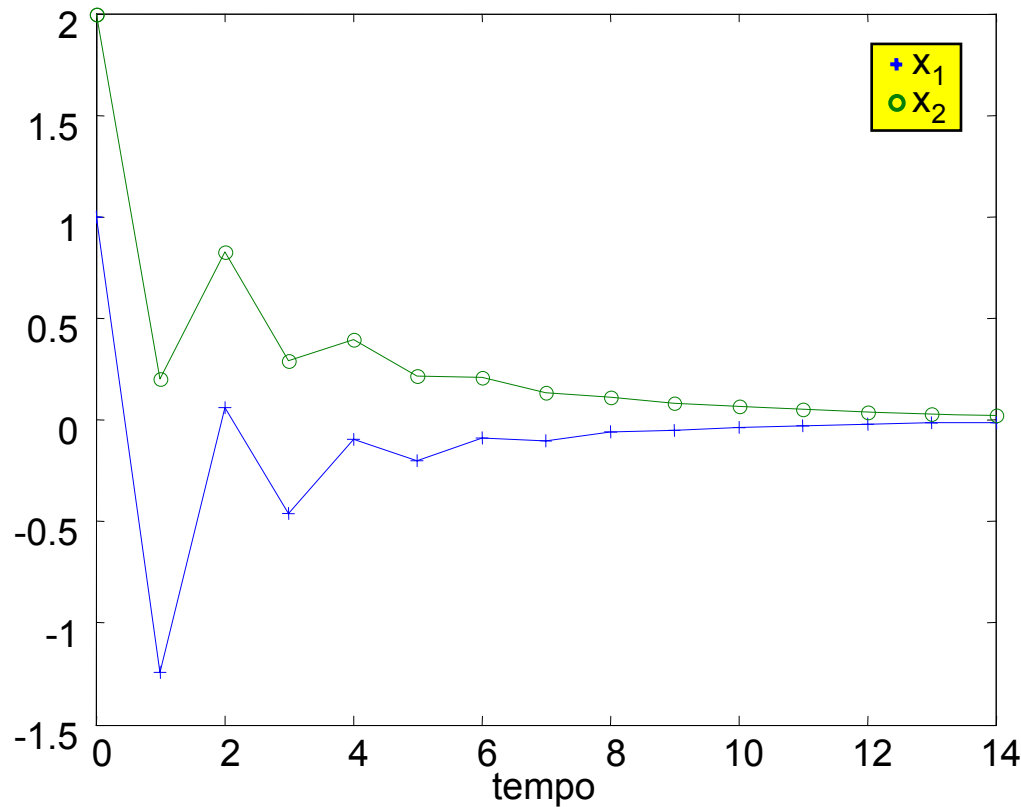
- Commutazione:** $A\Phi(t,s) = \Phi(t,s)A$

Prova: $AA^{t-s} = A^{t-s+1} = A^{t-s}A$



Un esempio numerico

$$A = \begin{bmatrix} -0.14 & -0.55 \\ -0.6 & 0.4 \end{bmatrix} \quad x(0) = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix} \quad \text{Ambedue gli stati tendono a zero: **sistema stabile**}$$

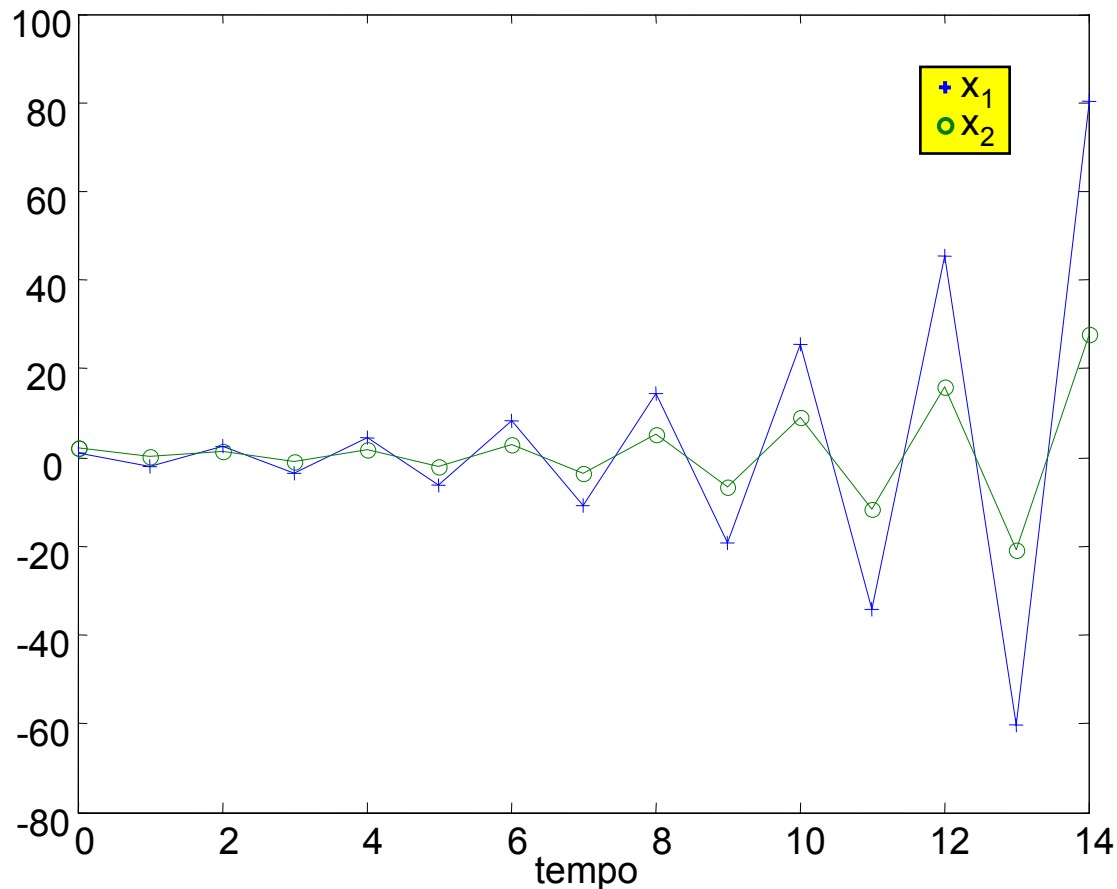


	x_1	x_2
1		
2		
3	-1,24	0,2
4	0,0636	0,824
5	-0,4621	0,2914
6	-0,0955	0,3938
7	-0,2032	0,2148
8	-0,0897	0,2078
9	-0,1017	0,1370
10	-0,0611	0,1158
11	-0,0551	0,0830
12	-0,0379	0,0663
13	-0,0311	0,0492
14	-0,0227	0,0384
15	-0,0179	0,0290
16	-0,0134	0,0223

Un esempio numerico

$$A = \begin{bmatrix} -1.14 & -0.55 \\ -0.6 & 0.4 \end{bmatrix} \quad x(0) = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix}$$

Ambedue gli stati tendono a crescere senza limite:
sistema instabile



t	x_1	x_2
0	1.0000	2.0000
1	-2.2400	0.2000
2	2.4436	1.4240
3	-3.5689	-0.8966
4	4.5617	1.7827
5	-6.1808	-2.0239
6	8.1592	2.8989
7	-10.8959	-3.7360
8	14.4762	5.0432
9	-19.2766	-6.6684
10	25.6429	8.8986
11	-34.1271	-11.8263
12	45.4094	15.7458
13	-60.4269	-20.9474
14	80.4077	27.8772

Prima definizione di Stabilità

☞ Un sistema lineare *autonomo* si dice *asintoticamente stabile* se

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \mathbf{x}(t) = \mathbf{0}$$

☞ Ciò implica che ogni componente del vettore di stato tenda individualmente a zero

☞ La “*asintotica*” stabilità non dice *in che modo e dopo quanto tempo* si verifica la condizione $\mathbf{x} = \mathbf{0}$

⇒ Vedremo più avanti definizioni più restrittive di stabilità

☞ Questa nozione di stabilità coinvolge solamente il comportamento intrinseco del sistema

☞ Nel caso di sistema con ingressi, si avrà una nuova versione di stabilità.

Chi comanda nel sistema?

- 👉 Cosa influenza il comportamento del sistema?
- 👉 Come è possibile prevedere il suo comportamento senza effettuare una simulazione o risolvere analiticamente il sistema?
- 👉 Il comportamento del sistema è definito da autovalori (λ) e autovettori (\mathbf{v}) della matrice A , definiti dall'equazione

$$A \mathbf{v}_i = \lambda_i \mathbf{v}_i$$

- 👉 Gli autovettori sono *direzioni privilegiate* nello spazio $\mathbf{X} \in R^n$
- 👉 Se lo stato iniziale $\mathbf{x}(0)$ coincide con un autovettore, lo stato agli istanti successivi rimane lungo tale autovettore, variando solamente di scala secondo il valore del corrispondente autovalore
- 👉 Il comportamento del sistema è esprimibile come funzione lineare degli autovettori.

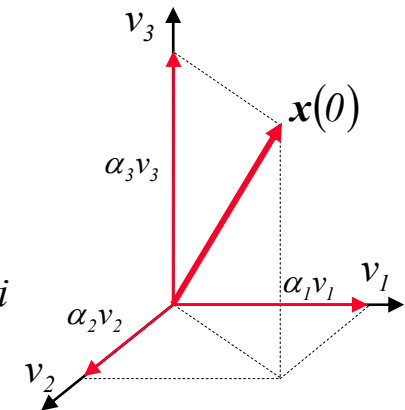
Autovettori

☞ Sono un insieme linearmente indipendente e perciò formano una base in R^n

☞ Ogni vettore $\mathbf{x} \in R^n$ può essere espresso come combinazione lineare degli autovettori $(\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2, \dots, \mathbf{v}_n)$ per ora supposti distinti

☞ In particolare, per lo stato iniziale

$$\mathbf{x}(0) = \alpha_1 \mathbf{v}_1 + \alpha_2 \mathbf{v}_2 + \dots + \alpha_n \mathbf{v}_n = \sum_{i=1}^n \alpha_i \mathbf{v}_i$$



☞ Ricordando l'espressione dell'evoluzione globale

$$\begin{aligned} \mathbf{x}(t) &= A^t \mathbf{x}(0) = A^t \sum_{i=1}^n \alpha_i \mathbf{v}_i = A^{t-1} \sum_{i=1}^n \alpha_i A \mathbf{v}_i = A^{t-1} \sum_{i=1}^n \alpha_i \lambda_i \mathbf{v}_i \\ &= A^{t-2} \sum_{i=1}^n \alpha_i \lambda_i^2 \mathbf{v}_i = \dots = \sum_{i=1}^n \alpha_i \lambda_i^t \mathbf{v}_i \end{aligned}$$

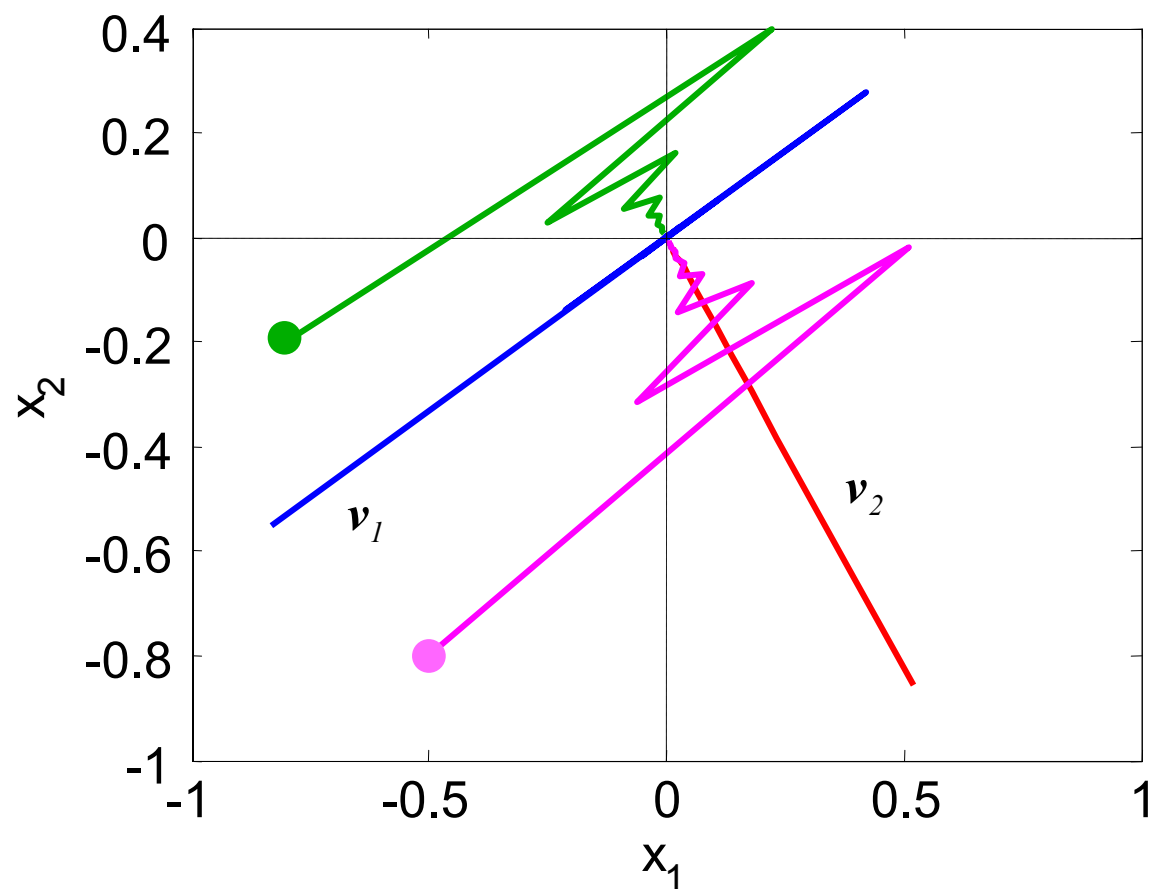
Evoluzione funzione degli autovettori

☞ L'evoluzione dello stato può essere espressa come combinazione lineare degli autovettori e autovalori

$$\mathbf{x}(t) = \sum_{i=1}^n \alpha_i \lambda_i^t \mathbf{v}_i$$

● $\mathbf{x}(0) = \begin{bmatrix} -0.8 \\ -0.2 \end{bmatrix}$

● $\mathbf{x}(0) = \begin{bmatrix} -0.5 \\ -0.8 \end{bmatrix}$



Evoluzione lungo un autovettore

$$\mathbf{x}(0) = \mathbf{v}_i$$

$$\mathbf{x}(1) = A\mathbf{x}(0) = A\mathbf{v}_i = \lambda_i\mathbf{v}_i$$

$$\mathbf{x}(2) = A\mathbf{x}(1) = A \times \lambda_i\mathbf{v}_i = \lambda_i^2\mathbf{v}_i$$

