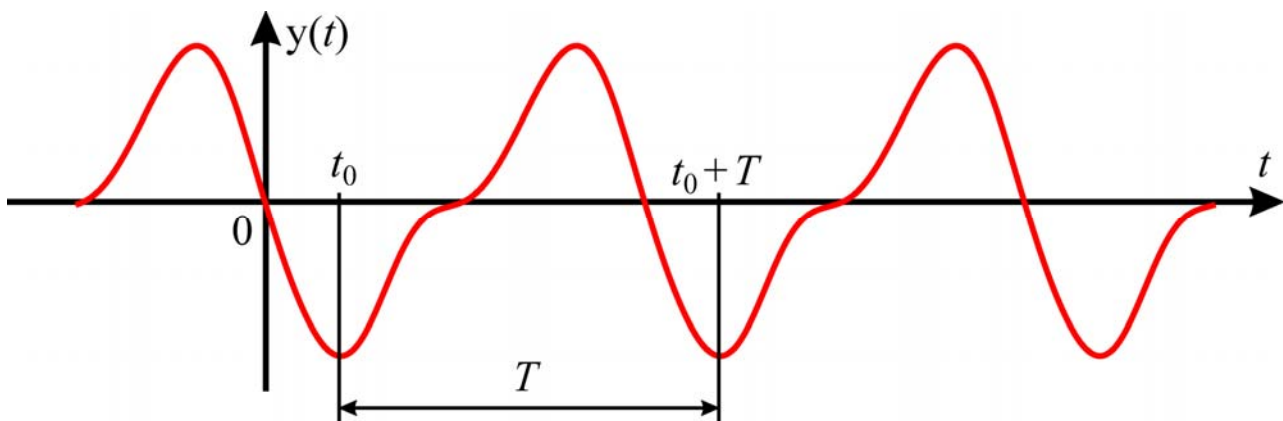


Regimi periodici non sinusoidali

www.die.ing.unibo.it/pers/mastri/didattica.htm
(versione del 20-10-2013)

Funzioni periodiche

- Si dice che una funzione $y(t)$ è periodica se esiste un $T > 0$ tale che per ogni t e per ogni k intero
$$y(t + kT) = y(t)$$
- Il più piccolo valore di T per cui è soddisfatta la relazione precedente è detto **periodo** di $y(t)$



Valore medio e valore efficace

- **Valore medio** (nel periodo) di una funzione periodica $y(t)$

$$Y_{\text{med}} = \frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} y(t) dt$$

- Se $Y_{\text{med}} = 0$, si dice che $y(t)$ è **alternata**
- Per le grandezze alternate si considera anche il valore medio del modulo

$$Y'_{\text{med}} = \frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} |y(t)| dt$$

- Il **valore efficace** o **valore r.m.s** (*root mean square*) di una grandezza periodica $y(t)$ è dato dalla radice quadrata del valore medio nel periodo del quadrato di $f(t)$

$$Y_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} y^2(t) dt}$$

3

Fattore di forma e fattore di cresta

- Si definisce **fattore di forma** di una grandezza periodica il rapporto tra il valore efficace e il valore medio

$$k_f = \frac{Y_{\text{eff}}}{Y_{\text{med}}}$$

- Per le grandezze alternate il fattore di forma è definito con riferimento al valore medio del modulo

$$k_f = \frac{Y_{\text{eff}}}{Y'_{\text{med}}}$$

- Si definisce **fattore di cresta** il rapporto tra il valore massimo e il valore efficace

$$k_c = \frac{Y_M}{Y_{\text{eff}}}$$

4

Funzioni sinusoidali

- Si considera una funzione sinusoidale di ampiezza Y_M

$$y(t) = Y_M \cos(\omega t)$$

- Il valore medio è nullo
- Il valore medio del modulo è

$$Y'_{\text{med}} = \frac{\omega}{2\pi} \int_{-\frac{\pi}{\omega}}^{\frac{\pi}{\omega}} |Y_M \cos(\omega t)| dt = \frac{Y_M}{\pi} \int_{-\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} \cos(\omega t) d(\omega t) = \frac{2}{\pi} Y_M \cong 0.637 Y_M$$

- Il valore efficace è

$$Y_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{\omega}{2\pi} \int_0^{\frac{2\pi}{\omega}} Y_M^2 \cos^2(\omega t) dt} = \sqrt{\frac{Y_M^2}{4\pi} \int_0^{2\pi} [1 + \cos(2\omega t)] d(\omega t)} = \frac{Y_M}{\sqrt{2}} \cong 0.707 Y_M$$

5

Funzioni sinusoidali

- Quindi per una funzione sinusoidale il fattore di forma vale

$$k_f = \frac{Y_{\text{eff}}}{Y'_{\text{med}}} = \frac{\pi}{2\sqrt{2}} \cong 1.111$$

- e il fattore di cresta è

$$k_c = \frac{Y_M}{Y_{\text{eff}}} = \sqrt{2} \cong 1.414$$

6

Serie di Fourier

- Si considera una funzione $y(t)$ periodica di periodo T che soddisfa le seguenti **condizioni di Dirichlet**
 - ◆ ha un numero finito di discontinuità all'interno di un periodo
 - ◆ ha un numero finito di massimi e di minimi all'interno di un periodo
 - ◆ l'integrale sul periodo del modulo di $y(t)$ è finito

➔ $y(t)$ può essere rappresentata dalla **serie di Fourier**

$$y(t) = a_0 + \sum_{k=1}^{\infty} a_k \cos(k\omega t) + \sum_{k=1}^{\infty} b_k \sin(k\omega t)$$

- $\omega = 2\pi / T$ è detta **pulsazione fondamentale**
- I coefficienti a_0 , a_k e b_k sono

$$a_0 = \frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} y(t) dt \quad (= \text{valore medio})$$

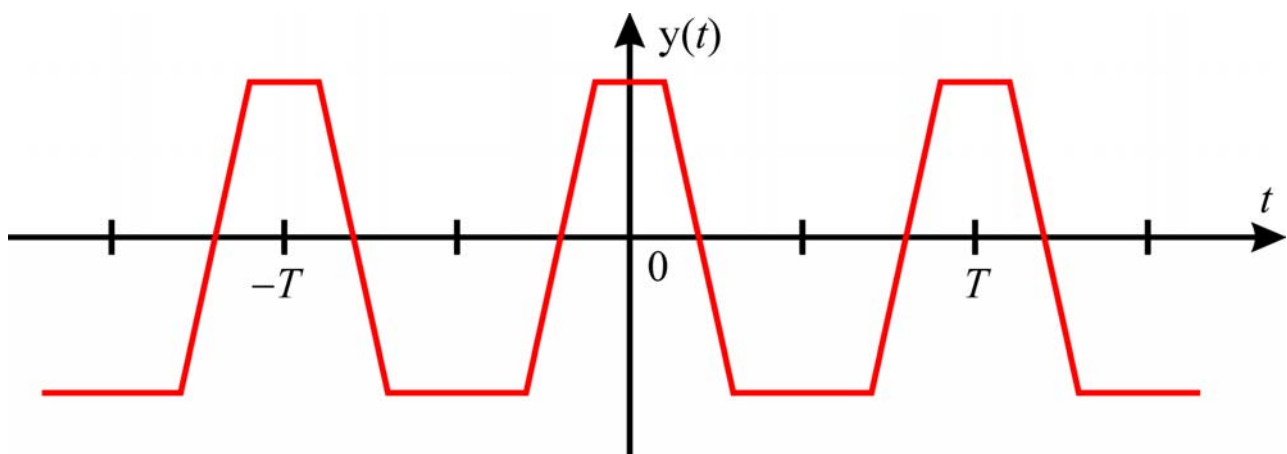
$$a_k = \frac{2}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} y(t) \cos(k\omega t) dt \quad b_k = \frac{2}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} y(t) \sin(k\omega t) dt$$

