

ANALISI DINAMICA NEL DOMINIO DEL TEMPO

Marco BOZZA *

* *Ingegnere Strutturale, già Direttore della Federazione regionale degli Ordini degli Ingegneri del Veneto (FOIV), Amministratore di ADEPRON*

INTRODUZIONE

I sistemi a un grado di libertà (SDOF) soggetti a forzanti generiche costituiscono il caso più generale di analisi, potendo rientrare in questa categoria qualunque forzante esterna $F(t)$. Lo studio di questi oscillatori è importante perché l'analisi dei sistemi (strutture reali) a N gradi di libertà soggette a sisma, per i quali si può ammettere un comportamento lineare, è riconducibile a quella di N oscillatori indipendenti a un grado di libertà. Nota la $F(t)$ soluzioni analitiche esatte possono essere determinate eseguendo un' *Analisi nel Dominio del Tempo*.

Con questo metodo la soluzione esatta di questi sistemi è nota nell'ipotesi ovvia che si conosca a priori la funzione $F(t)$. Nel caso però dei terremoti, l'azione sismica non costituisce un dato noto del problema, essendo essa una forzante aleatoria (in intensità in funzione del tempo e in direzione). Utilizzando tuttavia la *Tecnica dello Spettro di Risposta* (basata sull'analisi nel dominio del tempo) è possibile comunque valutare la risposta di questi singoli sistemi SDOF, e quindi, mediante l' *Analisi Modale*, quella dell'intera struttura.

L'equazione del moto per questi sistemi si scrive allora nella forma:

$$(1) \quad M \cdot \ddot{x}(t) + C \cdot \dot{x}(t) + K \cdot x(t) = F(t)$$

essendo M la massa dell'oscillatore, C lo smorzamento viscoso, K la rigidezza elastica e $F(t)$ la forzante generica agente sul sistema nell'intervallo $(0, t)$. La (1) può essere riscritta nella forma equivalente:

$$(2) \quad \ddot{x}(t) + 2 \cdot \omega \cdot \xi \cdot \dot{x}(t) + \omega^2 \cdot x(t) = \frac{F(t)}{M}$$

dove si ricorda che:

$$(3) \quad \omega = \sqrt{\frac{K}{M}}$$

è la *frequenza angolare*, o *pulsazione naturale* del sistema non smorzato e:

$$(4) \quad \xi = \frac{C}{C_c} = \frac{C}{2 \cdot M \cdot \omega}$$

è il *rapporto di smorzamento viscoso*, con C_c *smorzamento critico* del sistema. L'analisi che segue considera due ipotesi sullo smorzamento viscoso:

sistemi non smorzati ($\xi = 0$);

sistemi con smorzamento sotto-critico ($\xi < 1$).

SISTEMI NON SMORZATI

L'equazione del moto (2) per sistemi non smorzati ($\xi = 0$) diviene:

$$(5) \quad \ddot{x}(t) + \omega^2 \cdot x(t) = \frac{F(t)}{M}$$

Se si suppone che sull'oscillatore agisca un impulso elementare $dP=F(\tau)d\tau$ al tempo $t = \tau$, si dimostra che la risposta elementare $dx(t)$ del sistema dovuto a tale impulso vale:

$$(6) \quad dx(t) = \frac{1}{M \cdot \omega} \cdot \sin(\omega(t - \tau)) \cdot dP \quad t \geq \tau$$

Da un punto di vista matematico l'azione dell'impulso dP può essere definita nella seguente forma:

$$(7) \quad \int_{-\infty}^{+\infty} \delta(t - \tau) \cdot F(t) \cdot dt = F(\tau)$$

essendo $\delta(t)$ la *funzione δ di Dirac*. Il concetto fondamentale su cui si basa la soluzione della (5) è quello di considerare la storia temporale del carico esterno generico $F(t)$ come una successione di infiniti impulsi elementari dP , ciascuno dei quali produce la risposta elementare (6). Poiché l'oscillatore è lineare, la risposta totale del sistema nell'intervallo $(0, t)$ si ottiene sommando tutte le risposte elementari, ovvero integrando la (6) su questo intervallo:

$$(8) \quad x(t) = \frac{1}{M \cdot \omega} \cdot \int_0^t F(\tau) \cdot \sin(\omega(t - \tau)) \cdot d\tau \quad t \geq 0$$