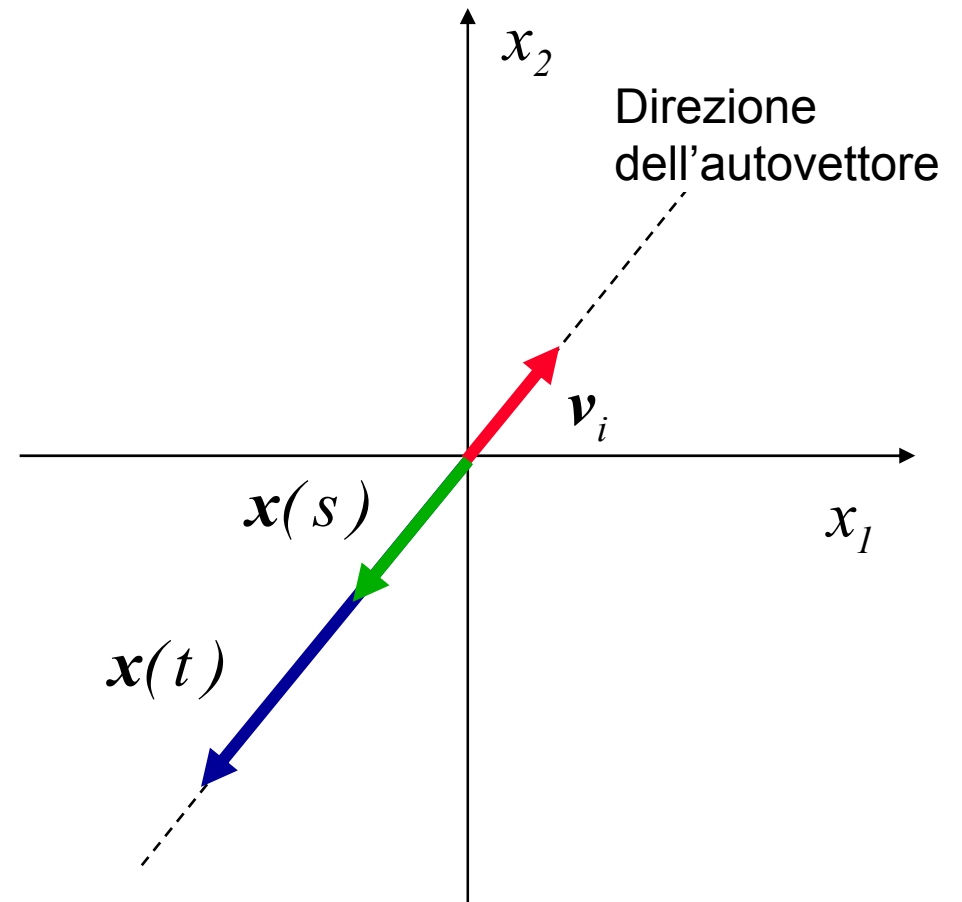
$$\mathbf{x}(3) = A\mathbf{x}(2) = A \times \lambda_i^2\mathbf{v}_i = \lambda_i^3\mathbf{v}_i$$

.....

$$\mathbf{x}(t) = \lambda_i^t\mathbf{v}_i$$

Se la condizione iniziale $\mathbf{x}(0)$ coincide con l'autovalore \mathbf{v}_i , lo stato $\mathbf{x}(t)$ è costretto a muoversi lungo la direzione dell'autovettore per qualsiasi t . Può solo cambiare modulo e/o verso.

L'autovettore rappresenta una direzione privilegiata



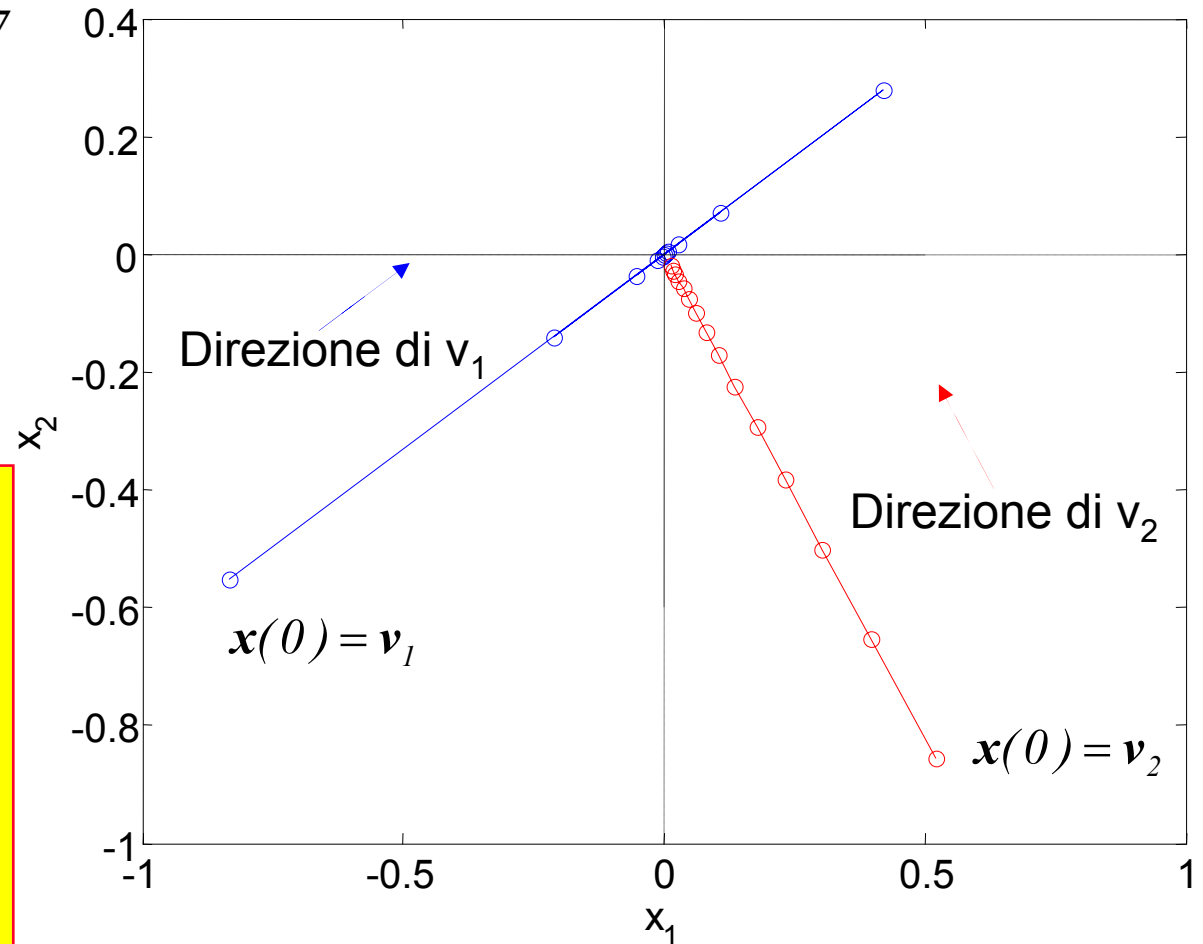
Esempio: sistema stabile

$$A = \begin{bmatrix} -0.14 & -0.55 \\ -0.6 & 0.4 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{aligned} \lambda_1 &= -0.5047 \\ \lambda_2 &= 0.7647 \end{aligned}$$

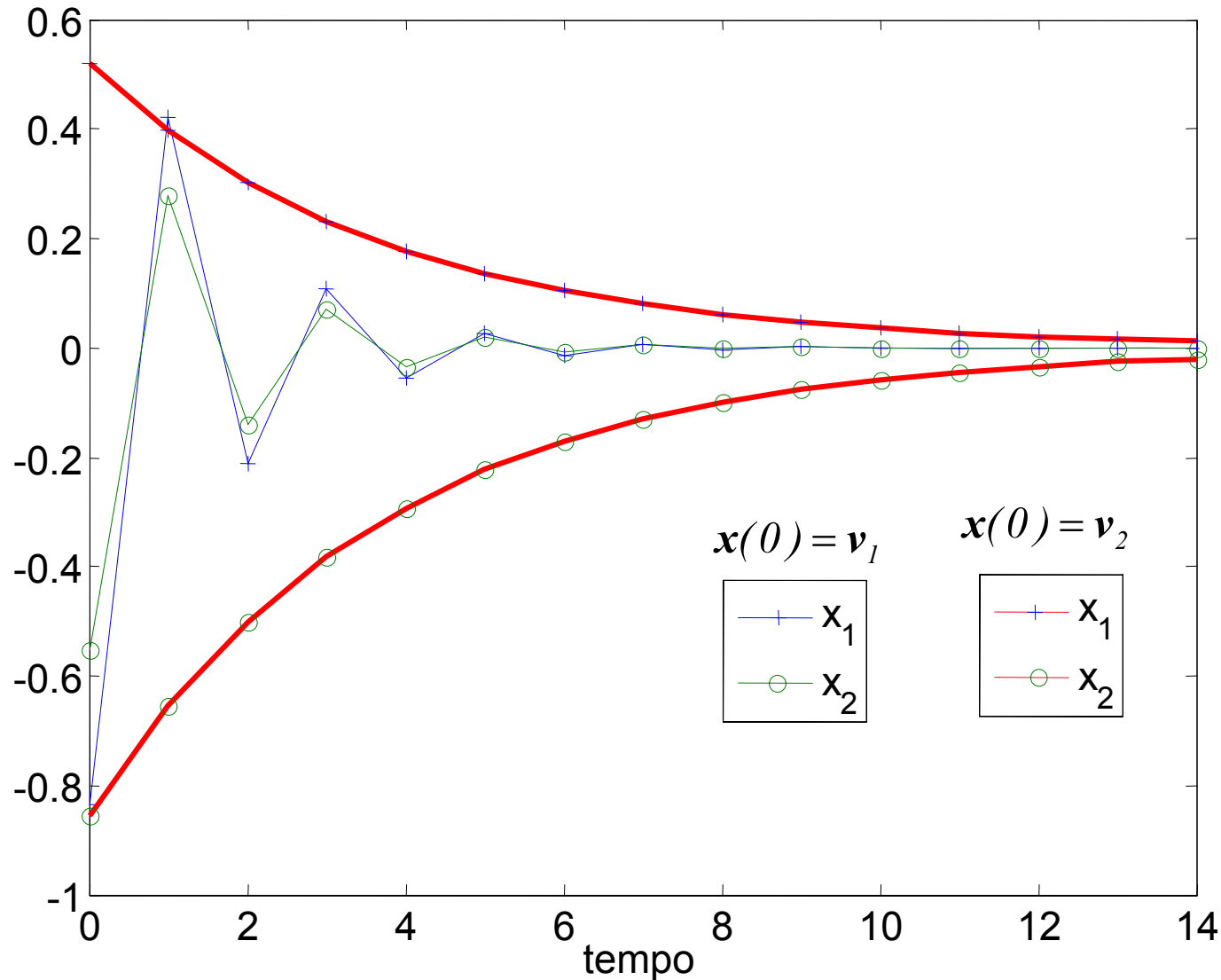
$$v_1 = \begin{bmatrix} -0.8334 \\ -0.5527 \end{bmatrix} \leftrightarrow \lambda_1$$

$$v_2 = \begin{bmatrix} 0.5195 \\ -0.8545 \end{bmatrix} \leftrightarrow \lambda_2$$

Se il sistema parte da un autovettore è costretto a muoversi lungo quella direzione e può variare solo il modulo in funzione del corrispondente autovalore



Evoluzione nel tempo: caso stabile



Osservazione:

L'evoluzione lungo v_1 è **oscillatoria** perché λ_1 è negativo: ad ogni iterazione si ha un cambio di segno

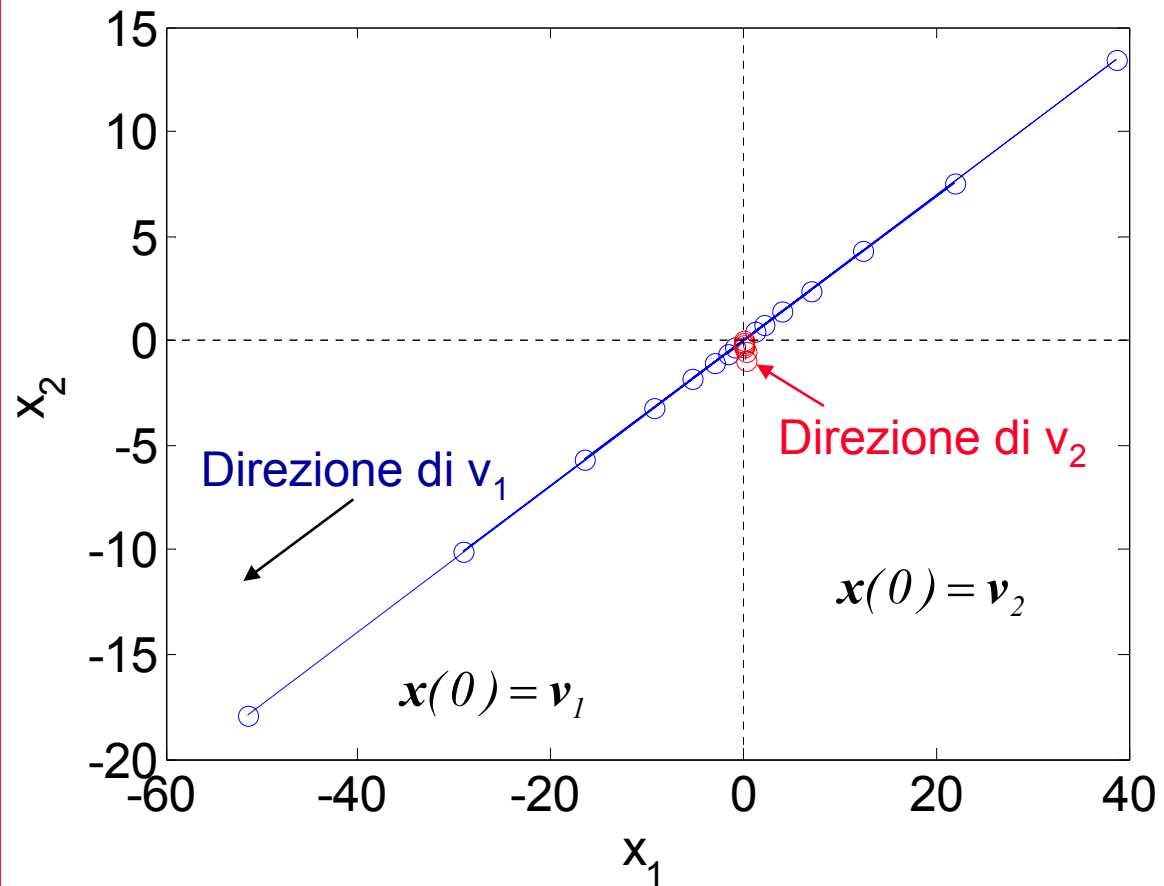
L'evoluzione lungo v_2 è **monotona** perché λ_2 è positivo: mantenimento del segno