7

Casi particolari

- $y(t)$ è **alternata** $\Leftrightarrow a_0 = 0$
- Se $y(t)$ è **pari**: $y(t) = y(-t)$
 - ➔ $b_k = 0$ per ogni k
 - ◆ la serie di Fourier contiene solo i termini coseno

Funzione pari

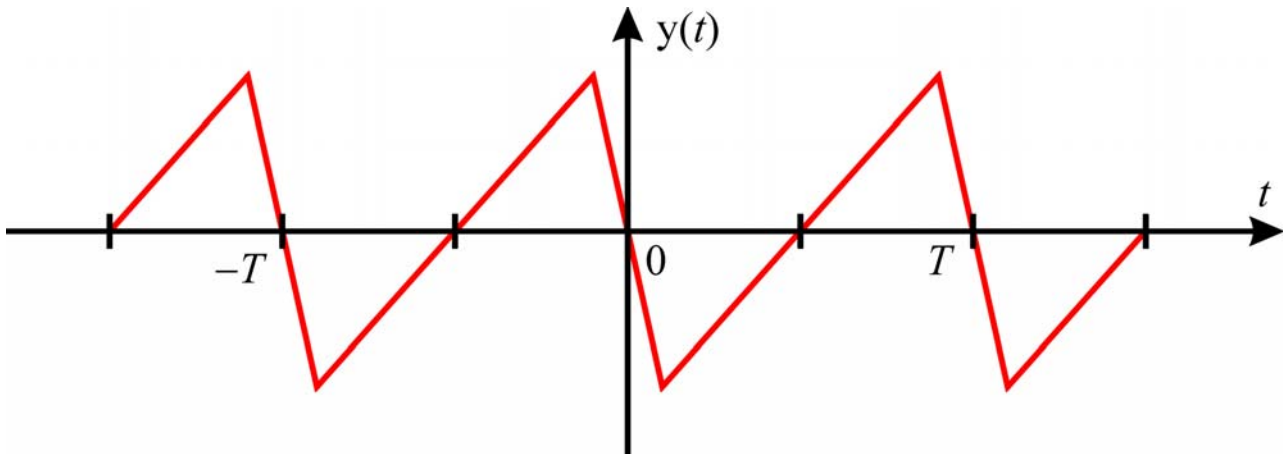


8

Casi particolari

- Se $y(t)$ è **dispari**: $y(t) = -y(-t)$
 - ➔ $a_0 = 0$, $a_k = 0$ per ogni k
 - ◆ la serie di Fourier contiene solo i termini seno
 - ◆ una funzione dispari è sempre alternata

Funzione dispari

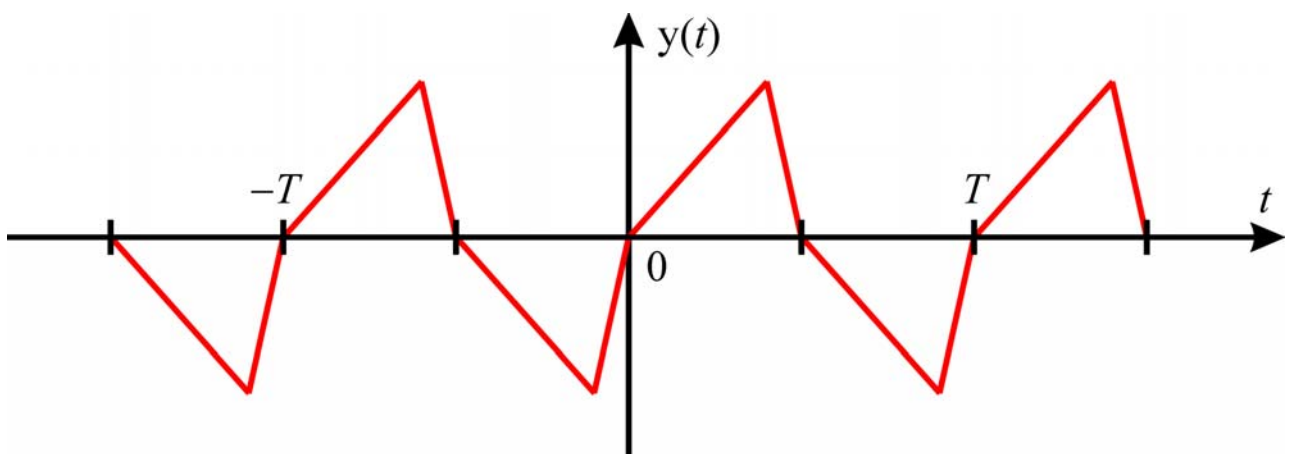


9

Casi particolari

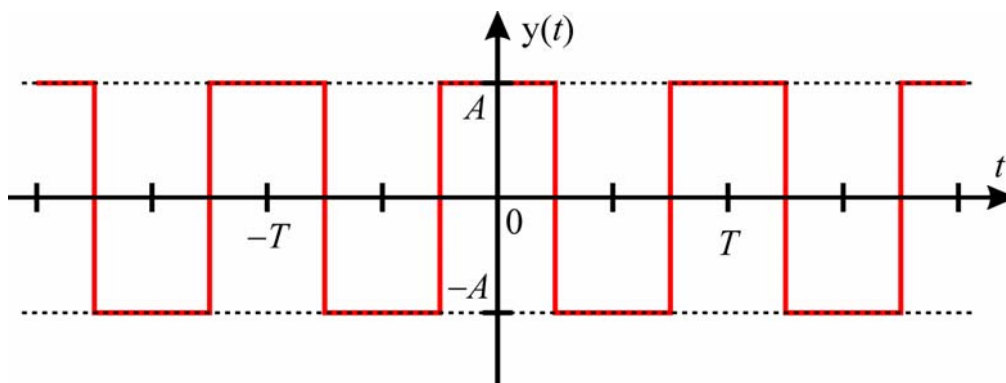
- Se $y(t)$ ha **simmetria di semionda**: $y(t) = -y(t+T/2)$
 - ➔ $a_0 = 0$, $a_k = b_k = 0$ per k pari
 - ◆ la serie di Fourier contiene solo i termini di ordine dispari
 - ◆ una funzione con simmetria di semionda è sempre alternata

