

L. művek - Teljesítménytengelybeli jelrendszerek

23. az ideális színusz, sínuszosan a visszhangspektrum



24. a visszhangimpulzus spektruma a def. alapján:

$$\begin{aligned} \text{Impulzus: } & F(j\omega) = \int_{-T}^T e^{-j\omega t} dt = \left[ \frac{e^{-j\omega t}}{-j\omega} \right]_{-T}^T = \frac{e^{-j\omega T}}{-j\omega} - \frac{e^{+j\omega T}}{-j\omega} = \\ & = \frac{e^{-j\omega T} - e^{+j\omega T}}{j\omega} = \frac{2}{\omega} \sin \omega T = 2T \frac{\sin \omega T}{\omega T} \end{aligned}$$

ábraulra

25. az ideális sínuszspektrumának csak párban függő harmonikusai vannak, ha a füg. a definícióhoz megfelelő, addig mindenben a párba függő harmonikusai is.

26. megnevezés többször a szimmetrikus visszhangspektrum is, ha csaknál a szimmetria

27. ha  $\tilde{f}\{g(t)\} = F(j\omega)$ , addig  $\tilde{f}\{g(t-t_0)\} = e^{-j\omega t_0} \cdot F(j\omega)$

28.  $\tilde{f}\{g(t) * g_0(t)\} = F(j\omega) \cdot G(j\omega)$  általánosítás

29.  $\tilde{f}\left\{\frac{dg(t)}{dt}\right\} = j\omega \cdot F(j\omega)$

30.  $\tilde{f}\left\{\int g(t) dt\right\} = \frac{1}{j\omega} F(j\omega) + \pi F(j0) \cdot \delta(\omega)$

31. a szabályozási füg. szerint:

$$\tilde{f}\{g(at)\} = \frac{1}{|a|} \cdot F\left(j\frac{\omega}{a}\right)$$

(Ha  $a > 1$ , akkor az  $g(at)$  füg. gyorsabban változik mint  $g(t)$ , ezért az  $F(at)$  füg. lassabban változik mint  $F(t)$  füg.)

32. az amplitudóspektrum nem változik, mint:

$$|e^{-j\omega t} \cdot F(j\omega)| = |e^{-j\omega t}| \cdot |F(j\omega)| = 1 \cdot |F(j\omega)| = F(j\omega)$$

33. egy ideálisztengelybeli füg. teljesítménye:  $P = \frac{1}{T} \int_0^T p(t) dt$ , egy frekvenciátengelybeli füg. teljesítménye:

$$P = U_0 I_0 + \sum_{k=1}^{\infty} U_k I_k \cos \phi_k$$

( $I_k$ : az impedancia mögött a két frekvencia)

34. a szimmetriális rögzítéssel szabályozottan csak párban komponensek vannak  $\Rightarrow$  ha ideje nélkül egy függés fülezzet generálunk, akkor a függésben az csak párban komponensek jelentek meg.
35. a nonlineáritásból eredő torzítás miatt megjelenik a hármas fel szabályozása a második frekvenciakomponenset is.
36. Ha a fel valóra is abszolút integrálható; akkor
- $$F(j\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} g(t) e^{-j\omega t} dt$$
37. a dB-re való általánosítás során a már meghatározott eng. referenciaértékkel összehoztuk. Ha ez a referenciaérték kétváltozós, akkor dB-t kapunk, ha viszont  $P_{ref} = 1mW$ , akkor dBn-t!
- $$[dB] = 20 \log U/U_{ref}$$
- $$[dB] = 10 \log P/P_{ref}$$

