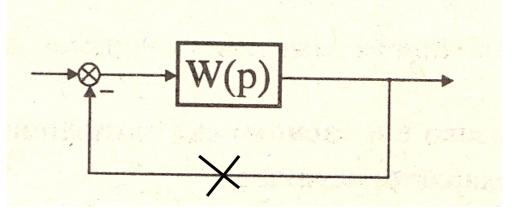
#### ЛАЧХ

$$W(p) = \prod_{i=1}^{n} W_{i}(p)$$



$$W(j\omega) = \prod_{i=1}^{n} W_i(j\omega) = A_1(\omega)e^{j\varphi_1(\omega)}A_2(\omega)e^{j\varphi_2(\omega)}...A_n(\omega)e^{j\varphi_n(\omega)}$$

$$A(\omega) = A_1(\omega)A_2(\omega)...A_n(\omega) = \prod_{i=1}^n A_i(\omega)$$
$$\varphi(\omega) = \varphi_1(\omega) + \varphi_2(\omega) + ... + \varphi_n(\omega) = \sum_{i=1}^n \varphi_i(\omega)$$

$$L(\omega) = 20 \lg A(\omega) = 20 \lg \prod_{i=1}^{n} A_i(\omega) = \sum_{i=1}^{n} L_i(\omega)$$

Пример: Да се построи асимптотичната ЛАЧХ на следната отворена САУ:

$$W(p) = \frac{1000(0.333 p + 1)}{p(10 p + 1)(0.0001 p^{2} + 0.01 p + 1)},$$

Решение:

W(p) се представя като произведение от предавателни функции на пет типови звена:

- 1. Пропорционално  $W_1(p) = k = 1000;$
- 2. Интегриращо  $W_2(p) = \frac{1}{p}$ ;
- 3. Апериодично  $W_3(p) = \frac{1}{T_3 p + 1};$   $T_3 = 10 \text{ s};$
- 4. Идеално форсиращо  $W_4(p) = T_4 p + 1;$   $T_4 = 0.333 s;$
- 5. Колебателно  $W_5(p) = \frac{1}{T_5^2 p^2 + 2\xi T_5 p + 1}$ ;  $T_5 = 0.01 \,\mathrm{s}, \ \xi = 0.5.$

$$W(p) = \frac{1000(0.333p+1)}{p(10p+1)(0.0001p^2+0.01p+1)},$$

$$k = 1000$$
;  $T_3 = 10 \text{ s}$ ;  $T_4 = 0.333 \text{ s}$ ;  $T_5 = 0.01 \text{ s}$ ,  $\xi = 0.5$ ;

20 lg 
$$k = 60$$
 dB;  $\omega_{\text{cm3}} = \frac{1}{T_3} = \frac{1}{10} = 0.1 \text{ s}^{-1};$ 

$$\omega_{\text{cm4}} = \frac{1}{T_4} = \frac{1}{0.333} = 3 \text{ s}^{-1};$$

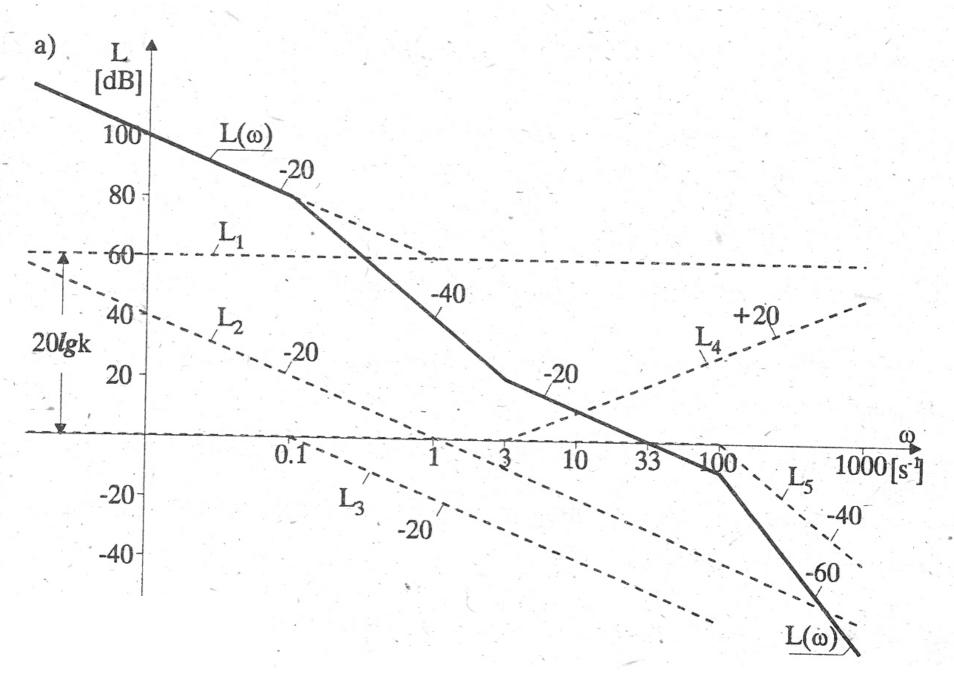
$$\omega_{\text{cm5}} = \frac{1}{T_5} = \frac{1}{0.01} = 100 \text{ s}^{-1};$$