Funzione con simmetria di semionda



10

Esempio: onda rettangolare

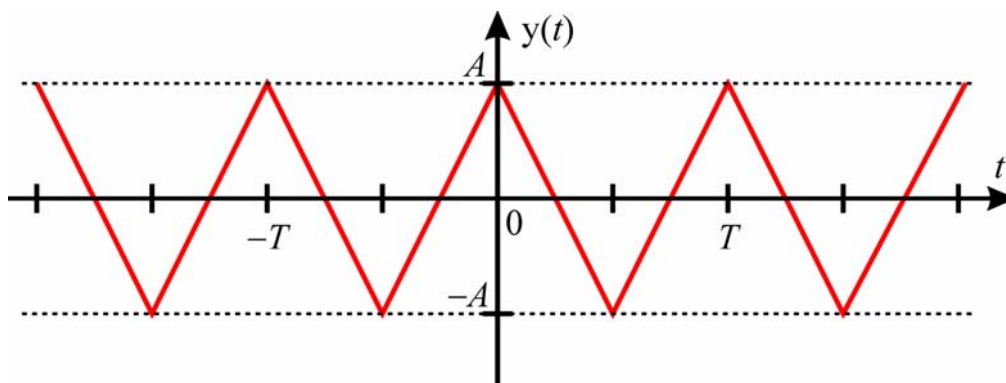


$$y(t) = \frac{4A}{\pi} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{(-1)^{k-1} \cos[(2k-1)\omega t]}{2k-1}$$

$$Y'_{\text{med}} = A \quad Y_{\text{eff}} = A \quad k_f = 1 \quad k_c = 1$$

11

Esempio: onda triangolare

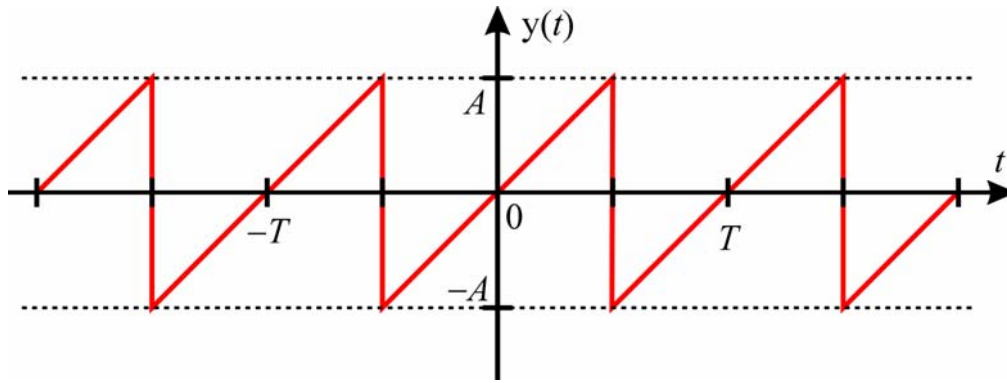


$$y(t) = \frac{8A}{\pi^2} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{\cos[(2k-1)\omega t]}{(2k-1)^2}$$

$$Y'_{\text{med}} = \frac{A}{2} \quad Y_{\text{eff}} = \frac{A}{\sqrt{3}} \quad k_f = \frac{2}{\sqrt{3}} \cong 1.155 \quad k_c = \sqrt{3} \cong 1.732$$

12

Esempio: onda a dente di sega

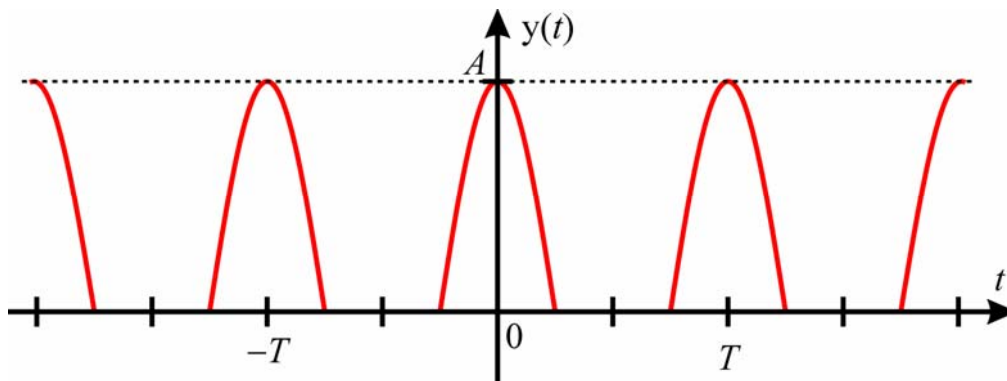


$$y(t) = \frac{2A}{\pi} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{(-1)^{k-1}}{k} \text{sen}(k\omega t)$$

$$Y'_{\text{med}} = \frac{A}{2} \quad Y_{\text{eff}} = \frac{A}{\sqrt{3}} \quad k_f = \frac{2}{\sqrt{3}} \cong 1.155 \quad k_c = \sqrt{3} \cong 1.732$$

13

Esempio: sinusoide raddrizzata a semionda

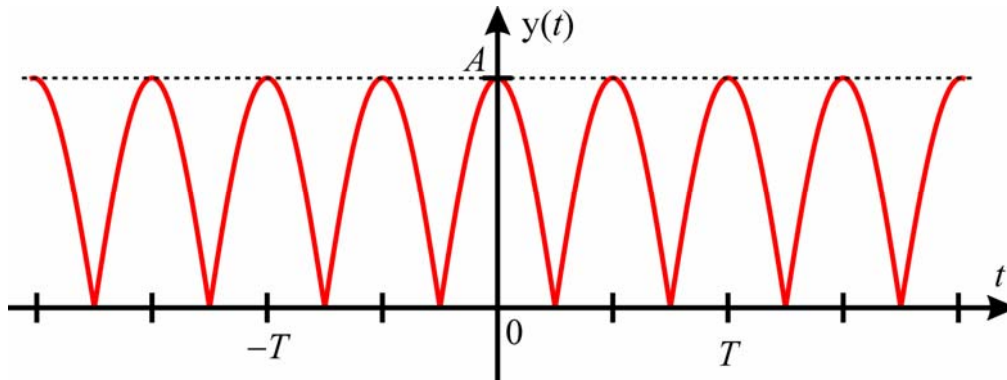


$$y(t) = \frac{A}{\pi} + \frac{A}{2} \cos(\omega t) + \frac{2}{\pi} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{(-1)^{k-1} \cos(2k\omega t)}{4k^2 - 1}$$

$$Y_{\text{med}} = \frac{A}{\pi} \quad Y_{\text{eff}} = \frac{A}{2} \quad k_f = \frac{\pi}{2} \cong 1.571 \quad k_c = 2$$