Altro esempio: sistema instabile

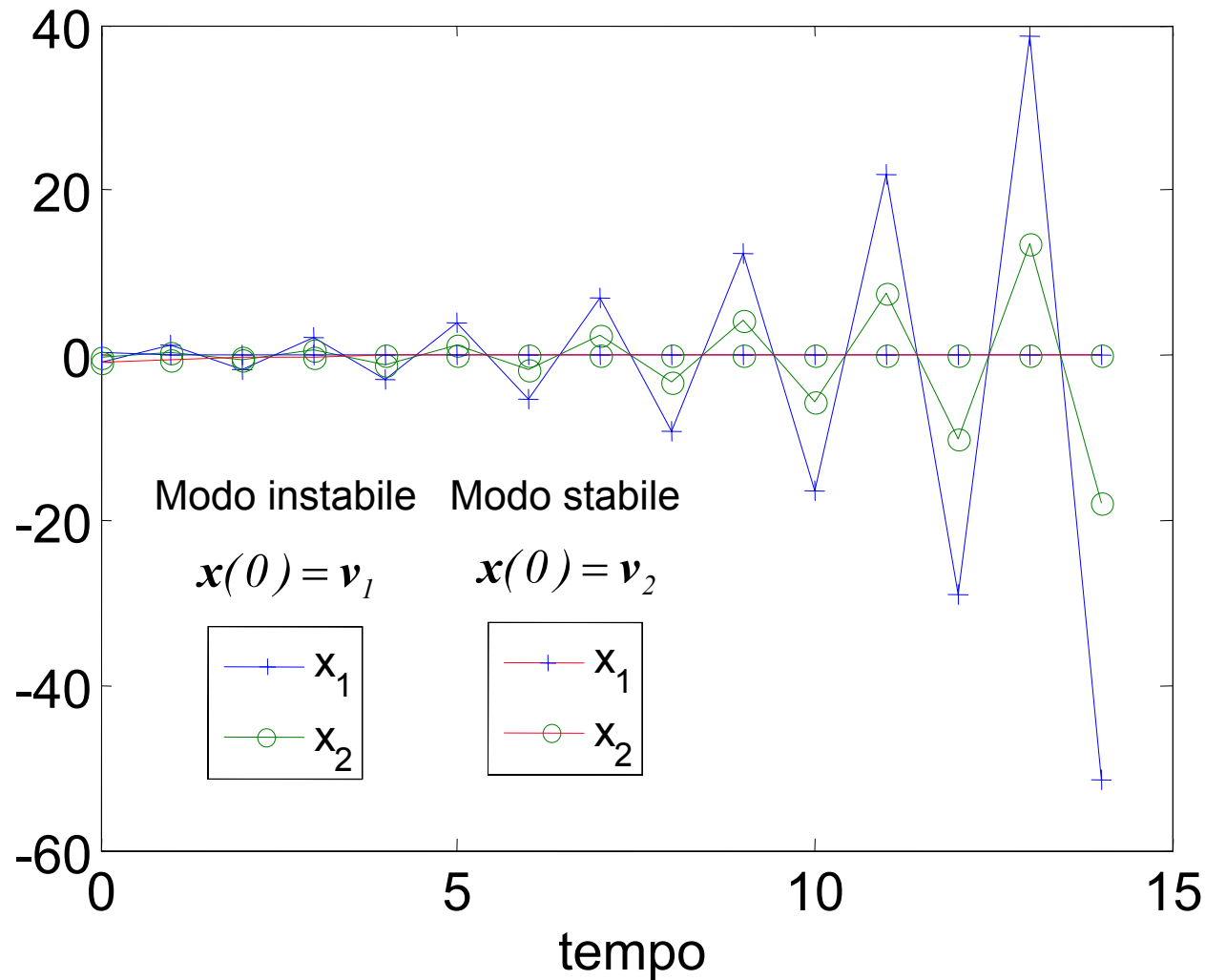
$$A = \begin{bmatrix} -1.14 & -0.55 \\ -0.6 & 0.4 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{matrix} \lambda_1 = -1.3307 \\ \lambda_2 = 0.5907 \end{matrix} \quad v_1 = \begin{bmatrix} -0.9448 \\ -0.3276 \end{bmatrix} \quad v_2 = \begin{bmatrix} 0.3029 \\ -0.9530 \end{bmatrix}$$

L'autovettore v_1 corrisponde ad un autovalore instabile (λ_1). Perciò l'evoluzione a partire da questo è divergente.

L'autovettore v_2 corrisponde ad un autovalore stabile (λ_2). L'evoluzione a partire da questo tende a zero.



Evoluzione nel tempo: caso instabile



Osservazione:
L'evoluzione lungo v_1 è **oscillatoria divergente (instabile)** perché λ_1 è instabile.

L'evoluzione lungo v_2 è **monotona convergente (stabile)** perché λ_2 è stabile.

Equilibrio di un sistema autonomo

☞ Un sistema è all'equilibrio quando il suo stato non cambia nel tempo

$$\mathbf{x}(t+1) = \mathbf{x}(t) = \mathbf{x} \Rightarrow \mathbf{x} = A\mathbf{x} \quad \forall t \in \mathbb{R}^+$$

☞ Risolvendo questa equazione

$$\mathbf{x} = A\mathbf{x} \Rightarrow (I - A)\mathbf{x} = \mathbf{0} \quad \begin{cases} I - A & \text{nonsingolare} \Rightarrow \mathbf{x} = \mathbf{0} \\ I - A & \text{singolare} \Rightarrow \mathbf{x} \subset N(I - A) \end{cases}$$

☞ Se $I-A$ è non singolare, l'origine ($\mathbf{x} = \mathbf{0}$) è l'unico punto di equilibrio per un sistema autonomo

$$\mathbf{x}_e = \mathbf{0}$$

Stabilità di un sistema autonomo

- ☞ La stabilità è un concetto legato all'equilibrio:
- ☞ Se un sistema (autonomo) è *stabile* tende ad andare all'equilibrio per *qualsiasi* condizione iniziale
- ☞ Se un sistema (autonomo) è *instabile* tende ad allontanarsi dall'equilibrio per *qualsiasi* condizione iniziale
 - ⇒ (salvo iniziare lungo un eventuale autovettore stabile)
- ☞ Nota: questo non è in generale vero
 - ⇒ Per i sistemi con ingresso, perché un ingresso grande a piacere può portare lo stato lontano dall'equilibrio 0
 - ⇒ Per i sistemi nonlineari, che possono avere più stati di equilibrio oltre a 0 e le traiettorie dipendono dalle condizioni iniziali
- ☞ Come si può prevedere se un sistema lineare autonomo è stabile?
 - ⇒ ***Controllando i suoi autovalori, dato che la sua evoluzione dipende da questi***

Stabilità e autovalori

☞ Se l'evoluzione è esprimibile con gli autovalori

$$\mathbf{x}(t) = \sum_{i=1}^n \alpha_i \lambda_i^t \mathbf{v}_i$$

☞ Ogni autovalore in modulo maggiore di 1 porta ad un'evoluzione crescente

☞ Ogni autovalore in modulo minore di 1 porta ad un'evoluzione decrescente

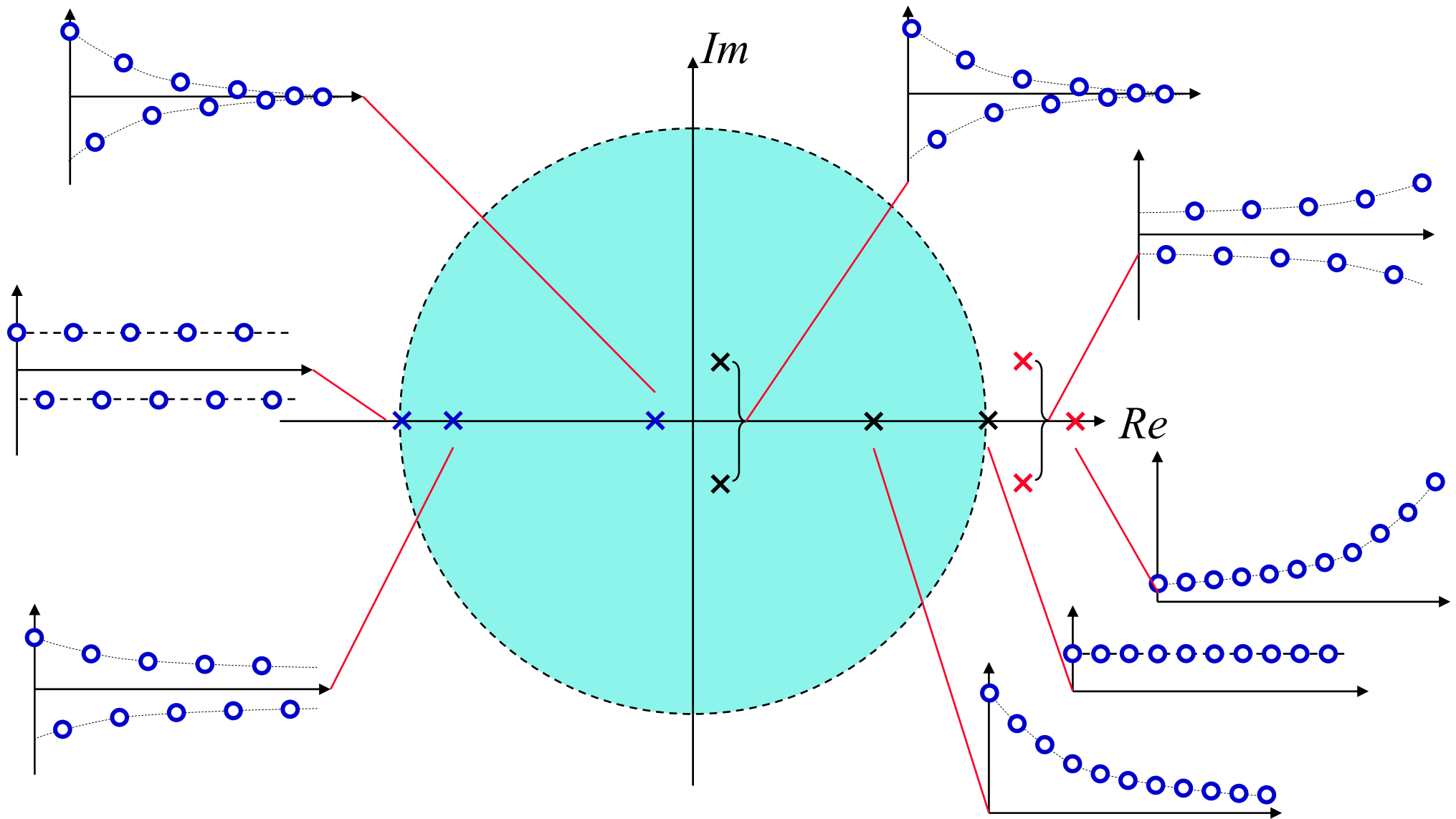
$|\lambda| < 1$ risposta asintoticamente stabile $\mathbf{x} \rightarrow \mathbf{0}$

$|\lambda| = 1$ $m = 1$ risposta semplicemente stabile

$|\lambda| > 1$ risposta instabile $\mathbf{x} \rightarrow \pm\infty$

☞ **Attenzione:** basta *un solo* autovalore instabile per destabilizzare l'intero sistema

Posizione degli autovalori e tipo di risposta



Autovalori della matrice A

☞ Si definisce polinomio caratteristico della matrice $A \in R^{n \times n}$

$$\Delta_A(q) = \det(qI - A) = q^n + a_{n-1}q^{n-1} + a_{n-2}q^{n-2} + \dots + a_0$$

☞ Gli autovalori di A sono le radici del polinomio caratteristico

$$\Delta_A(q) = (q - \lambda_1)(q - \lambda_2) \dots (q - \lambda_n) = \sum_{i=1}^n (q - \lambda_i)$$

☞ Teor. di **Cailey-Hamilton**: la matrice A soddisfa il proprio polinomio caratteristico

$$A^n + a_{n-1}A^{n-1} + a_{n-2}A^{n-2} + \dots + a_0I = \mathbf{0}$$

Qualche precisazione sul polinomio caratteristico

Il polinomio caratteristico della matrice A è definito come

$$\Delta_A(q) = \det(qI - A) = q^n + a_{n-1}q^{n-1} + a_{n-2}q^{n-2} + \dots + a_0$$

La matrice A ha coefficienti reali, perciò anche i coefficienti del polinomio $(a_{n-1}, \dots, a_1, a_0)$ sono reali e le sue radici sono essere **Reali** o **Complesse coniugate**

Data A , si può trovare $\Delta_A(q)$ applicando la definizione: calcolando $\det(qI - A)$

