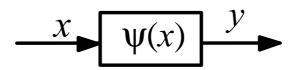
9. Метод на хармоничната линеаризация. Основни положения и допускания. Коефициенти на хармонична линеаризация.

- ➤ За съществено нелинейните САР линеаризацията на диференциалните уравнения е недопустима, тъй като полученият линеен модел съществено се отклонява от изходната нелинейна система.
- У Към съществено нелинейните САР се отнасят релейните и вибрационните САР, а също и САР, съдържащи нелинейности от типа: "луфт", "хистерезис", "триене", "зона на нечувствителност", "насищане" или някаква тяхна комбинация.

- Някои нелинейности са естествено свойство на реалните елементи на САР, а други се въвеждат преднамерено за получаване на особени качества на системата.
- Разработени са специални методи за изследване на съществено нелинейните системи, например: методът на хармоничния баланс и един негов графо-аналитичен вариант – методът на Голдфарб.
- Методът на хармоничния баланс е основан на предположението, че променливата величина на входа на НЕ се изменя по синусоидален закон



Това условие се изпълнява достатъчно точно, ако линейната част на САР представлява нискочестотен филтър, което в голям брой практически задачи е така.

> На входа на НЕ със статическа характеристика $y = \psi(x)$ се подава хармоничен сигнал

$$x = A \sin \omega t$$

Сигналът на изхода на НЕ е някаква периодична функция на времето, която ще зависи от конкретния вид на нелинейността и се записва в хармоничен ред:

$$y = \psi(A\sin\omega t) = y_0 + \sum_{k=1}^{\infty} y_k \sin(k\omega t + \varphi_k) =$$

$$= y_0 + \sum_{k=1}^{\infty} (y_{k1}\sin k\omega t + y_{k2}\cos k\omega t)$$

където

$$\varphi_k = arctg \frac{y_{k2}}{y_{k1}} \; ; \qquad y_k = \sqrt{y_{k1}^2 + y_{k2}^2} \; .$$

▶ Тъй като методът на хармоничния баланс предполага, че линейната САР не пропуска висши хармоници, записва се:

$$y = y_0 + y_{11} \sin \omega t + y_{12} \cos \omega t$$

От по-голям интерес са нелинейностите със симетрични (относно началото на координатната система) характеристики, за които постоянната съставяща е нула. Тогава:

$$y = y_{11} \sin \omega t + y_{12} \cos \omega t = \frac{y_{11}}{A} A \sin \omega t + \frac{y_{12}}{A \omega} A \omega \cos \omega t =$$

$$= q(A)x + \frac{q'(A)}{\omega} \dot{x}$$
(*)

където проводимостите

$$q(A) = \frac{y_{11}}{A}$$
 $q'(A) = \frac{y_{12}}{A}$

се изчисляват като коефициенти на разложението на Фурие.

3a
$$q(A) = \frac{y_{11}}{A}$$
; $q'(A) = \frac{y_{12}}{A}$;

коефициентите на разложението на Фурие са:

$$q(A) = \frac{1}{\pi A} \int_{0}^{2\pi} \psi(A\sin\varphi)\sin\varphi \,d\varphi,$$

$$q'(A) = \frac{1}{\pi A} \int_{0}^{2\pi} \psi(A\sin\varphi)\cos\varphi \,d\varphi, \qquad \varphi = \omega t.$$

Нелинейното уравнение $y = \psi(x)$ се заменя с еквивалентно линейно уравнение (*) (по-точно е квазилинейно, понеже амплитудата A влиза не само в променливата x, но и в коефициентите q и q'). Коефициентите q(A) и q'(A) играят значителна роля при определяне на свободните периодични режими (автоколебания) в НСАР и са основни характеристики на типовите НЕ.