14

Esempio: sinusoide raddrizzata a onda intera

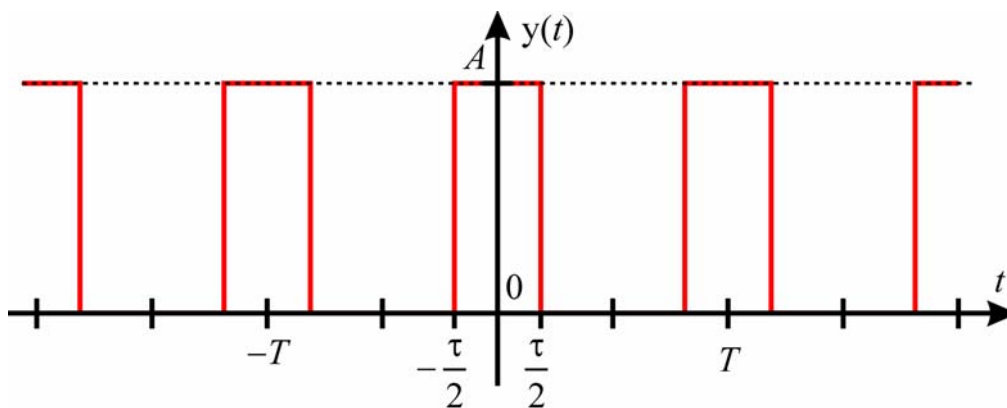


$$y(t) = \frac{2A}{\pi} + \frac{4}{\pi} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{(-1)^{k-1} \cos(k\omega t)}{4k^2 - 1}$$

$$Y_{\text{med}} = \frac{2A}{\pi} \quad Y_{\text{eff}} = \frac{A}{\sqrt{2}} \quad k_f = \frac{\pi}{2\sqrt{2}} \cong 1.111 \quad k_c = \sqrt{2} \cong 1.141$$

15

Esempio: treno di impulsi rettangolari



$$y(t) = \frac{A\tau}{T} + \frac{2A}{\pi} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{1}{k} \text{sen}\left(\frac{k\pi\tau}{T}\right) \cos(k\omega t)$$

$$Y_{\text{med}} = \frac{A\tau}{T} \quad Y_{\text{eff}} = A\sqrt{\frac{\tau}{T}} \quad k_f = \sqrt{\frac{T}{\tau}} \quad k_c = \sqrt{\frac{T}{\tau}}$$

16

Seconda forma della serie di Fourier

- La serie di Fourier può essere espressa anche nella forma

$$y(t) = A_0 + \sum_{k=1}^{\infty} A_k \cos(k\omega t + \alpha_k)$$

dove

$$A_0 = a_0 \quad A_k = \sqrt{a_k^2 + b_k^2} \quad \text{tg}(\alpha_k) = \frac{-b_k}{a_k}$$

- La costante A_0 è detta **componente continua** di $y(t)$
- La funzione sinusoidale $A_1 \cos(\omega t + \alpha_1)$ è detta **componente fondamentale** o **prima armonica** di $y(t)$
- La funzione $A_k \cos(k\omega t + \alpha_k)$ è detta **k -esima armonica** di $y(t)$
- Gli andamenti di A_k e α_k in funzione di k definiscono, rispettivamente lo **spettro di ampiezza** e lo **spettro di fase** di $y(t)$

17

Valore efficace della serie di Fourier

- Per determinare il valore efficace occorre, in primo luogo, valutare il quadrato della serie

$$\begin{aligned} y^2(t) &= \left[A_0 + \sum_{k=1}^{\infty} A_k \cos(k\omega t + \alpha_k) \right]^2 = \\ &= A_0^2 + \sum_{k=1}^{\infty} A_k^2 \cos^2(k\omega t + \alpha_k) + 2A_0 \sum_{k=1}^{\infty} A_k \cos(k\omega t + \alpha_k) + \\ &\quad + \sum_{k=1}^{\infty} \sum_{\substack{h=1 \\ h \neq k}}^{\infty} A_k A_h \cos(k\omega t + \alpha_k) \cos(h\omega t + \alpha_h) \end{aligned}$$

- Il secondo addendo della somma precedente può essere posto nella forma

$$\sum_{k=1}^{\infty} \frac{A_k^2}{2} + \sum_{k=1}^{\infty} \frac{A_k^2}{2} \cos(2k\omega t + 2\alpha_k)$$

18

Valore efficace della serie di Fourier

- Nell'espressione precedente tutti i termini oscillanti hanno valore medio nullo
- ➔ Il valore efficace è determinato dai termini costanti presenti nei primi due addendi, quindi si ha

$$Y_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} y^2(t) dt} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} \left[A_0^2 + \sum_{k=1}^{\infty} \frac{A_k^2}{2} \right] dt} = \sqrt{A_0^2 + \sum_{k=1}^{\infty} A_{k\text{eff}}^2}$$

dove

$$A_{k\text{eff}} = \frac{A_k}{\sqrt{2}}$$

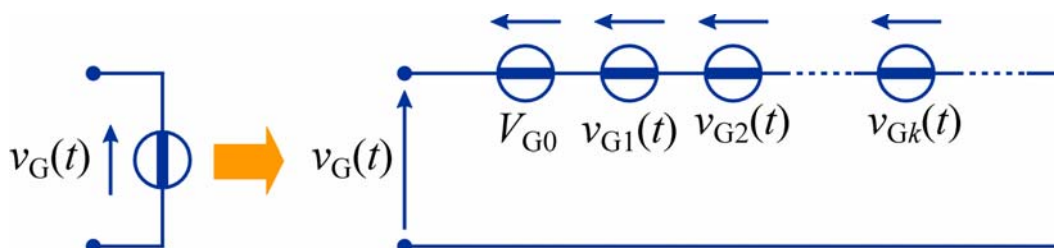
- ➔ Il valore efficace di una grandezza periodica è dato dalla radice quadrata della somma dei quadrati dei valori efficaci delle sue componenti armoniche (**teorema di Parseval**)

19

Generatori periodici

- Un generatore di tensione $v_G(t)$, periodica con periodo T , può essere rappresentato collegando in serie
 - ◆ un generatore di tensione costante V_{G0} pari al valore medio di $v_G(t)$
 - ◆ infiniti generatori di tensione sinusoidale, $v_{Gk}(t)$ ($k = 1, \dots, \infty$), con pulsazione $k\omega = 2k\pi/T$

$$v_G(t) = V_{G0} + \sum_{k=1}^{\infty} V_{Gk} \cos(k\omega t + \alpha_k) = V_{G0} + \sum_{k=1}^{\infty} v_{Gk}(t)$$

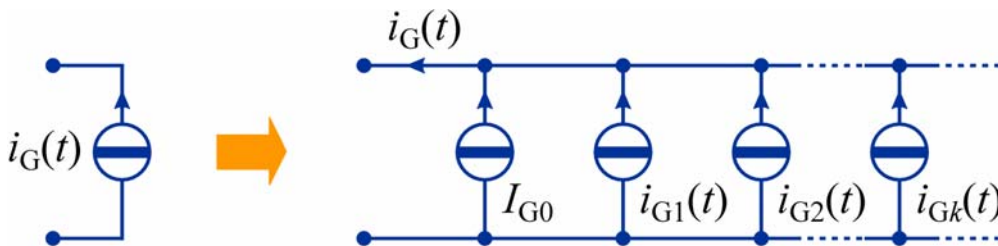


20

Generatori periodici

- Un generatore di corrente $i_G(t)$, periodica con periodo T , può essere rappresentato collegando in parallelo
 - ◆ un generatore di tensione costante I_{G0} pari al valore medio di $i_G(t)$
 - ◆ infiniti generatori di corrente sinusoidale, $i_{Gk}(t)$ ($k = 1, \dots, \infty$), con pulsazione $k\omega = 2k\pi/T$

$$i_G(t) = I_{G0} + \sum_{k=1}^{\infty} I_{Gk} \cos(k\omega t + \beta_k) = I_{G0} + \sum_{k=1}^{\infty} i_{Gk}(t)$$