Dati gli autovalori $(\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_n)$ si può ricavare $\Delta_A(q)$ uguagliando i termini di pari potenza (*principio di identità dei polinomi*)

$$\begin{aligned}\Delta_A(q) &= (q - \lambda_1)(q - \lambda_2) \dots (q - \lambda_n) \\ &= q^n + (\lambda_1 + \lambda_2 + \dots + \lambda_n)q^{n-1} + (\lambda_1\lambda_2 + \lambda_1\lambda_3 + \dots + \lambda_1\lambda_n)q^{n-2} + \dots + \lambda_1\lambda_2 \dots \lambda_n\end{aligned}$$

$$a_{n-1} = \lambda_1 + \lambda_2 + \dots + \lambda_n$$

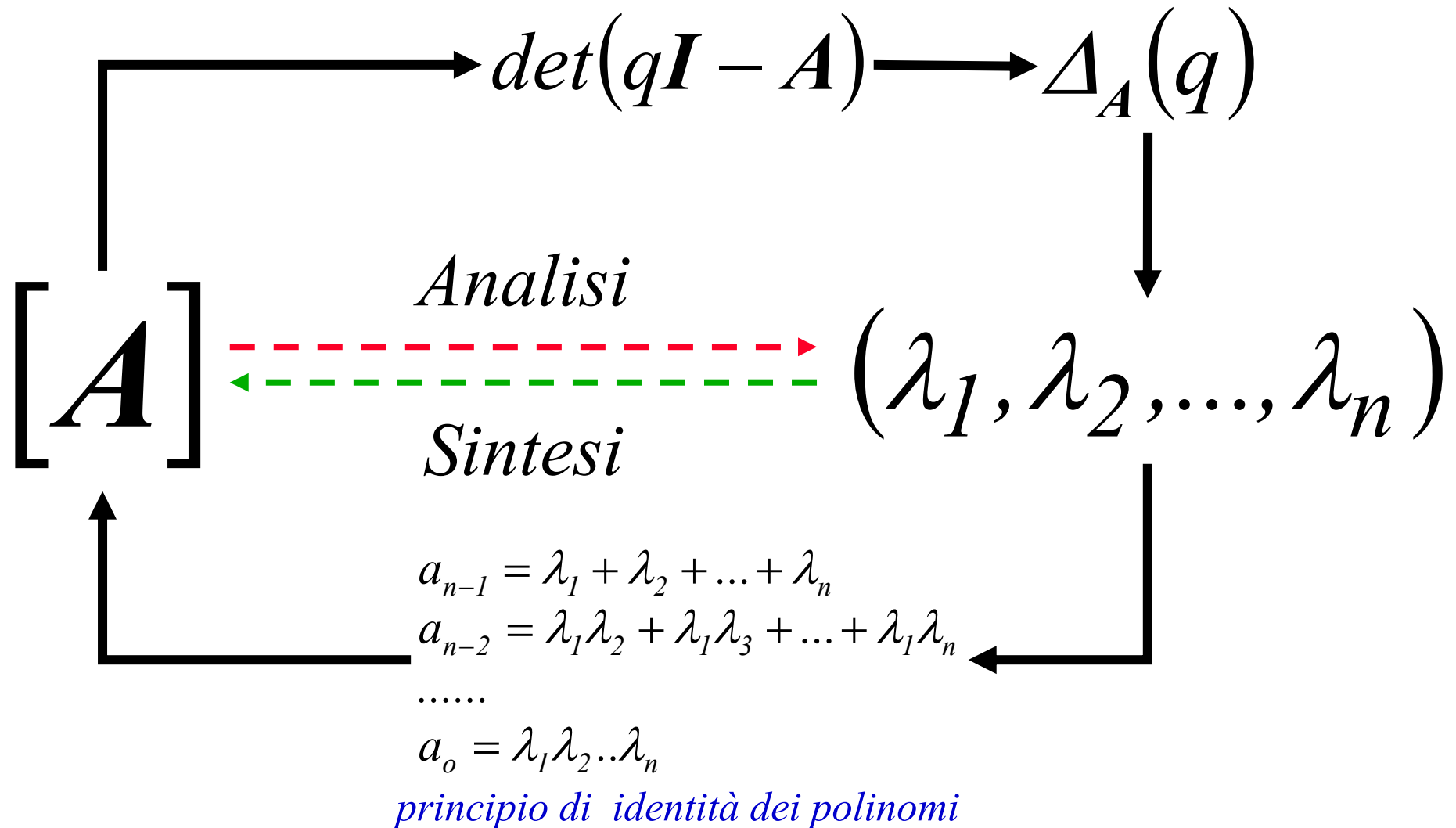
$$a_{n-2} = \lambda_1\lambda_2 + \lambda_1\lambda_3 + \dots + \lambda_1\lambda_n$$

.....

$$a_0 = \lambda_1\lambda_2 \dots \lambda_n$$

Relazioni fra matrice A , autovalori e pol. caratt.

definizione di polinomio caratteristico



Rappresentazioni canoniche per sistemi SISO

- 👉 In generale il sistema è definito da tre matrici
 $A \in R^{n \times n}$, $B \in R^{n \times 1}$, $C \in R^{1 \times n}$
- 👉 Possono servire perciò fino a $n^2 + n + p$ coefficienti.
- 👉 *Domanda*: esiste una rappresentazione più “economica”?
- 👉 *Risposta*: sì, esistono forme, dette *canoniche*, che minimizzano il numero di coefficienti
- 👉 Sono *due* le forme canoniche di interesse
 1. Forma *canonica controllabile*
Utile per problemi di controllo = progettare un regolatore
 2. Forma *canonica di ricostruzione*
Utile per problemi di ricostruzione dello stato = progettare un osservatore

Forma canonica controllabile (cc)

👉 Nella matrice A i parametri si riducono agli elementi dell'ultima riga, mentre la matrice b ha struttura obbligata (1 nell'ultima riga)

$$A_c = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & 1 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & \dots & 1 \\ \hline -a_0 & -a_1 & -a_2 & \dots & -a_{n-1} \end{bmatrix} \quad b_c = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \dots \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

👉 Essi sono collegati ai coefficienti del polinomio caratteristico $\Delta_{A_c}(q)$ essendo gli stessi coefficienti con il segno cambiato

$$\Delta_{A_c}(q) = q^n + a_{n-1}q^{n-1} + a_{n-2}q^{n-2} + \dots + a_0$$

👉 La matrice c_c non ha alcuna restrizione

Forma canonica di ricostruzione (cr)

- ☞ Nella matrice A i parametri si riducono agli elementi dell'ultima colonna, mentre la matrice b è libera

$$A_r = \begin{bmatrix} 0 & 0 & \dots & 0 & -a_{n-1} \\ \hline 1 & 0 & \dots & 0 & -a_{n-2} \\ 0 & 1 & \dots & 0 & -a_{n-3} \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & \dots & 1 & -a_o \end{bmatrix} \quad b_r = \begin{bmatrix} b_{n-1} \\ b_{n-2} \\ \dots \\ b_1 \\ b_o \end{bmatrix}$$

- ☞ Vale la stessa relazione fra coefficienti del polinomio caratteristico $\Delta_A(s_r)$ e coefficienti della matrice A_r

$$\Delta_{A_r}(q) = q^n + a_{n-1}q^{n-1} + a_{n-2}q^{n-2} + \dots + a_o$$

- ☞ La matrice c_o ha solo l'ultima componente pari ad 1

$$c_r = [0 \quad 0 \quad \dots \quad 0 \quad 1]$$

Relazione fra le due forme canoniche

☞ Per uno stesso sistema si può passare da una rappresentazione all'altra secondo le seguenti equivalenze

$$\mathbf{A}_r = \mathbf{A}_c^T \quad \mathbf{b}_r = \mathbf{c}_c^T \quad \mathbf{c}_r = \mathbf{b}_c^T$$

☞ Sistemi diversi per i quali valgono queste relazioni si dicono **duali**

☞ In ogni caso il polinomio caratteristico è lo stesso

$$\Delta_{A_c}(q) = \Delta_{A_r}(q) = q^n + a_{n-1}q^{n-1} + a_{n-2}q^{n-2} + \dots + a_0$$

☞ Perciò gli autovalori sono gli stessi

⇒ Radici dell'equazione $\det(s\mathbf{I}-\mathbf{A}) = 0$

Similarità

- 👉 Il vettore di stato \mathbf{x} è riferito ad una certa base
- 👉 Talvolta un cambio di base mette in evidenza caratteristiche importanti del sistema
- 👉 Si può effettuare un *cambio di base* $\mathbf{z} = \mathbf{T}^{-1} \mathbf{x}$, che porta ad un cambiamento nelle matrici $(\mathbf{A}, \mathbf{b}, \mathbf{c})$ che rappresentano il sistema
- 👉 Se \mathbf{x} è lo stato riferito alla base di partenza e \mathbf{z} quello riferito alla nuova base, se poniamo lo stato \mathbf{x} in funzione di $\mathbf{z} \rightarrow \mathbf{x} = \mathbf{T} \mathbf{z}$ si avrà

$$\begin{cases} \mathbf{x}_{t+1} = \mathbf{A} \mathbf{x}_t + \mathbf{b} u_t \\ y_t = \mathbf{c} \mathbf{x}_t \end{cases} \quad \mathbf{z} = \mathbf{T}^{-1} \mathbf{x} \quad \begin{cases} \mathbf{T} \mathbf{z}_{t+1} = \mathbf{A} \mathbf{T} \mathbf{z}_t + \mathbf{b} u_t \\ y_t = \mathbf{c} \mathbf{T} \mathbf{z}_t \end{cases} \quad \begin{cases} \mathbf{z}_{t+1} = \mathbf{T}^{-1} \mathbf{A} \mathbf{T} \mathbf{z}_t + \mathbf{T}^{-1} \mathbf{b} u_t \\ y_t = \mathbf{c} \mathbf{T} \mathbf{z}_t \end{cases}$$

$$\begin{cases} \mathbf{z}_{t+1} = \mathbf{A} \mathbf{z}_t + \boldsymbol{\beta} u_t \\ y_t = \boldsymbol{\gamma} \mathbf{z}_t \end{cases} \quad \boxed{\mathbf{A} = \mathbf{T}^{-1} \mathbf{A} \mathbf{T} \quad \boldsymbol{\beta} = \mathbf{T}^{-1} \mathbf{b} \quad \boldsymbol{\gamma} = \mathbf{c} \mathbf{T}}$$

Similarità fra matrice diagonale e cc

☞ Se A è in forma *canonica controllabile* i suoi autovettori hanno la struttura seguente: potenze crescenti dei rispettivi autovalori

$$\mathbf{v}_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ \lambda_1 \\ \lambda_1^2 \\ \dots \\ \lambda_1^{n-1} \end{bmatrix} \quad \mathbf{v}_2 = \begin{bmatrix} 1 \\ \lambda_2 \\ \lambda_2^2 \\ \dots \\ \lambda_2^{n-1} \end{bmatrix} \quad \dots \quad \mathbf{v}_n = \begin{bmatrix} 1 \\ \lambda_n \\ \lambda_n^2 \\ \dots \\ \lambda_n^{n-1} \end{bmatrix} \quad \Rightarrow \quad \mathbf{T} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & \dots & \dots & 1 \\ \lambda_1 & \lambda_2 & \dots & \dots & \lambda_n \\ \lambda_1^2 & \lambda_2^2 & \dots & \dots & \lambda_n^2 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ \lambda_1^{n-1} & \lambda_2^{n-1} & \dots & \dots & \lambda_n^{n-1} \end{bmatrix}$$

☞ La matrice di similitudine T è nella forma di *Matrice di Vandermonde*

☞ Perciò, trovati gli autovalori, la matrice di similitudine è subito determinata

$$\mathbf{A} = \mathbf{T} \mathbf{\Lambda} \mathbf{T}^{-1} \quad \mathbf{\Lambda} = \mathbf{T}^{-1} \mathbf{A} \mathbf{T}$$

Esempio di similitudine cc→diag

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0.2011 & 0.0479 \end{bmatrix} \Rightarrow \lambda_1 = -0.4251 \quad \lambda_2 = 0.4731$$

$$A = \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 \\ 0 & \lambda_2 \end{bmatrix} \quad \mathbf{v}_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ \lambda_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ -0.4251 \end{bmatrix} \quad \mathbf{v}_2 = \begin{bmatrix} 1 \\ \lambda_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0.4731 \end{bmatrix}$$

$$\Delta_A(q) = q^2 + a_1q + a_0 = (q - \lambda_1)(q - \lambda_2) = q^2 - (\lambda_1 + \lambda_2)q + \lambda_1\lambda_2$$

$$a_1 = -(\lambda_1 + \lambda_2)$$

$$a_0 = \lambda_1\lambda_2$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\lambda_1\lambda_2 & \lambda_1 + \lambda_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0.2011 & 0.0479 \end{bmatrix}$$

Esempio di similitudine

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\lambda_1\lambda_2 & \lambda_1 + \lambda_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -(-0.4251 \times 0.4731) & -0.4251 + 0.4731 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0.2011 & 0.0479 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{T} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ \lambda_1 & \lambda_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ -0.4251 & 0.4731 \end{bmatrix} \quad \mathbf{T}^{-1} = \begin{bmatrix} 0.5267 & -1.1133 \\ 0.4733 & -1.1133 \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{A} = \mathbf{T}\mathbf{\Lambda}\mathbf{T}^{-1} &= \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ -0.4251 & 0.4731 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} -0.4251 & 0 \\ 0 & 0.4731 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 0.5267 & -1.1133 \\ 0.4733 & -1.1133 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0.2011 & 0.0479 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

Relazioni fra variabili di stato in forma *cc*

☞ Un sistema autonomo espresso in forma *canonica controllabile*

$$\begin{bmatrix} x_1(t+1) \\ x_2(t+1) \\ \dots \\ x_{n-1}(t+1) \\ x_n(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & 1 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & \dots & 1 \\ -a_0 & -a_1 & -a_2 & \dots & -a_{n-1} \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ \dots \\ x_{n-1}(t) \\ x_n(t) \end{bmatrix}$$

☞ Scritto per componenti è

$$x_1(t+1) = x_2(t)$$

$$x_2(t+1) = x_3(t)$$

.....

$$x_n(t+1) = -a_0 x_1(t) - a_1 x_2(t) - \dots - a_{n-2} x_{n-1}(t) - a_{n-1} x_n(t)$$

Ciascuna variabile di stato è la successiva al tempo precedente

Effetto della diagonalizzazione

☞ La trasformazione $\mathbf{z} = \mathbf{T}^{-1} \mathbf{x}$ rende lo stato del sistema *diagonale*

$$\begin{bmatrix} z_1(t+1) \\ z_2(t+1) \\ \dots \\ z_n(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \lambda_2 & 0 & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & \lambda_n \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} z_1(t) \\ z_2(t) \\ \dots \\ z_n(t) \end{bmatrix}$$