- 9. Метод на хармоничната линеаризация.
- Нека на входа на елемент с уравнение (*) действува хармоничен ситнал (в комплексен вид):

$$x(t) = Ae^{j\omega t}$$

тогава от (*) следва

$$y(t) = q(A)Ae^{j\omega t} + \frac{q'(A)}{\omega}j\omega Ae^{j\omega t} =$$

$$= [q(A) + jq'(A)]Ae^{j\omega t} = W_H(A)x(t)$$

където е положено

$$W_H(A) = q(A) + jq'(A) = |W_H(A)| e^{j\theta_H(A)}$$

 $W_H(A)$ е пълната проводимост на НЕ по първия хармоник от спектъра на входния сигнал и се нарича еквивалентен комплексен коефициент на усилване на НЕ или амплитудна характеристика на НЕ.

> Модулът на амплитудната характеристика

$$|W_H(A)| = \sqrt{q^2(A) + q'^2(A)}$$

показва колко пъти амплитудата на първия хармоник на изхода на НЕ е по-голяма от амплитудата на входния синусоидален сигнал.

> Аргументът на амплитудната характеристика

$$\theta_H(A) = \arg W_H(A)$$

определя фазовата разлика между първия хармоник на изхода на НЕ и синусоидалния входен сигнал.

ightharpoonup Амплитудната характеристика на нелинейни елементи, непритежаващи памет (при статическа характеристика $y = \psi(x)$), не зависят от честотата ω на входния сигнал.

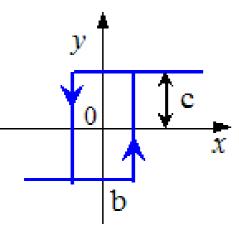
2. Коефициенти на хармонична линеаризация на типови нелинейни елементи.

q(A)	q'(A)
$\frac{4c}{\pi A}$	0
$\frac{4c}{\pi A} \sqrt{1 - \frac{b^2}{A^2}},$ при $A \ge b$	0
	$\frac{4c}{\pi A}$ $\frac{4c}{\pi A}\sqrt{1-\frac{b^2}{A^2}},$

q(A)

q'(A)

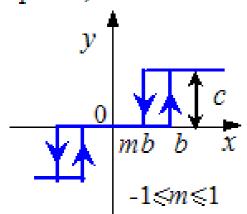
3. Реле с хистерезисен цикъл:



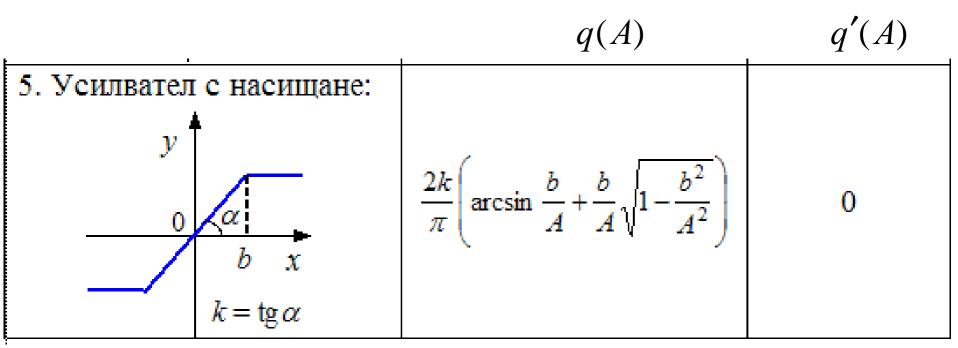
$$\frac{4c}{\pi A} \sqrt{1 - \frac{b^2}{A^2}},$$
при $A \ge b$

$$-\frac{.66}{\pi A^2}$$
,
при $A \ge b$

4. Реле от общ вид (трипозиционно реле с хистерезис):



$$rac{2c}{\pi A} \Biggl(\sqrt{1 - rac{b^2}{A^2}} + \sqrt{1 - rac{m^2 b^2}{A^2}} \Biggr),$$
 при $A \ge b$



ightharpoonup Следват няколко графики на модулът на амплитудната характеристика на НЕ или на проводимостта q(A):