$$\lg \omega_{c_{\Pi}3} = \lg 0.1 = -1 \deg;$$

$$\lg \omega_{c_{11}4} = \lg 3 = 0.5 \deg;$$

$$\lg \omega_{c_{11}} = \lg 100 = 2 \deg.$$

- 1. ЛАЧХ на пропорционалното звено  $L_1$  е права, успоредна на абсцисната ос, преминаваща на разстояние  $20\lg 1000 = 60[dB]$  от нея;
- 2. ЛАЧХ на интегриращото звено  $L_2$  е права с наклон  $-20\frac{dB}{dec}$  и пресича абсцисната ос при честота 1  $s^{-1}$ ;
- 3. Асимптотичната ЛАЧХ на апериодичното звено  $L_3$  съвпада с абсцисната ос до спрягащата честота  $\omega_3 = \frac{1}{T_3} = 0.1 \ s^{-1}$ , а при по-високите честоти е права с наклон  $-20 \frac{dB}{dec}$ ;
- 4. Асимптотичната ЛАЧХ на форсиращото звено  $L_4$  съвпада с абсцисната ос при  $\omega < \omega_4 = \frac{1}{T_4} = 3 \ s^{-1}$ , а при  $\omega > \omega_4$  е права с наклон  $+20\frac{dB}{dec}$ ;
- 5. Асимптотичната ЛАЧХ на колебателното звено  $L_5$  съвпада с абсцисната ос при  $\omega < \omega_5 = \frac{1}{T_5} = 100 \ s^{-1}$ , а при  $\omega > \omega_5$  е права с наклон  $-40 \frac{dB}{dec}$ ;



## Алгоритъм за построяване на асимптотична ЛАЧХ:

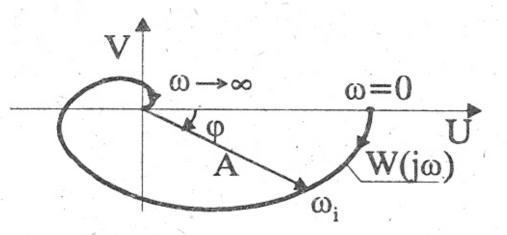
- 1. Изчисляват се спрягащите честоти  $\omega_i = \frac{1}{T_i}$  (на звената, които имат такива) и  $20 \lg k$ , където k е общият коефициент на пропорционалност;
- 2. Строи се първата (нискочестотната) асимптота на ЛАЧХ на системата до най-малката спрягаща честота. Тя е права линия, преминаваща през точката ( $\omega = 1$ ,  $L = 20 \lg k$ ) с наклон  $\upsilon 20 \frac{dB}{dec}$ , където  $\upsilon$  е разликата в броя на интегриращите и идеалните диференциращи звена;
- 3. Втората асимптота се прекарва от края на първата до следващата спрягаща честота. Наклонът на ЛАЧХ се променя с -20, +20, -40 или +40  $\frac{dB}{dec}$  в зависимост от това дали първата спрягаща честота отговаря съответно на апериодично, на форсиращо, на колебателно или на форсиращо от втори ред звено;
- 4. Всяка следваща асимптота се строи аналогично на втората.

## 2. Някои свойства на АФЧХ

- (1) Нискочестотен диапазон
- а) Статическа САУ отворената система не съдържа интегриращи звена (редът на астатизъм е  $\nu=0$ ,  $a_n \neq 0$ ). От ПФ:

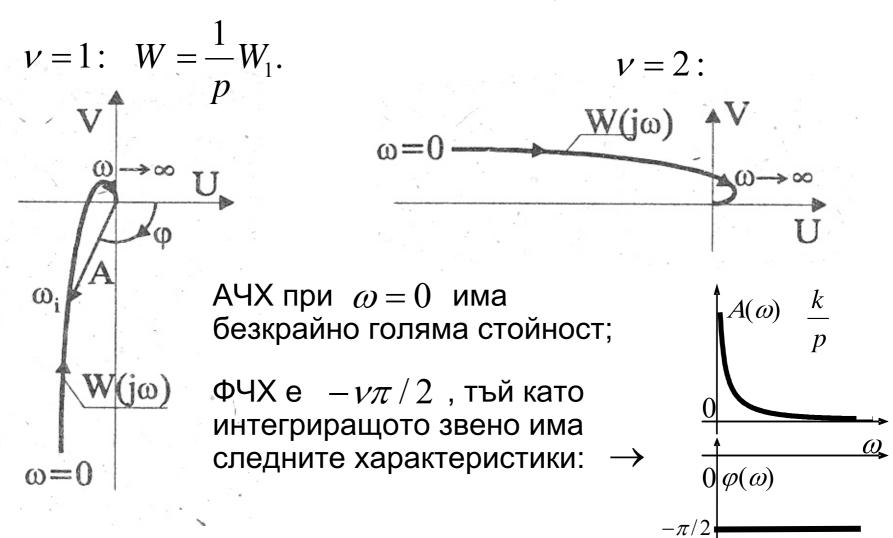
$$W(j\omega) = \frac{b_0(j\omega)^m + ... + b_{m-1}(j\omega) + b_m}{a_0(j\omega)^n + ... + a_{n-1}(j\omega) + a_n}$$

при 
$$\omega = 0$$
:  $W(0) = \frac{b_m}{a_m} = k \implies$ 



АФЧХ започва от абсцисната ос.

б) Астатическа САУ – отворената система съдържа интегриращи звена (  $_{V}\neq0$  ,  $a_{n}=0$  ).



- (2) Средночестотен диапазон при нарастване на честотата, АФЧХ се "въртят" обикновено в отрицателна посока (по часовниковата стрелка), а ФЧХ са отрицателни. Това следва от условието за физическа реализуемост на реалните звена.
- (3) Високочестотен диапазон при  $\omega \to \infty$  АФЧХ се стреми към началото на координатната система, т.е.,  $A(\infty) \to 0$ . Това следва от условието за физическа реализуемост на реалните звена (m < n) От това условие се определя и ъгълът, под който АФЧХ се стреми към началото на координатната система, т.е.:

$$\varphi(\infty) \to -(n-m)\frac{\pi}{2}$$