21

Circuiti lineari in regime periodico

- Si considera un circuito lineare alimentato da generatori periodici con periodo T
- Se il circuito è asintoticamente stabile, in condizioni di regime tutte le tensioni e le correnti sono periodiche con periodo T
(➔ **regime periodico**)
- Se si rappresentano nel modo appena visto i generatori, è possibile determinare la risposta a regime mediante il principio di sovrapposizione
 - ➔ Si valutano separatamente i contributi dovuti ai generatori che hanno la stessa pulsazione
- Normalmente è possibile approssimare le funzioni periodiche utilizzando un numero limitato N di componenti armoniche
 - ➔ La determinazione della risposta periodica richiede
 - un'analisi in continua
 - N analisi di risposte in regime sinusoidale

22

Circuiti lineari in regime periodico

- Per un bipolo lineare in regime periodico la tensione e la corrente non sono deformate l'una rispetto all'altra se le funzioni $v(t)$ e $i(t)$ differiscono per un fattore di proporzionalità e una traslazione nel tempo

$$v(t) = Ai(t - t_0)$$

- Questo richiede che l'impedenza del bipolo soddisfi le condizioni

$$|\mathbf{Z}(k\omega)| = \frac{V_k}{I_k} = A \quad \arg[\mathbf{Z}(k\omega)] = \varphi_{V_k} - \varphi_{I_k} = -k\omega t_0 \quad \forall k$$

- Analogamente, in un circuito con un solo generatore periodico, le forme d'onda delle risposte non sono deformate rispetto alla forma d'onda del generatore se le corrispondenti funzioni di trasferimento soddisfano proprietà analoghe

$$|\mathbf{H}(k\omega)| = A \quad \arg[\mathbf{H}(k\omega)] = -k\omega t_0 \quad \forall k$$

- Queste condizioni sono sempre soddisfatte nei circuiti puramente resistivi, mentre in generale, le risposte dei circuiti dinamici sono deformate

23

Componenti non lineari

- Un componente non lineare alimentato con tensioni o correnti sinusoidali genera armoniche

Esempio: conduttanza non lineare

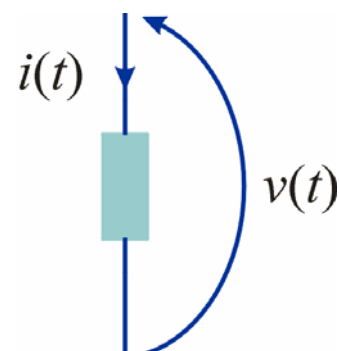
- Si considera un bipolo avente equazione caratteristica del tipo

$$i(t) = f[v(t)]$$

dove f è una generica funzione non lineare

- Si rappresenta f mediante uno sviluppo in serie di Taylor

$$f(v) = c_0 + c_1v + c_2v^2 + c_3v^3 + c_4v^4 + \dots$$



24

Componenti non lineari

- Si assume che $v(t)$ sia sinusoidale

$$v(t) = V_M \cos(\omega t)$$

- Si sostituisce $v(t)$ nell'espressione di f

$$\begin{aligned} i(t) &= c_0 + c_1 V_M \cos(\omega t) + c_2 V_M^2 \cos^2(\omega t) + c_3 V_M^3 \cos^3(\omega t) + c_4 V_M^4 \cos^4(\omega t) + \dots = \\ &= c_0 + c_1 V_M \cos(\omega t) + \frac{c_2 V_M^2}{2} [1 + \cos(2\omega t)] + \frac{c_3 V_M^3}{4} [3 \cos(\omega t) + \cos(3\omega t)] + \\ &\quad + \frac{c_4 V_M^4}{8} [3 + 4 \cos(2\omega t) + \cos(4\omega t)] + \dots \end{aligned}$$

- Le potenze di v di grado n dispari danno origine ad armoniche dispari di ordine $\leq n$
- Le potenze di v di grado n pari danno origine ad armoniche pari di ordine $\leq n$ e a termini costanti
- ➔ La corrente è periodica con pulsazione fondamentale ω

25

Circuiti non lineari in regime periodico

- In condizioni di regime, in un circuito non lineare alimentato da generatori sinusoidali isofrequenziali, o più in generale periodici con la stessa pulsazione fondamentale ω , tutte le tensioni e le correnti sono periodiche con la stessa pulsazione fondamentale
- Mentre le risposte di un circuito lineare possono contenere solo componenti armoniche presenti nella tensione o corrente di almeno uno dei generatori, le risposte dei circuiti non lineari possono contenere armoniche non presenti negli ingressi
- In genere, se gli ingressi sono sinusoidali, le risposte sono periodiche, e quindi distorte
- A differenza dei circuiti lineari, i circuiti non lineari possono introdurre distorsione anche se sono puramente resistivi

26

Distorsione armonica totale

- L'entità della distorsione della forma d'onda di una tensione o di una corrente rispetto all'andamento sinusoidale è rappresentata mediante un parametro detto **distorsione armonica totale** o **THD** (*total harmonic distortion*)
- Per una funzione periodica

$$y(t) = A_0 + \sum_{k=1}^{\infty} A_k \cos(k\omega t + \alpha_k)$$

la THD è definita come rapporto tra la radice quadrata della somma dei quadrati dei valori efficaci delle armoniche superiori e il valore efficace della componente fondamentale

$$\text{THD} = \frac{\sqrt{\sum_{k=2}^{\infty} A_{k\text{eff}}^2}}{A_{1\text{eff}}} \quad \left(A_{k\text{eff}} = \frac{A_k}{\sqrt{2}} \right)$$

$$\text{THD \%} = 100 \cdot \text{THD}$$

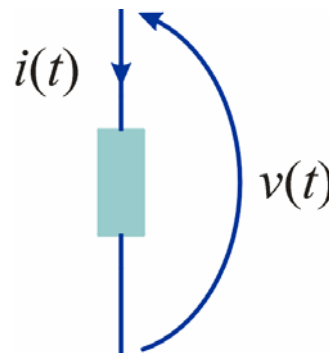
27

Potenza assorbita da un bipolo in regime periodico

- Condizioni di regime periodico con pulsazione fondamentale ω

$$v(t) = V_0 + \sum_{k=1}^{\infty} V_k \cos(k\omega t + \varphi_{V_k})$$

$$i(t) = I_0 + \sum_{k=1}^{\infty} I_k \cos(k\omega t + \varphi_{I_k})$$



- Si indica con

$$\varphi_k = \varphi_{V_k} - \varphi_{I_k}$$

lo sfasamento tra le k -esime componenti armoniche della tensione e della corrente