☞ Ciò significa che nello spazio \mathbf{Z} le variabili di stato evolvono *indipendentemente* l'una dall'altra

$$z_1(t+1) = \lambda_1 \times z_1(t)$$

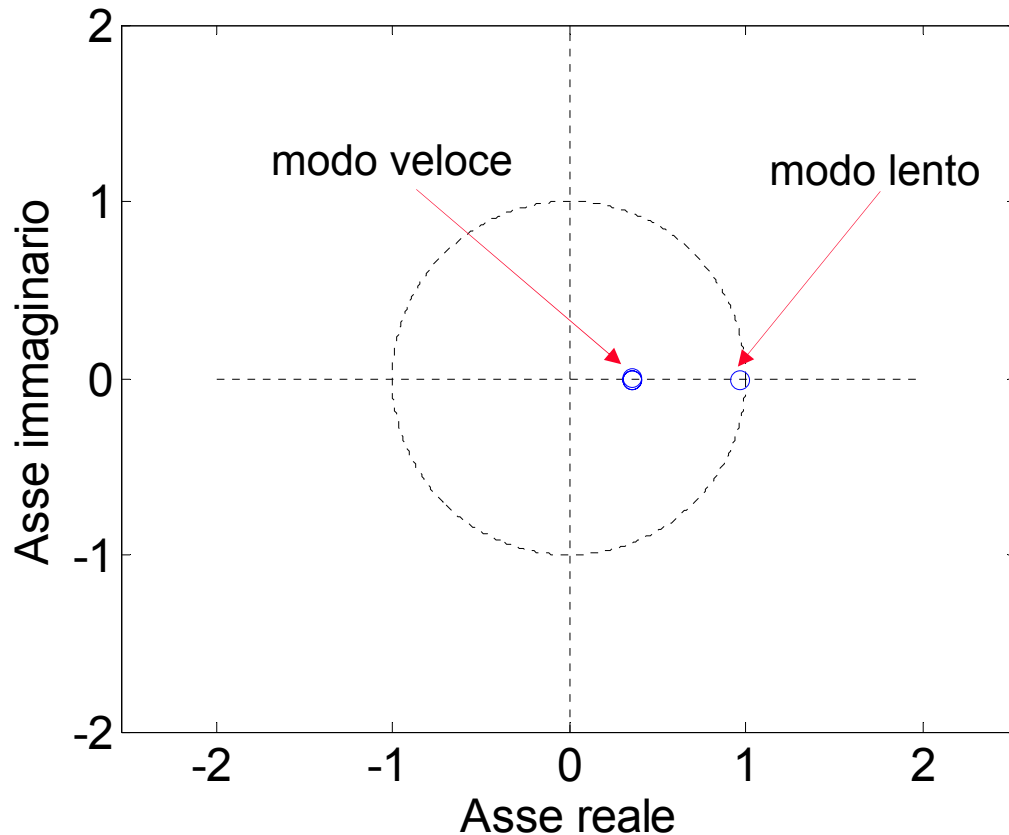
$$z_2(t+1) = \lambda_2 \times z_2(t)$$

.....

$$z_n(t+1) = \lambda_n \times z_n(t)$$

☞ Si perdono i legami di interazione fra variabili di stato che esistevano nel riferimento originale \mathbf{X}

Esempi di risposta: due autovalori reali positivi



$$\lambda_1 = 0.3533 \quad \lambda_2 = 0.9641$$

Il primo autovalore rappresenta il “*modo veloce*” perché è più piccolo (vicino all’origine) mentre il secondo il “*modo lento*” perché più vicino al cerchio unitario

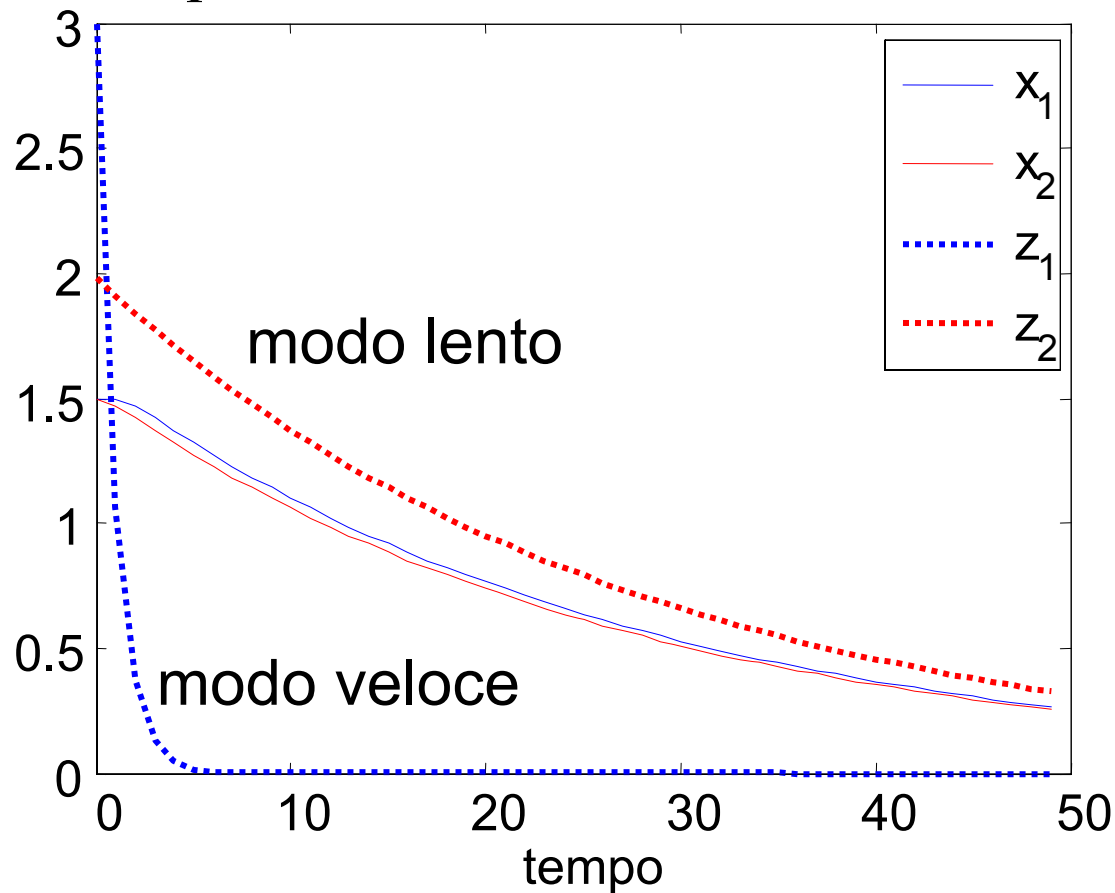
$$\begin{bmatrix} z_1(t+1) \\ z_2(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 \\ 0 & \lambda_2 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} z_1(t) \\ z_2(t) \end{bmatrix}$$

$$\text{Modo veloce} \quad z_1(t+1) = 0.3533 \times z_1(t)$$

$$\text{Modo lento} \quad z_2(t+1) = 0.9641 \times z_2(t)$$

Evoluzione indipendente nel modo “diagonale”

Nel riferimento *diagonale* i due modi evolvono in maniera indipendente



Cambiando riferimento $\mathbf{z} = \mathbf{T}^{-1} \mathbf{x}$ con

$$\mathbf{T} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0.3533 & 0.9641 \end{bmatrix}$$

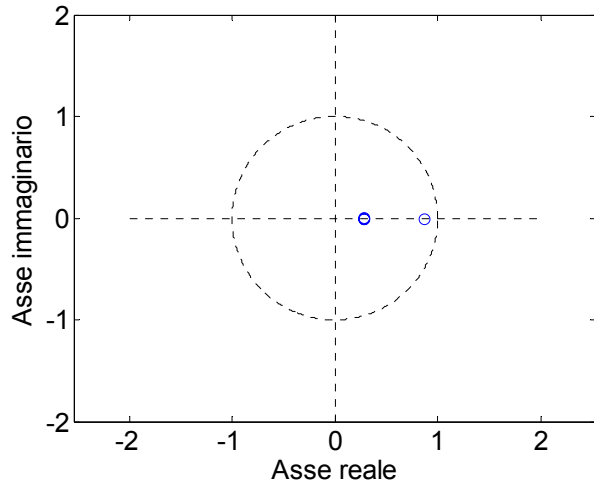
$$\mathbf{A} = \mathbf{T} \mathbf{\Lambda} \mathbf{T}^{-1}$$

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -0.3406 & 1.3174 \end{bmatrix}$$

$$x_1(t+1) = x_2(t)$$

$$x_2(t+1) = -0.3406 x_1(t) + 1.3174 x_2(t)$$

Autovalori reali positivi

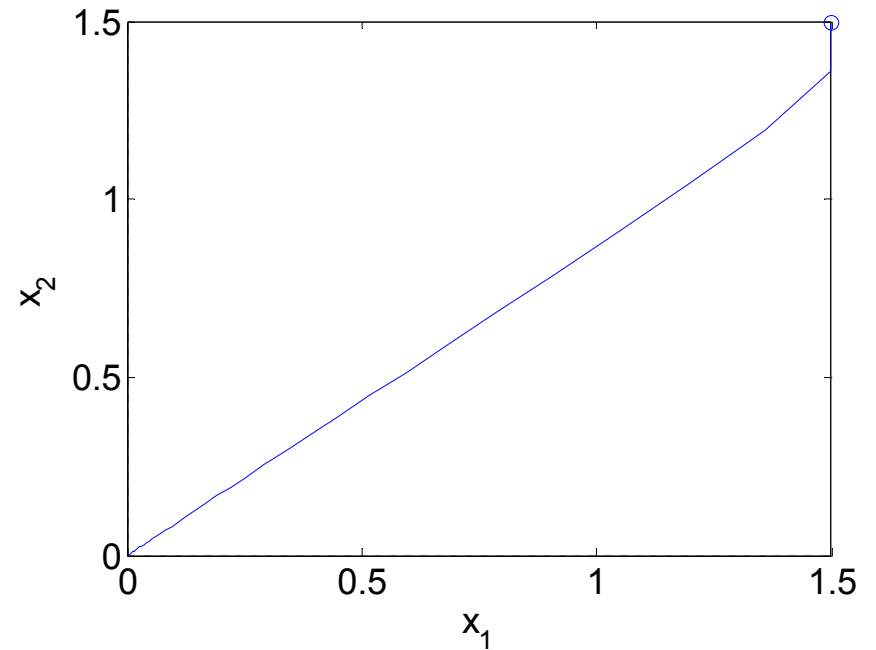
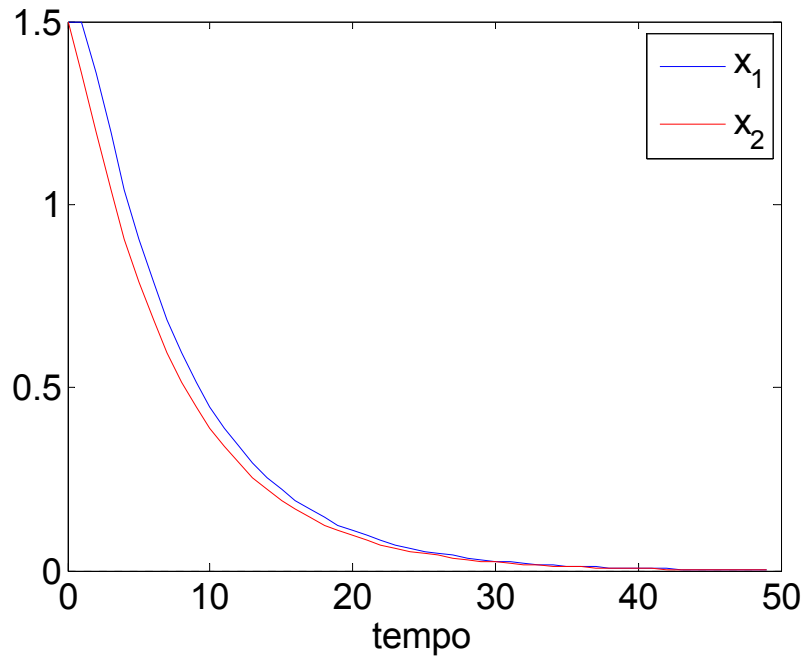


Comportamento stabile monotono

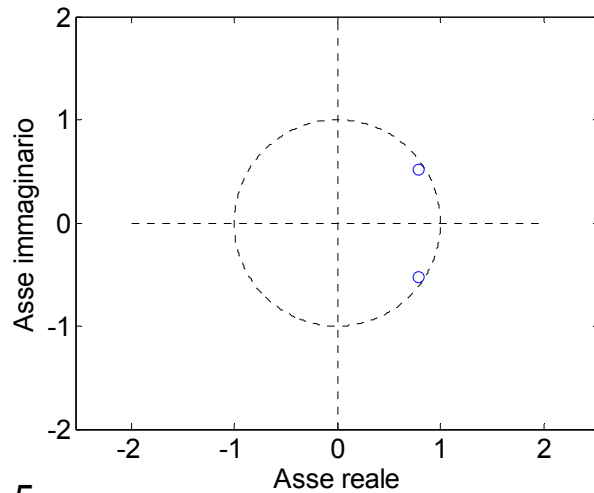
$$\lambda_1 = 0.2814 \quad \lambda_2 = 0.8683$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -0.2444 & 1.1497 \end{bmatrix}$$

$$v_1 = \begin{bmatrix} -0.9626 \\ -0.2709 \end{bmatrix} \quad v_2 = \begin{bmatrix} -0.7551 \\ -0.6556 \end{bmatrix}$$