Questa funzione integrale è detta *Integrale di Duhamel* o *Integrale di Convoluzione* e fornisce un legame diretto tra la forzante $F(t)$ e la risposta $x(t)$ del sistema non smorzato. Poiché la (8) è ottenuta per integrazione in un intervallo temporale, questa procedura viene anche detta *Analisi nel Dominio del Tempo*. Per azioni del tutto generiche la (8) può essere calcolata solamente per via numerica. Essa può essere riscritta nelle forme:

$$(9) \quad x(t) = \int_0^t F(\tau) \cdot h(t - \tau) \cdot d\tau = \int_0^t F(t - \tau) \cdot h(\tau) \cdot d\tau \quad t \geq 0$$

dove si è indicato con:

$$(10) \quad h(t - \tau) = \frac{1}{M \cdot \omega} \cdot \sin(\omega(t - \tau)) \quad t \geq \tau$$

la *Funzione di Risposta all'Impulso*, ovvero la risposta del sistema ad un impulso di intensità unitaria applicato all'istante $t = \tau$. In altri termini se all'istante $t = \tau$ si applica al sistema non smorzato un impulso di intensità unitaria, la risposta del sistema (vibrazioni libere) per $t \geq \tau$ è data dalla (10) (moto armonico). L'equazione (9) mostra che la risposta del sistema può essere anche interpretata come la risposta ad una forzante $h(t)$ di un sistema che ha come funzione di risposta all'impulso, ad un impulso unitario, la forzante $F(t)$.

Si osservi che la (8) soddisfa solo le condizioni $x(0) = dx(t)/dt|_{t=0} = 0$. Affinché tuttavia rappresenti la risposta del sistema nel caso di condizioni più generali, essa deve rispettare le condizioni iniziali $x(0)$ e $dx(t)/dt|_{t=0}$ al tempo $t = 0$, e quindi deve essere riscritta nella forma definitiva:

$$(11) \quad x(t) = x(0) \cdot \cos(\omega \cdot t) + \frac{\dot{x}(0)}{\omega} \cdot \sin(\omega \cdot t) + \frac{1}{M \cdot \omega} \cdot \int_0^t F(\tau) \cdot \sin(\omega(t - \tau)) \cdot d\tau$$

Si precisa che la procedura appena descritta può essere applicata solo ai sistemi lineari, poiché, come detto, la risposta è ottenuta come sovrapposizione di singole risposte dovute ai rispettivi impulsi.

SISTEMI CON SMORZAMENTO SOTTO-CRITICO

L'estensione dell'analisi degli oscillatori SDOF soggetti a una forzante generica ai sistemi con smorzamento sotto-critico ($\xi < 1$) comporta, per la presenza di ξ non nulla, una risposta smorzata esponenzialmente. In analogia al caso precedente si dimostra infatti che:

$$(12) \quad dx(t) = \frac{1}{M \cdot \omega_D} \cdot \sin(\omega_D(t - \tau)) \cdot \exp(-\xi \cdot \omega(t - \tau)) \cdot dP \quad t \geq \tau$$

rappresenta la risposta elementare dell'oscillatore all'applicazione di un impulso elementare $dP=F(\tau)d\tau$, dove ora:

$$(13) \quad \omega_D = \omega \cdot \sqrt{1 - \xi^2}$$

è la pulsazione del sistema smorzato (2). Come nel caso precedente la risposta totale del sistema nell'intervallo (0,t) si ottiene sommando tutte le risposte elementari, ovvero integrando la (12) su questo intervallo:

$$(14) \quad x(t) = \frac{1}{M \cdot \omega_D} \cdot \int_0^t F(\tau) \cdot \sin(\omega_D (t - \tau)) \cdot \exp(-\xi \cdot \omega(t - \tau)) \cdot d\tau \quad t \geq 0$$

La (14) è l'equivalente della (8) per sistemi smorzati con le condizioni iniziali $x(0)=dx(t)/dt|_{t=0} = 0$. L'integrale di Duhamel si scrive ancora nella forma (8), ma in questo caso la funzione di risposta vale:

$$(15) \quad h(t - \tau) = \frac{1}{M \cdot \omega_D} \cdot \sin(\omega_D (t - \tau)) \cdot \exp(-\xi \cdot \omega(t - \tau)) \quad t \geq \tau$$

Poiché la (15) rappresenta la risposta (vibrazioni libere) successiva all'applicazione dell'impulso unitario, si vede chiaramente come essa rappresenti un moto armonico smorzato. Per condizioni iniziali $x(0)$ e $dx(t)/dt|_{t=0}$ non nulle la risposta generale del sistema si scrive nella forma:

$$(16) \quad x(t) = \left[x(0) \cdot \cos(\omega_D \cdot t) + \left(\frac{\dot{x}(0) + x(0) \cdot \xi \cdot \omega}{\omega_D} \right) \cdot \sin(\omega_D \cdot t) \right] \cdot \exp(-\xi \cdot \omega \cdot t) + \frac{1}{M \cdot \omega_D} \cdot \int_0^t F(\tau) \cdot \sin(\omega_D (t - \tau)) \cdot \exp(-\xi \cdot \omega(t - \tau)) \cdot d\tau$$