28

Potenza assorbita da un bipolo in regime periodico

- La potenza istantanea assorbita dal bipolo è

$$p(t) = v(t)i(t) = V_0 I_0 + \sum_{k=1}^{\infty} V_k I_k \cos(k\omega t + \varphi_{V_k}) \cos(k\omega t + \varphi_{I_k}) + \\ + V_0 \sum_{k=1}^{\infty} I_k \cos(k\omega t + \varphi_{I_k}) + I_0 \sum_{k=1}^{\infty} V_k \cos(k\omega t + \varphi_{V_k}) + \\ + \sum_{k=1}^{\infty} \sum_{\substack{h=1 \\ h \neq k}}^{\infty} V_k I_h \cos(k\omega t + \varphi_{V_k}) \cos(h\omega t + \varphi_{I_h})$$

- Il secondo addendo può essere posto anche nella forma

$$\sum_{k=1}^{\infty} \frac{V_k I_k}{2} \cos(\varphi_{V_k} - \varphi_{I_k}) + \sum_{k=1}^{\infty} \frac{V_k I_k}{2} \cos(2k\omega t + \varphi_{V_k} + \varphi_{I_k})$$

- La potenza istantanea è costituita da un termine costante pari a

$$V_0 I_0 + \sum_{k=1}^{\infty} \frac{V_k I_k}{2} \cos \varphi_k$$

e da un termine oscillante avente valore medio nullo

29

Potenza attiva

- La **potenza attiva** è definita come valore medio nel periodo della potenza istantanea (e quindi coincide con il termine costante)

$$P = \frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} v(t)i(t)dt = V_0 I_0 + \sum_{k=1}^{\infty} \frac{V_k I_k}{2} \cos \varphi_k = \\ = V_0 I_0 + \sum_{k=1}^{\infty} V_{k\text{eff}} I_{k\text{eff}} \cos \varphi_k = P_0 + \sum_{k=1}^{\infty} P_k$$

- Nell'espressione compaiono solo prodotti tra armoniche della tensione e della corrente dello stesso ordine k
- La *potenza attiva* è pari alla somma delle potenze attive associate alle singole componenti armoniche

30

Potenza apparente e fattore di potenza

- La **potenza apparente** è definita, come in regime sinusoidale, come prodotto dei valori efficaci della tensione e della corrente

$$S = V_{\text{eff}} I_{\text{eff}} = \sqrt{\left(V_0^2 + \sum_{k=1}^{\infty} V_{k\text{eff}}^2 \right) \left(I_0^2 + \sum_{k=1}^{\infty} I_{k\text{eff}}^2 \right)}$$

- Si può dimostrare che risulta sempre $S \geq |P|$ e che $S = P$ se e solo se il bipolo è un resistore lineare
- ➔ Si può definire il **fattore di potenza** rapporto tra la potenza attiva e la potenza apparente

$$PF = \cos \Phi = \frac{P}{S}$$

- ◆ La definizione dell'angolo Φ è puramente convenzionale
- ◆ L'angolo Φ non rappresenta uno sfasamento tra una tensione e una corrente

31

Traccia della dimostrazione

- La dimostrazione di base sul fatto il valore medio del prodotto di due funzioni periodiche ha proprietà analoghe al prodotto interno tra due vettori

$$\frac{1}{T} \int_T x(t) y(t) dt = \langle x(t), y(t) \rangle$$

- Quindi il valore efficace corrisponde alla norma di un vettore

$$X_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_T x(t) x(t) dt} = \|x(t)\|$$

- ➔ Il fattore di potenza PF è analogo al coseno dell'angolo tra due vettori

$$PF = \frac{\langle v(t), i(t) \rangle}{\|v(t)\| \cdot \|i(t)\|} = \cos \Phi$$

e quindi assume valore unitario se e solo se i due vettori sono paralleli, cioè legati da una costante scalare

32

Potenza non attiva

- In regime periodico non sinusoidale la quantità

$$P_{NA} = \sqrt{S^2 - P^2}$$

è indicata con il nome di **potenza non attiva**

- La potenza non attiva assorbita da un bipolo si annulla se e solo se il bipolo è lineare e puramente resistivo
- In questo caso si ha

$$V_k = RI_k \quad \varphi_k = 0 \quad \forall k$$

e quindi

$$S = P = \frac{V_{\text{eff}}^2}{R} = RI_{\text{eff}}^2$$

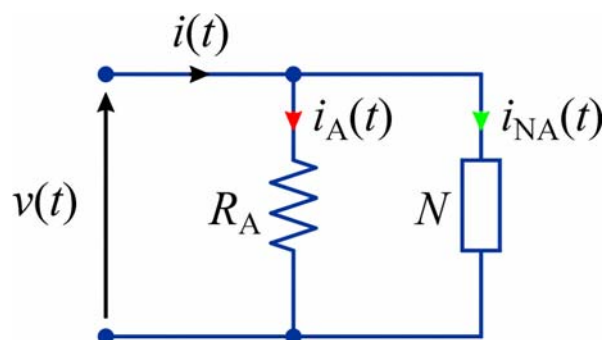
33

Potenza non attiva

- Un bipolo generico che assorbe potenza attiva P e potenza non attiva P_{NA} , può essere rappresentato collegando in parallelo un resistore

$$R_A = \frac{V_{\text{eff}}^2}{P}$$

e un bipolo N che assorbe solo potenza non attiva



34

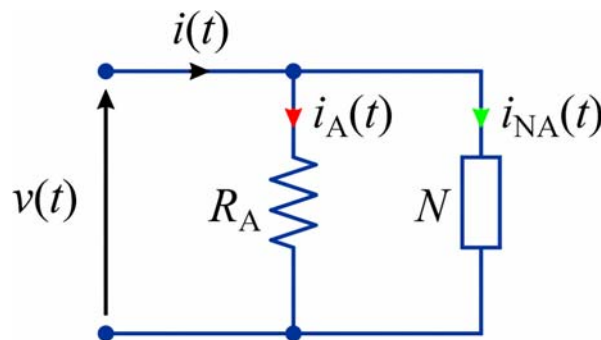
Corrente attiva e non attiva

- La corrente nel resistore R_A è detta **corrente attiva**

$$i_A(t) = \frac{v(t)}{R_A}$$

- La corrente nei bipolo N è detta **corrente non attiva**

$$i_{NA}(t) = i(t) - i_A(t)$$



35

Potenza istantanea attiva e non attiva

- La potenza istantanea associata ad $i_A(t)$ è detta **potenza istantanea attiva**

$$p_A(t) = v(t)i_A(t) = \frac{v^2(t)}{R_A} = P \frac{v^2(t)}{V_{\text{eff}}^2}$$

- La potenza istantanea associata ad $i_{NA}(t)$ è detta **potenza istantanea non attiva**

$$p_{NA}(t) = v(t)i_{NA}(t) = v(t)[i(t) - i_A(t)]$$

➔ Quindi si ha

$$p(t) = p_A(t) + p_{NA}(t)$$

- Il valore medio sul periodo di $p_A(t)$ vale P e quindi coincide con il valore medio sul periodo di $p(t)$