Autovalori complessi a parte reale positiva

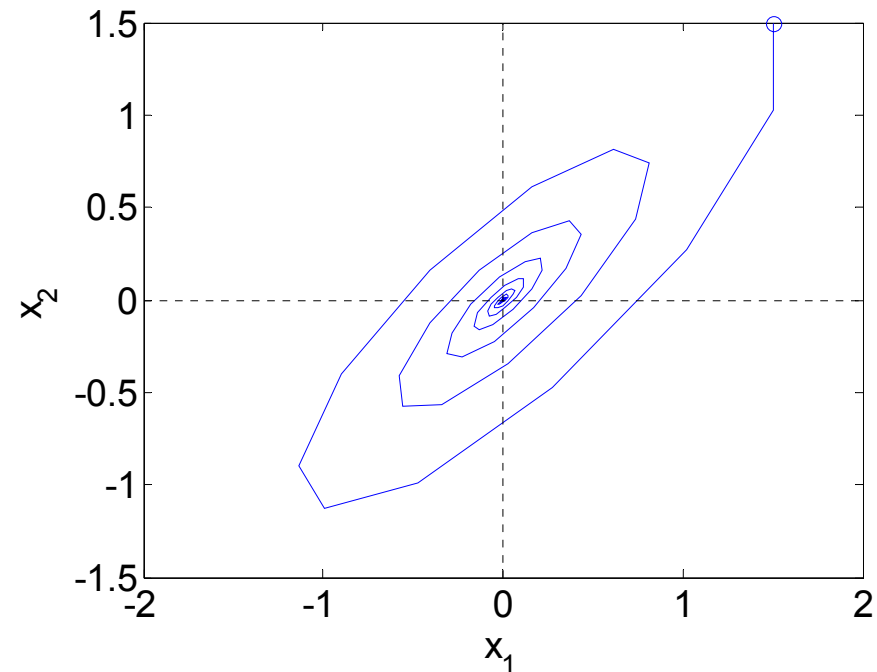
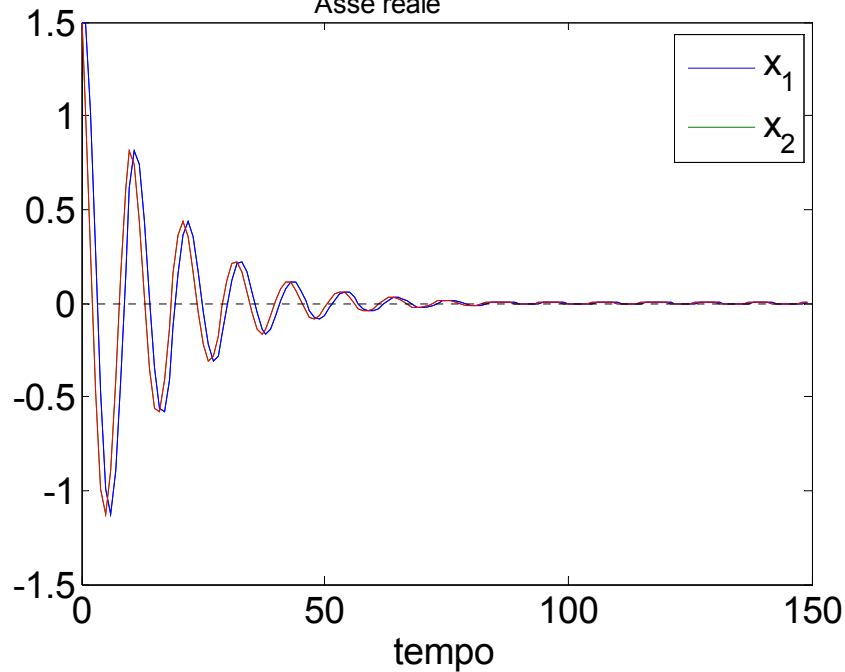


$$\lambda_{1,2} = 0.7844 \pm j 0.5210$$

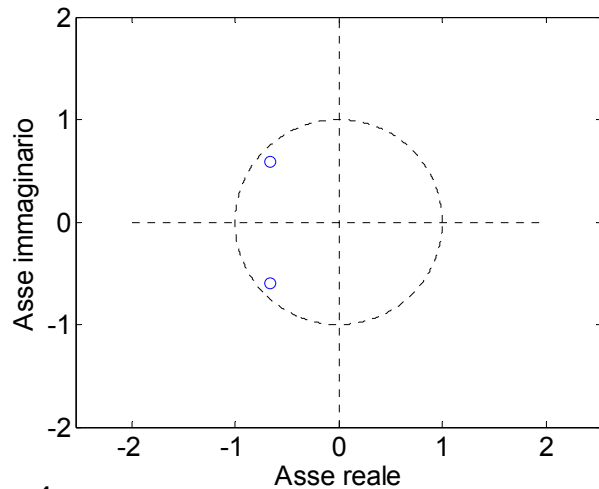
$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -0.8867 & 1.5689 \end{bmatrix}$$
$$v_1 = \begin{bmatrix} 0.7280 \\ 0.5711 + j0.3793 \end{bmatrix}$$

Comportamento
stabile oscillatorio

$$v_2 = \begin{bmatrix} 0.7280 \\ 0.5711 - j0.3793 \end{bmatrix}$$



Autovalori complessi a parte reale negativa



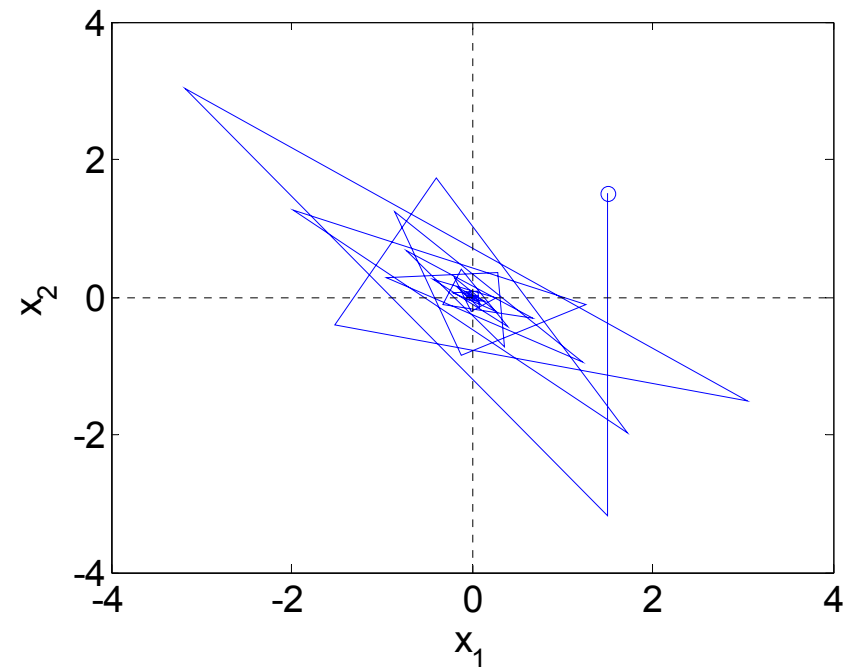
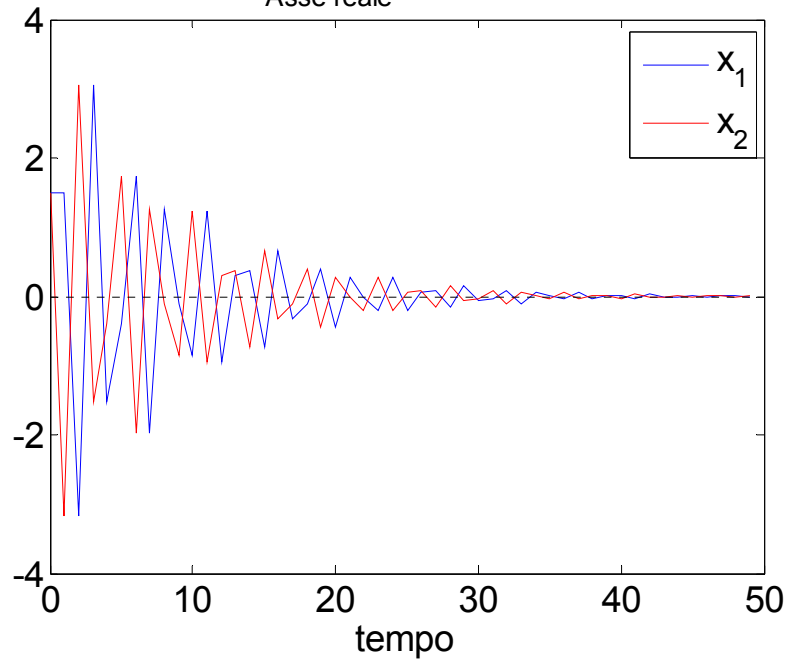
$$\lambda_{1,2} = -0.6647 \pm j 0.5928$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -0.7932 & -1.3293 \end{bmatrix}$$

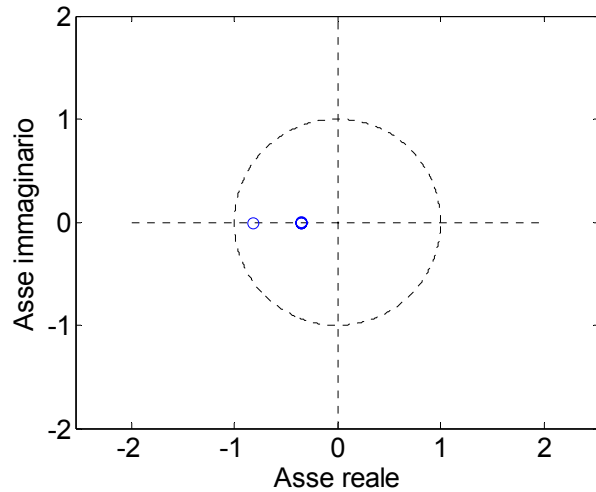
$$v_1 = \begin{bmatrix} 0.7468 \\ -0.4964 + j0.4427 \end{bmatrix}$$

Comportamento
stabile oscillatorio

$$v_2 = \begin{bmatrix} 0.7468 \\ -0.4964 - j0.4427 \end{bmatrix}$$



Autovalori reali negativi

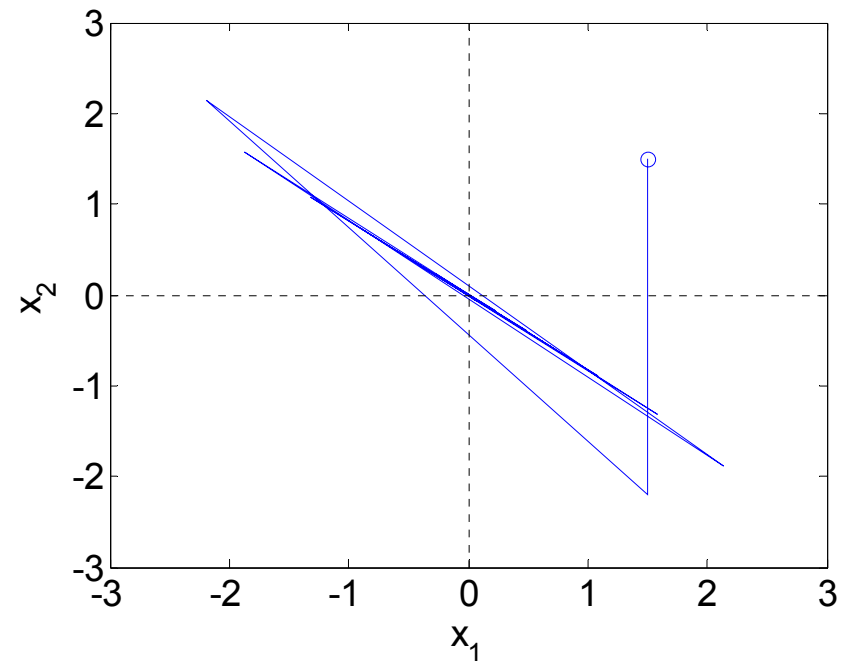
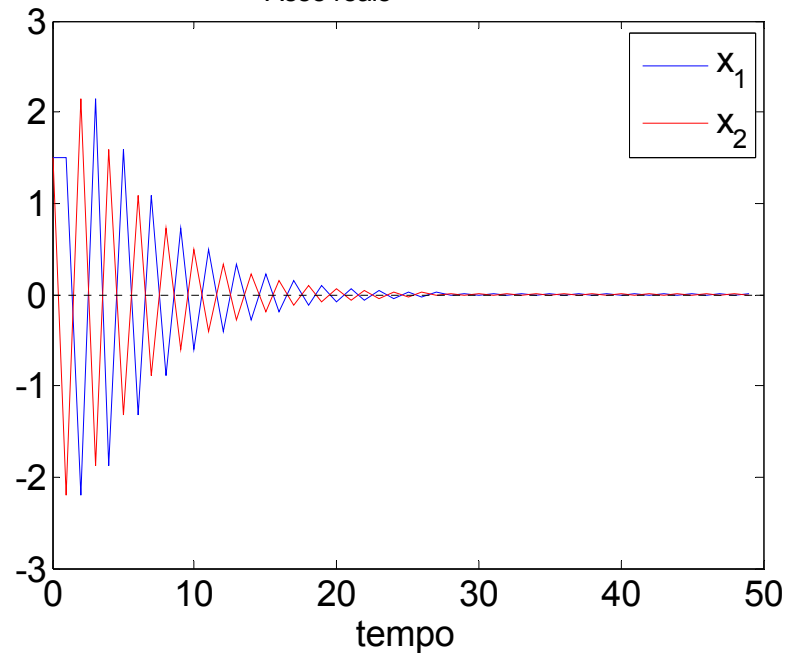


Comportamento
stabile oscillatorio

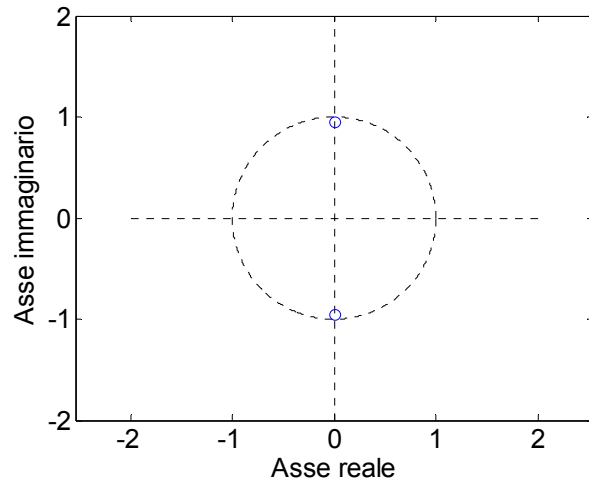
$$\lambda_1 = -0.3533 \quad \lambda_2 = -0.8204$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -0.2898 & -1.1737 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{v}_1 = \begin{bmatrix} 0.9429 \\ -0.3331 \end{bmatrix} \quad \mathbf{v}_2 = \begin{bmatrix} -0.7731 \\ 0.6342 \end{bmatrix}$$



Autovalori immaginari coniugati (entro il cerchio)