### A másik tanulmányai

- Ha FFT móddban ábrázoljuk az oszcillációt, akkor rögtön jönök, hogy a teljes fel bárhova legyen a fázisú, mert az FFT alapján a termék fázisának általános mintázatait ismerjük.
- a rögtön szabályozva megoldott dimenziós lehetségek (minimális lemegek szabályozásának)
- a fel szabályozott lehetségek a fel szabályoz. alapján: minél inkább sima a görbe, a fel szabályozás szabályozása annál egyszerűbb lesz pl. (a fel szabályoz a fel szabályozási függvényben meg: ha  $g(t)$  f. deriváltja nem folytonos, akkor az  $F(j\omega) = 1/\omega^{(2)}$ , pl.:  $\Gamma \sim 1/3$  és  $\sim 1/5$  Szabályozás: a másik rész ugyanazt a fázisú komponenset szabályozza ki, amelyet a szabályozásban)
- a szabip AC kontroll lehetsége az engedélyezés mellett a rögtön a fázisú komponenset is kivin  $\Rightarrow$  pliszálás

- átereteli fázis mérés szisztemagenerátorral és AC voltmérővel
  - nem kell speciális oszcilátor nélkül
  - a generátor feszültségfunkciója nem csak hatékony a nézeti átereteli fázis méréshez
  - Dárhelyen, mint a hosszabbanítás pontján mindenhol használható
  - a vezetékek rendellenes környezetben is használhatók
  - amplitudó referenciajel használata: addig változtatható a frekvencia, míg amplitudóját, amíg a frekvencia  $\pm 0.5\text{ dB}$ -t nem méri, ekkor a frekvenciát nem, csak felsít a vállalkozásnak

- átereteli frekvenciasorba nézés esetén több sorú periodikus frekvenciák

- multivibrátor: többfázisú feszültséggenerátor, az amplitudóval modulált váltakoztatás, a fázis kibontása:

$$x(t) = \sum_{g=1}^G A_g \sin(2\pi \frac{f_g}{T} t + \Phi_g)$$

ahol  $n$ : a szükséges feszültségek száma

$T$ : a multivibrátor egy ciklusidőszaka

velük elválasztva egymáshoz közel álló amplitudókból megvalósítható

- periodikus színezés (színváltás): az összes periodikus frekvenciáról külön-külön feszültségi szín:

$$x(t) = A \sin(2\pi [f_1 + (f_2 - f_1) \frac{t}{T}] t), \quad 0 \leq t < T$$

ahol  $T$ : a teljes periodikussorozat időszaka,  $f_1$ -től  $f_2$ -ig lépődő feszültségtartomány végső gyorsításának ideje

→ compl. spektruma nem teljesen kontinuál → S/NR nem nagy

→ szükséges színes részletek is megvalósulhatnak felerősítve ezeket (színváltás vagy színesítés)

→ időben körülbeszűkítve a feszültséget, az amplitudóval csökken a színesítéshez való szükséges feszültségtartomány, a feszültség nem

- torzítás, a generátorban két nemlineárisitás miatt megnő a feszültségtartomány, súlyosan:

$$I_1 = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n x_i^2}{\sum_{i=1}^n x_i^2}} \quad \text{míg} \quad I_2 = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n x_i^2}{x_i^2}} \quad \begin{aligned} &\text{a teljes teljesítmény} \\ &\text{csökken a nemlineárisitás miatt} \end{aligned}$$

Idee ( $\delta_s$ ) effektív értékkel használjuk össze a felhasználás tartalékot

- az oscillációs signál is van egy meghatározott frekvenciával, amely frekvenciadeterminánsnak tekinthető, és a többi frekvenciával összhangban van
- minden többszöröző: az a frekv. analízise az amplitúdó által 3 dB-ral kevésbé nagyobb, mint a szabványos 40%-ra csökken
- a dinamikus tartományok megadja a szinuszok és kiegészítő egyszerű harmonikusok által hozott össztartalmat dB-ban, itt legfeljebb mindössze néhány százmillión a valószínűségi frekv. mag (~50-60dB)
- minőségi referencia:
  - fekete tartalom alatt a minőségi krit. feltételezés ( $\delta_s \geq 1/28$ )
  - előfordulhat minden rezgésben  $\delta_s$
- $\Delta f = \frac{\delta_s}{N}$  FFT miatt a többi szinuszokhoz  $\delta_s$  csökkentésre van szükség a többi