➔ Il valore medio sul periodo di $p_{NA}(t)$ è nullo

36

Ortogonalità delle componenti della corrente

- I valori efficaci della corrente e delle componenti attiva e non attiva sono legati dalla relazione

$$I_{\text{eff}} = \sqrt{I_{\text{Aeff}}^2 + I_{\text{NAeff}}^2}$$

- Infatti si ha

$$\begin{aligned} I_{\text{eff}}^2 &= \frac{1}{T} \int_0^T i^2(t) dt = \frac{1}{T} \int_0^T [i_A^2(t) + i_{\text{NA}}^2(t) + 2i_A(t)i_{\text{NA}}(t)] dt = \\ &= I_{\text{Aeff}}^2 + I_{\text{NAeff}}^2 + \frac{1}{T} \int_0^T 2 \frac{v(t)}{R_A} i_{\text{NA}}(t) dt = \\ &= I_{\text{Aeff}}^2 + I_{\text{NAeff}}^2 + \frac{2}{TR_A} \int_0^T p_{\text{NA}}(t) dt = I_{\text{Aeff}}^2 + I_{\text{NAeff}}^2 \end{aligned}$$

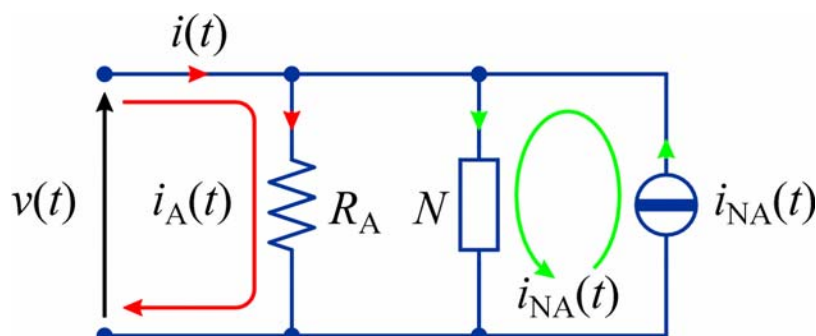
- Quindi valgono anche le relazioni

$$P = V_{\text{eff}} I_{\text{Aeff}} \quad P_{\text{NA}} = V_{\text{eff}} I_{\text{NAeff}}$$

37

Compensazione di un carico distortente

- Nel caso periodico non sono sufficienti le tecniche di rifasamento viste nel caso sinusoidale
- Per ridurre la potenza non attiva (*compensazione del carico*) è possibile
 - ♦ utilizzare filtri passivi per eliminare le armoniche
 - ♦ collegare in parallelo al carico un bipolo (realizzato mediante un circuito elettronico) che eroghi una corrente uguale alla corrente non attiva
 - in questo modo la corrente $i(t)$ si identifica con la corrente attiva



38

Potenza reattiva e potenza deformante

- Per la **potenza reattiva** in regime periodico non sinusoidale è stata introdotta la seguente definizione formale

$$Q = \sum_{k=1}^{\infty} \frac{V_k I_k}{2} \sin \varphi_k = \sum_{k=1}^{\infty} V_{k\text{eff}} I_{k\text{eff}} \sin \varphi_k = \sum_{k=1}^{\infty} Q_k$$

➔ Q è definita come somma delle potenze reattive associate alle singole armoniche

- Diversamente del caso sinusoidale, con questa definizione risulta

$$\sqrt{P^2 + Q^2} \leq S$$

- Per chiudere il bilancio delle potenze, si introduce un ulteriore termine detto **potenza deformante**

$$D = \sqrt{S^2 - P^2 - Q^2}$$

39

Potenza reattiva e potenza deformante

- L'espressione della potenza deformante in termini di armoniche di tensione e di corrente è

$$D = \sqrt{\sum_{k=1}^{\infty} \sum_{\substack{h=1 \\ h \neq k}}^{\infty} [V_{k\text{eff}}^2 I_{h\text{eff}}^2 + V_{h\text{eff}}^2 I_{k\text{eff}}^2 - 2V_{k\text{eff}} I_{h\text{eff}} V_{h\text{eff}} I_{k\text{eff}} \cos(\varphi_k - \varphi_h)]}$$

- ➔ D si annulla se sono verificate le condizioni

$$\frac{V_k}{I_k} = \frac{V_h}{I_h} \quad \varphi_k = \varphi_h \quad \forall h, k$$

e quindi, in particolare, nel caso di un resistore lineare

- ♦ in questo caso la tensione e la corrente del bipolo non sono deformate l'una rispetto all'altra

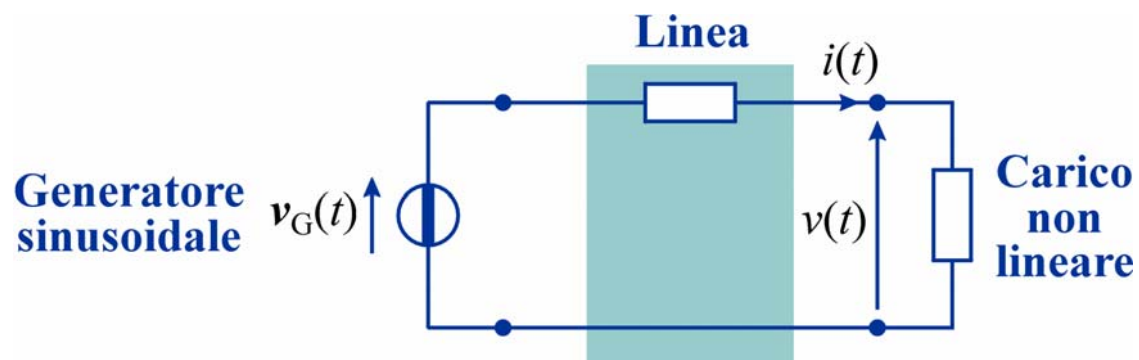
40

Potenza reattiva e potenza deformante

- Le definizioni di potenza reattiva e potenza deformante possono risultare prive di significato e quindi di scarsa utilità pratica in presenza di regimi fortemente distorti
 - ◆ Attualmente questa situazione è piuttosto frequente in seguito allo sviluppo delle tecnologie elettroniche di potenza
- La potenza reattiva si annulla anche se le potenze associate alle diverse armoniche non sono nulle, ma i loro valori si compensano
- La potenza deformante non risulta strettamente correlata alla deformazione della corrente rispetto alla tensione
 - ◆ può annullarsi anche in presenza di deformazioni o assumere valori diversi da zero con tensioni e correnti solo sfasate tra loro

41

Linee con carichi non lineari



- Se il carico non è lineare, in generale la tensione e la corrente sono distorte
- Se le cadute di tensione lungo la linea sono trascurabili, la tensione può essere considerata praticamente sinusoidale

$$v(t) = V_M \cos(\omega t + \varphi_V)$$

$$i(t) = \sum_{k=1}^{\infty} I_k \cos(k\omega t + \varphi_{I_k}) \quad (\text{si assume che sia } I_0 = 0)$$