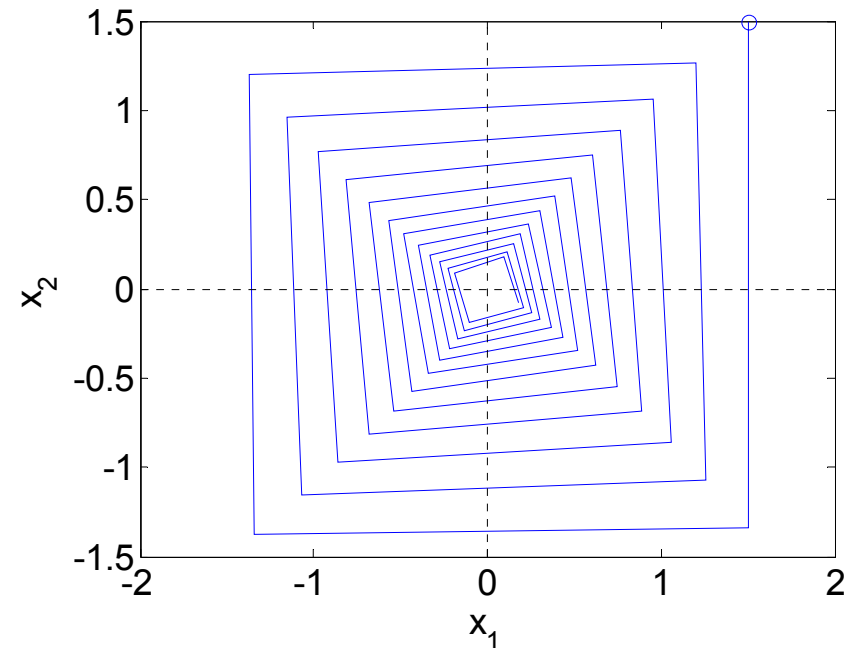
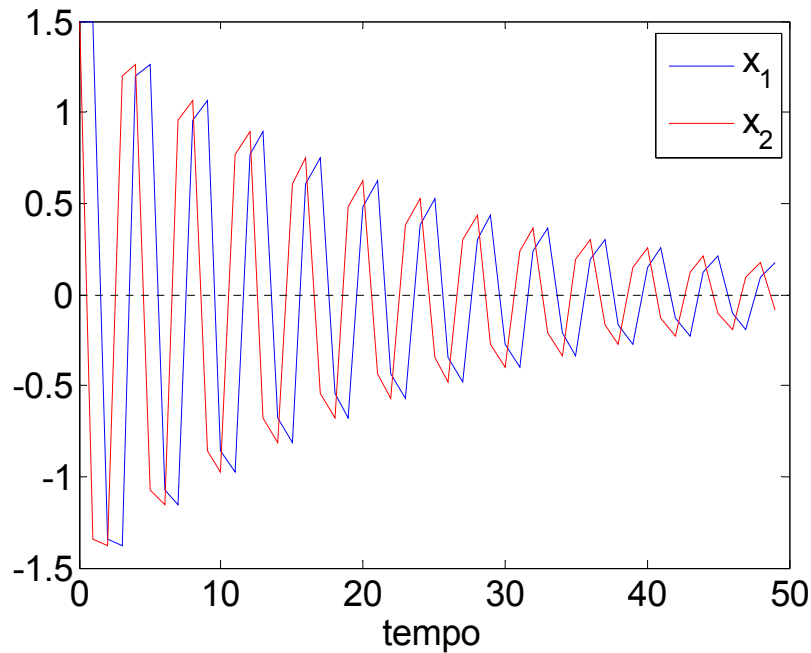


Comportamento
(poco) stabile
(molto) oscillatorio

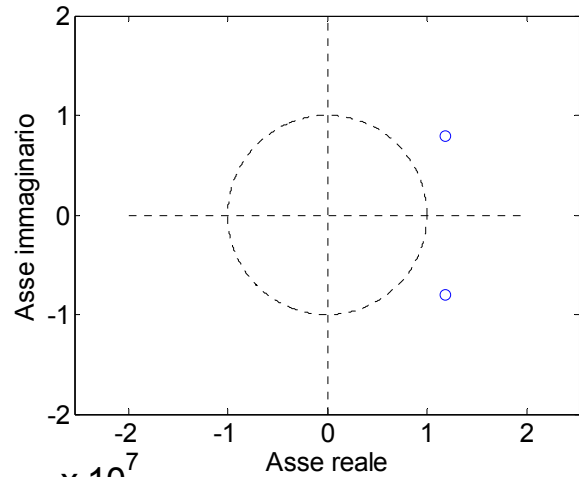
$$\lambda_1 = j0.9521 \quad \lambda_2 = -j0.9521$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -0.9065 & 0 \end{bmatrix}$$

$$v_1 = \begin{bmatrix} 0.7242 \\ j0.6895 \end{bmatrix} \quad v_2 = \begin{bmatrix} 0.7242 \\ -j0.6895 \end{bmatrix}$$



Autovalori immaginari coniugati (fuori dal cerchio)

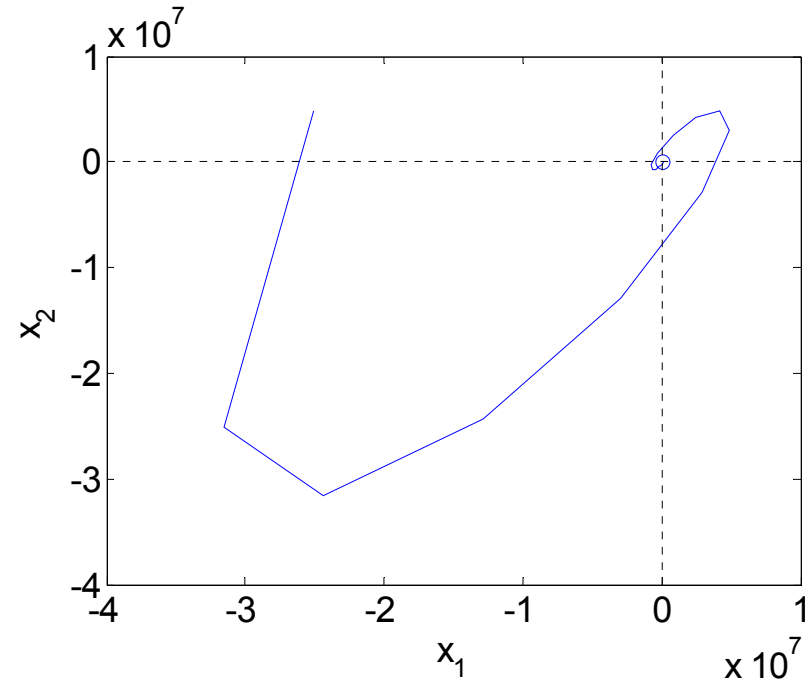
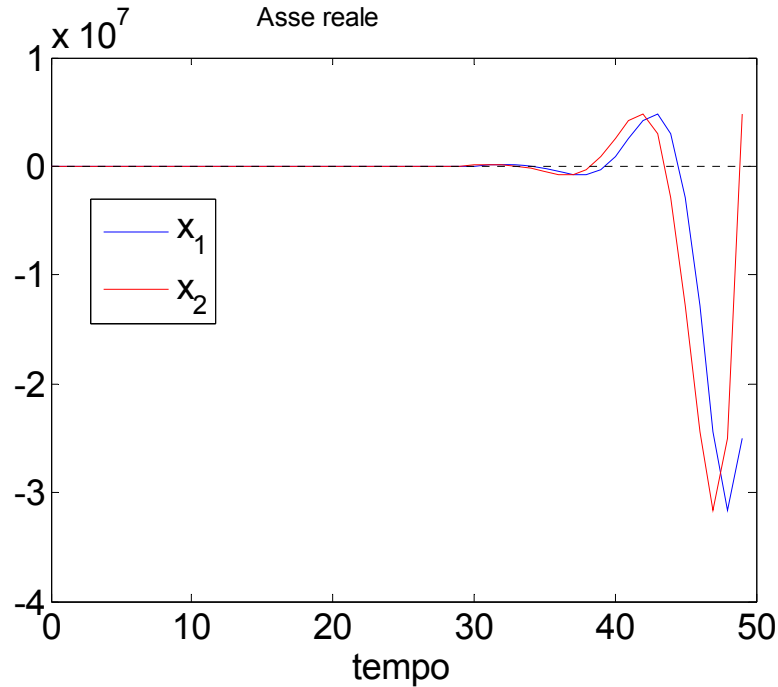


Comportamento
instabile
oscillatorio

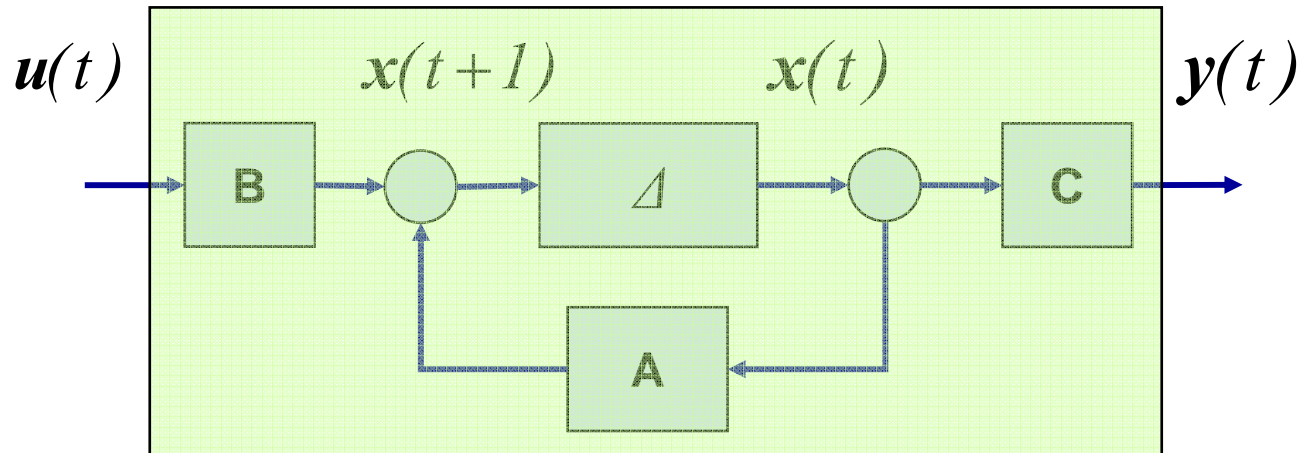
$$\lambda_1 = 1.1796 + j0.7964 \quad \lambda_2 = 1.1796 - j0.7964$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2.0258 & 2.3593 \end{bmatrix}$$

$$v_1 = \begin{bmatrix} 0.4765 - j0.3217 \\ 0.8182 \end{bmatrix} \quad v_2 = \begin{bmatrix} 0.4765 + j0.3217 \\ 0.8182 \end{bmatrix}$$



Rappresentazione esterna (I/O)



- 👉 **Rappresentazione che lega direttamente gli ingressi alle uscite**
- 👉 Si perde la nozione di *stato* del sistema, come memoria del sistema
- 👉 Per mantenere la dinamica si devono *ricordare* un maggior numero di ingressi ed uscite passate
- 👉 Nel caso SISO tali modelli vengono anche chiamati ARMA:
 - ➡ $\underbrace{\text{Auto Regressive}}_{\text{Uscite } y} \underbrace{\text{Moving Average}}_{\text{Ingressi } u}$

Passaggio da rappresentazione interna ad esterna

☞ Dato un sistema SISO in forma di stato (interna)

$$\begin{cases} \mathbf{x}_{t+1} = \mathbf{A} \mathbf{x}_t + \mathbf{b} u_t \\ y_t = \mathbf{c} \mathbf{x}_t \end{cases}$$

☞ Si può introdurre l'operatore anticipo q : $q\mathbf{x}_t = \mathbf{x}_{t+1}$ esprimendo lo stato come

$$q\mathbf{x}_t = \mathbf{A} \mathbf{x}_t + \mathbf{b} u_t \rightarrow (q\mathbf{I} - \mathbf{A})\mathbf{x}_t = \mathbf{b} u_t \rightarrow \mathbf{x}_t = (q\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \mathbf{b} u_t$$

☞ Introducendo l'uscita $y = \mathbf{c} \mathbf{x}$, si può ricavare un legame diretto ingresso-uscita

$$y_t = \mathbf{c} \mathbf{x}_t = \mathbf{c}(q\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \mathbf{b} u_t$$

☞ Questa relazione coinvolge ingressi ed uscite passate a causa della matrice polinomiale

$$(q\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} = \frac{\mathbf{P}(q)}{\det(q\mathbf{I} - \mathbf{A})} = \frac{\mathbf{P}(q)}{\Delta_A(q)}$$

Formula di Souriau per il calcolo di $(qI-A)^{-1}$

☞ Si consideri che

- ⇒ Il denominatore è, per definizione, il polinomio caratteristico di A , $\Delta_A(q)$
- ⇒ Il numeratore è un polinomio di ordine $n-1$ (se A è $n \times n$)

$$(qI - A)^{-1} = \frac{P(q)}{\Delta_A(q)} \begin{cases} P(q) = P_1 q^{n-1} + P_2 q^{n-2} + \dots + P_n \\ \Delta_A(q) = q^n + \alpha_1 q^{n-1} + \dots + \alpha_{n-1} q + \alpha_n \end{cases}$$

☞ Schema iterativo per il calcolo simultaneo del numeratore e del denominatore

$P_1 = I$	$\alpha_1 = -tr(P_1 A)$
$P_2 = P_1 A + \alpha_1 I$	$\alpha_2 = -\frac{1}{2} tr(P_2 A)$
$P_3 = P_2 A + \alpha_2 I$	$\alpha_3 = -\frac{1}{3} tr(P_3 A)$
....
$P_n = P_{n-1} A + \alpha_{n-1} I$	$\alpha_n = -\frac{1}{n} tr(P_n A)$

Rappresentazione esterna

- ☞ La rappresentazione esterna (ingresso-uscita) può essere allora scritta come *funzione di trasferimento* (quoziente fra polinomi)

$$y_t = \mathbf{c}(q\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \mathbf{b} u_t \rightarrow y_t = \mathbf{c} \frac{\mathbf{P}(q)}{\Delta_A(q)} \mathbf{b} u_t \rightarrow y_t = \frac{N(q)}{D(q)} u_t$$

- ☞ Riducendo a forma intera si ha il *modello ARMA*

$$D(q) \cdot y_t = N(q) \cdot u_t \rightarrow \Delta_A(q) \cdot y_t = \mathbf{cP}(q) \mathbf{b} \cdot u_t$$