42

Fattore di potenza di un carico non lineare

- Se la tensione è sinusoidale, le armoniche superiori della corrente non danno contributo alla potenza attiva che vale

$$P = V_{\text{eff}} I_{1\text{eff}} \cos \varphi_1 \quad \varphi_1 = \varphi_V - \varphi_{I1}$$

- Il valore efficace della corrente nella linea, e quindi la potenza dissipata dipende anche dalle armoniche superiori della corrente
- ➔ La potenza dissipata nella linea aumenta
 - ◆ all'aumentare dello sfasamento tra la tensione e la componente fondamentale della corrente
 - ◆ all'aumentare del contenuto armonico della corrente
- Il fattore di potenza può essere espresso nel modo seguente

$$\cos \Phi = \frac{P}{S} = \frac{V_{\text{eff}} I_{1\text{eff}}}{V_{\text{eff}} I_{\text{eff}}} \cdot \cos \varphi_1 = \cos \theta \cdot \cos \varphi_1$$

43

Fattore di sfasamento e di distorsione

- Il fattore $\cos \varphi_1$, che ha significato analogo al fattore di potenza definito in regime sinusoidale, è detto **fattore di sfasamento**
- Il primo termine è detto **fattore di distorsione** ed è definito dalla relazione

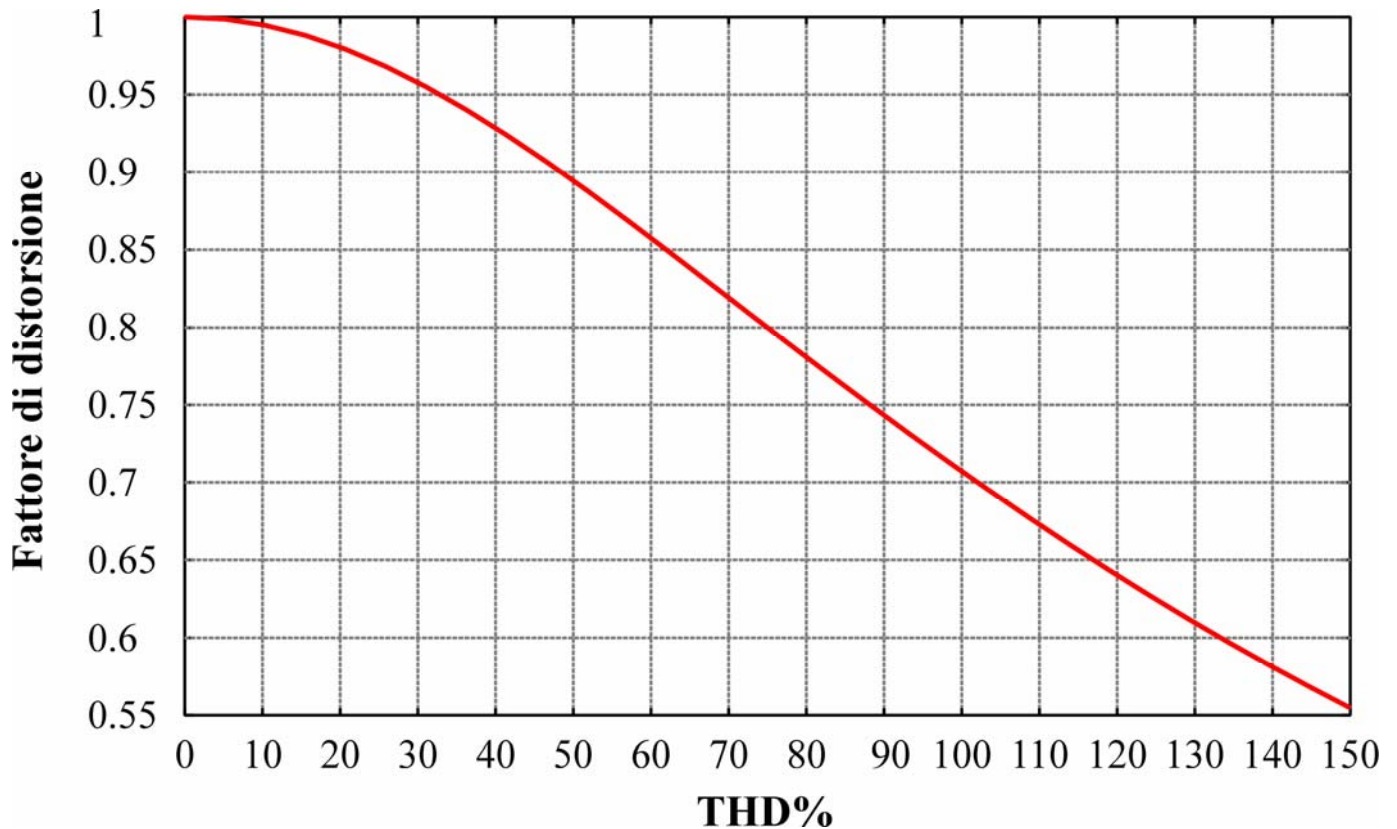
$$\cos \theta = \frac{I_{1\text{eff}}}{I_{\text{eff}}}$$

- Dato che è sempre compreso tra 0 e 1 è possibile rappresentarlo come coseno di un angolo θ detto **angolo di distorsione**
- Il fattore di distorsione è legato alla distorsione armonica totale della corrente THD_I , dalla relazione

$$\cos \theta = \frac{1}{\sqrt{1 + \text{THD}_I^2}} \quad \left(I_0 = 0 \Rightarrow \text{THD}_I = \sqrt{\frac{I_{\text{eff}}^2 - I_{1\text{eff}}^2}{I_{1\text{eff}}^2}} \Rightarrow \text{THD}_I^2 = \frac{1}{\cos^2 \theta} - 1 \right)$$

44

Fattore di distorsione



45

Potenza reattiva e potenza deformante

- Se la tensione del carico è sinusoidale
 - ◆ la potenza reattiva è dovuta solo allo sfasamento tra la tensione e la componente fondamentale della corrente

$$Q = V_{\text{eff}} I_{1\text{eff}} \sin \varphi_1$$

➔ ha significato analogo a quello visto in regime sinusoidale

- ◆ la potenza deformante è dovuta solo alla presenza di armoniche nella corrente

$$D = \sqrt{S^2 - P^2 - Q^2} = V_{\text{eff}} \sqrt{\sum_{k=2}^{\infty} I_{k\text{eff}}^2}$$

46

Relazioni tra le potenze

$$P = V_{\text{eff}} I_{1\text{eff}} \cos \varphi_1$$

$$Q = V_{\text{eff}} I_{1\text{eff}} \sin \varphi_1$$

$$S_1 = V_{\text{eff}} I_{1\text{eff}} = \sqrt{P^2 + Q^2}$$



$$P = S_1 \cos \varphi_1$$

$$S = V_{\text{eff}} I_{\text{eff}} = \sqrt{P^2 + Q^2 + D^2}$$



$$S_1 = S \cdot \frac{I_{1\text{eff}}}{I_{\text{eff}}} = S \cos \theta$$



$$P = S \cos \theta \cdot \cos \varphi_1 = S \cos \Phi$$