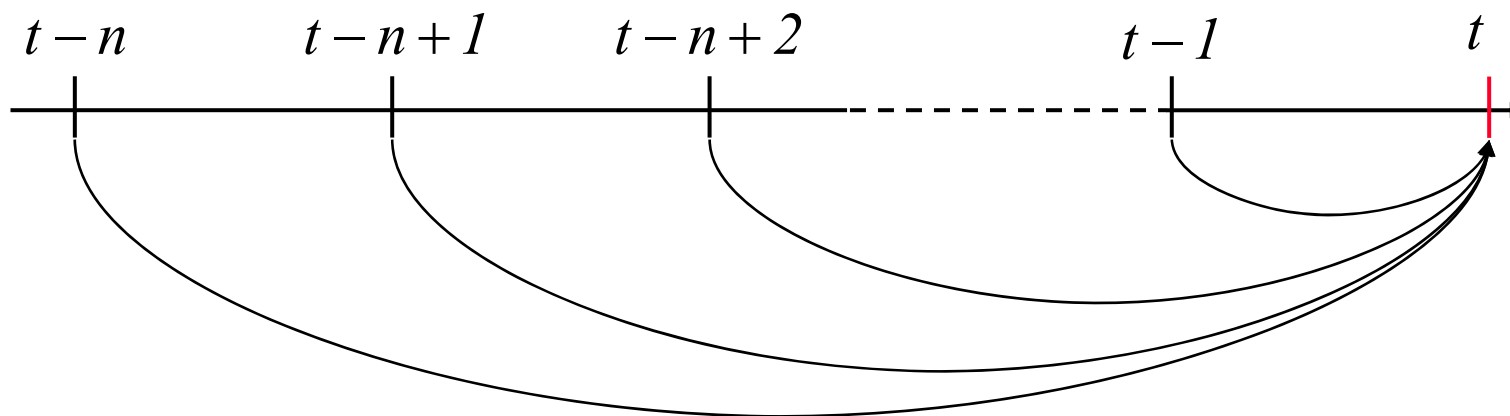
- ☞ Esplicitamente, ricordando la funzione dell'operatore anticipo q

$$y_{t+n} + \alpha_1 y_{t+n-1} + \dots + \alpha_n y_t = \beta_1 u_{t+n-1} + \dots + \beta_n u_t$$

- ⇒ Con $(\beta_1 \dots \beta_n)$ coefficienti della parte MA, ottenuti da $\mathbf{cP}(q) \mathbf{b}$

Modello ARMA come predittore a un passo

- ☞ Se si fissa (convenzionalmente) il tempo corrente a t , il modello ARMA fornirà la predizione dell'uscita a questo istante t , basandosi su ingressi e uscite dal tempo $t-1$ indietro fino a $t-n$



- ☞ Il modello si può allora riscrivere avendo come riferimento il tempo t

$$y_t = -\alpha_1 y_{t-1} - \alpha_2 y_{t-2} - \dots - \alpha_n y_{t-n} + \beta_1 u_{t-1} + \dots + \beta_n u_{t-n}$$

- ☞ Ciò equivale ad usare l'operatore *ritardo* (q^{-1}), reciproco dell'operatore *anticipo* (q)

Esempio di passaggio ISO \rightarrow IO

$$\Sigma \sim (A, \mathbf{b}, \mathbf{c}) \quad A = \begin{bmatrix} -0.4 & 0.5 \\ 0.6 & -0.2 \end{bmatrix} \quad \mathbf{b} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \quad \mathbf{c} = [1 \quad -1]$$

Applicando ricorsivamente la formula di Souriau per $n = 2$

$$\mathbf{P}_1 = \mathbf{I} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} \alpha_1 &= -\text{tr}(A) \\ &= -\text{tr}\left(\begin{bmatrix} -0.4 & 0.5 \\ 0.6 & -0.2 \end{bmatrix}\right) \\ &= 0.6 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{P}_2 &= A + \alpha_1 \mathbf{I} \\ &= \begin{bmatrix} -0.4 & 0.5 \\ 0.6 & -0.2 \end{bmatrix} + 0.6 \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 0.2 & 0.5 \\ 0.6 & 0.4 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \alpha_2 &= -\frac{1}{2} \text{tr}(\mathbf{P}_2 A) \\ &= -\frac{1}{2} \text{tr}\left(\begin{bmatrix} 0.2 & 0.5 \\ 0.6 & 0.4 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} -0.4 & 0.5 \\ 0.6 & -0.2 \end{bmatrix}\right) \\ &= -0.22 \end{aligned}$$

Modello ARMA

$$\Delta_A(q) = q^2 + \alpha_1 q + \alpha_2 \quad \mathbf{P}(q) = \mathbf{P}_1 q + \mathbf{P}_2$$

$$\alpha_1 = 0.6 \quad \alpha_2 = -0.22 \quad \mathbf{P}_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \mathbf{P}_2 = \begin{bmatrix} 0.2 & 0.5 \\ 0.6 & 0.4 \end{bmatrix}$$

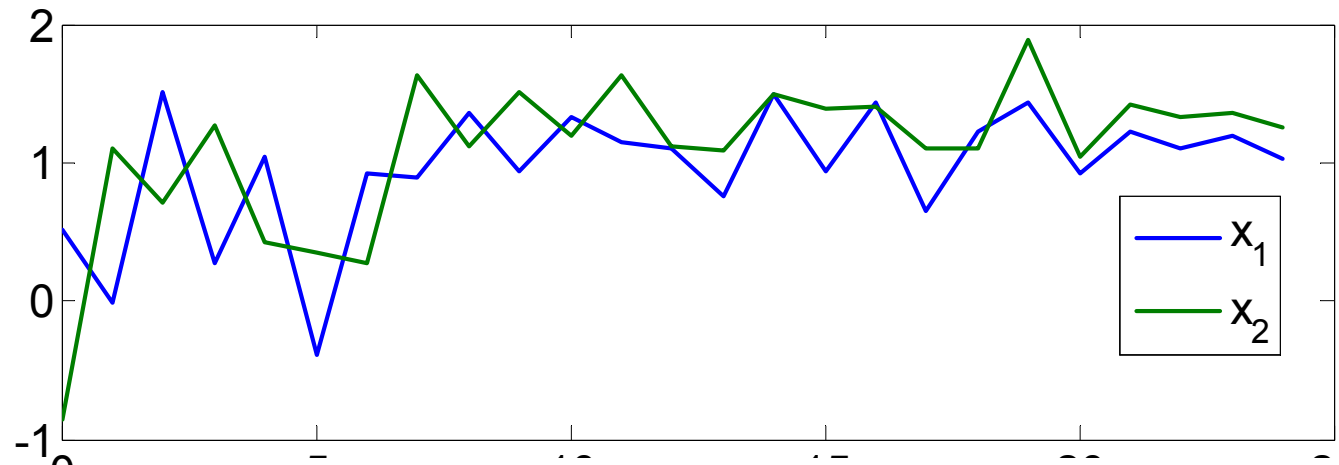
$$\beta_1 = [1 \quad -1] \times \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = 0$$

$$\beta_2 = [1 \quad -1] \times \begin{bmatrix} 0.2 & 0.5 \\ 0.6 & 0.4 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = -0.3$$

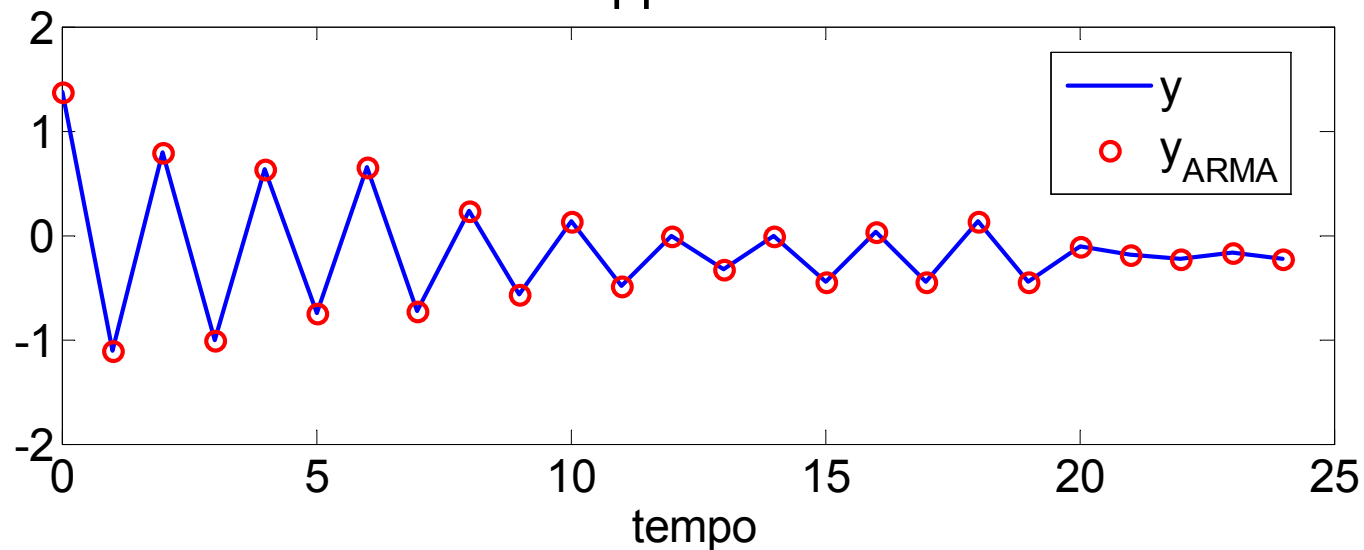
$$y_{t+2} = -\alpha_1 y_{t+1} - \alpha_2 y_t + \beta_1 u_{t+1} + \beta_2 u_t$$

$$y_{t+2} = -0.6 y_{t+1} + 0.22 y_t - 0.3 u_t$$

Simulazione con un ingresso casuale



L'uscita del modello ARMA coincide con l'uscita del modello a rappresentazione interna



Inclusione degli ingressi

👉 Finora si sono considerati sistemi autonomi ($\mathbf{x}_{t+1} = \mathbf{A} \mathbf{x}_t$)

👉 Se consideriamo il sistema completo, con ingressi esterni

$$\mathbf{x}_{t+1} = \mathbf{A} \mathbf{x}_t + \mathbf{B} u_t$$

👉 *Cosa cambia?*

👉 Cose che non cambiano

➡ La **Stabilità**: è una proprietà interna

👉 Ciò non impedisce al sistema con ingressi di raggiungere uno stato illimitato se l'ingresso è illimitato...

👉 Cose che cambiano:

➡ La **risposta globale**: bisogna includere il contributo degli ingressi

➡ L'**equilibrio**: dipende dal valore degli ingressi

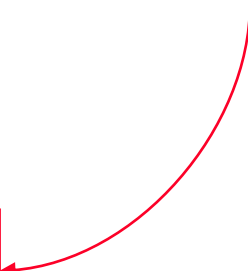
👉 Ha senso solo per ingressi stazionari

Evoluzione di un sistema forzato (con ingressi)

$$\mathbf{x}_1 = A\mathbf{x}_0 + B\mathbf{u}_0 = \Phi(1,0)\mathbf{x}_0 + B\mathbf{u}_0$$

$$\begin{aligned}\mathbf{x}_2 &= A\mathbf{x}_1 + B\mathbf{u}_1 = A[A\mathbf{x}_0 + B\mathbf{u}_0] + B\mathbf{u}_1 \\ &= A^2\mathbf{x}_0 + AB\mathbf{u}_0 + B\mathbf{u}_1 \\ &= \Phi(2,0)\mathbf{x}_0 + \Phi(1,0)B\mathbf{u}_0 + B\mathbf{u}_1\end{aligned}$$

Somma con potenze di A decrescenti che moltiplicano ingressi più recenti



$$\begin{aligned}\mathbf{x}_3 &= A\mathbf{x}_2 + B\mathbf{u}_2 = A[A^2\mathbf{x}_0 + AB\mathbf{u}_0 + B\mathbf{u}_1] + B\mathbf{u}_2 \\ &= A^3\mathbf{x}_0 + A^2B\mathbf{u}_0 + AB\mathbf{u}_1 + B\mathbf{u}_2 \\ &= \Phi(3,0)\mathbf{x}_0 + \Phi(2,0)B\mathbf{u}_0 + \Phi(1,0)B\mathbf{u}_1 + B\mathbf{u}_2\end{aligned}$$

Generalizzando

- Il forzante u compare nella somma di convoluzione al secondo termine
- Gli ingressi più “vecchi” sono pesati da potenze maggiori della matrice A

$$\mathbf{x}_t = \underbrace{A^t \mathbf{x}_0}_{\text{Evoluzione libera}} + \underbrace{\sum_{i=0}^{t-1} A^{t-(i+1)} \mathbf{B} u_i}_{\text{Effetto dell'ingresso}}$$

- La risposta del sistema si compone di due termini
 - ⇒ L’*evoluzione libera*, che dipende solo dalla dinamica A e dalle condizioni iniziali \mathbf{x}_0
 - ⇒ Il *termine forzante*, che dipende da tutti gli ingressi passati

Equilibrio di sistemi t-d forzati

- ☞ L'equilibrio dipende dal valore dell'ingresso (costante) attraverso B
- ☞ La stabilità dipende ancora dagli autovalori di A
- ☞ Diversamente dai sistemi autonomi, si possono avere equilibri non nulli
- ☞ Se al sistema, supposto stabile, viene applicato un ingresso costante \bar{u} lo stato si porterà al valore \bar{x} e la coppia (\bar{x}, \bar{u}) dovrà soddisfare l'equazione

$$\bar{x} = A\bar{x} + B\bar{u}$$

- ☞ Da cui noto l'ingresso di equilibrio si può ricavare lo stato di equilibrio

$$\bar{x} = (I - A)^{-1} B\bar{u}$$

Esempio di calcolo dell'equilibrio

$$\lambda_1 = 0.4 \quad \lambda_2 = 0.6$$

Sistema stabile, risposta monotona perché gli autovalori sono positivi

$$\begin{bmatrix} x_1(t+1) \\ x_2(t+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -0.24 & 1 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix} \times u(t)$$

Il valore di equilibrio dello stato per un ingresso costante è indipendente dalla condizione iniziale

$$\bar{\mathbf{x}} = (\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \mathbf{B}\bar{u}$$

$$\bar{\mathbf{x}} = \left(\begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -0.24 & 1 \end{bmatrix} \right)^{-1} \times \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix} \times 1$$

$$= \begin{bmatrix} 0 & 4.1667 \\ -1.0000 & 4.1667 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix} \times 1$$

$$= \begin{bmatrix} 8.3333 \\ 7.3333 \end{bmatrix} \quad \leftarrow \text{Equilibrio per } u = 1$$

