

## Анализ ВЧ-коррекции с частотно-зависимой обратной связью

При использовании частотно-зависимой обратной связи в цепь общего электрода устанавливается корректирующий 2-полюсник. Для каскада по схеме ОЭ эквивалентная схема для переменного тока с паразитной емкостью в коллекторной цепи приведена на рис. 1а.

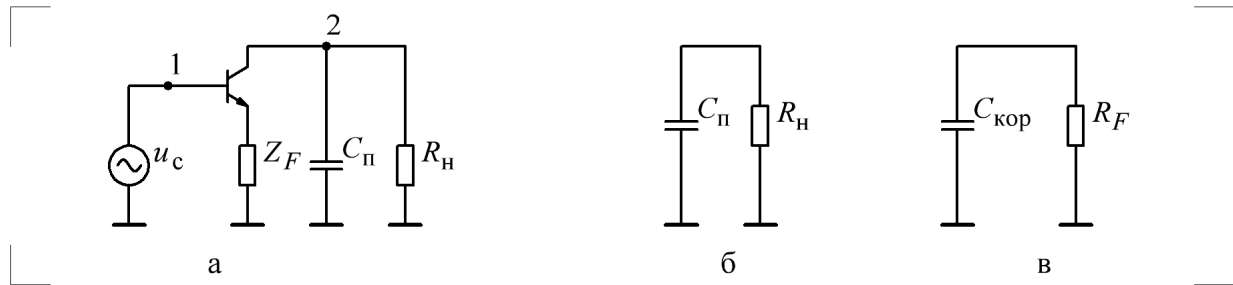


Рис. 1

Эквивалентные схемы нагрузки и корректирующего 2-полюсника приведены соответственно на рис. 1б и 1в.

Комплексное сопротивление нагрузки выражается соотношением

$$Z_H(jf) = \frac{R_H}{1 + j2\pi f R_H C_п} = \frac{R_H}{1 + j2\pi f \tau_H},$$

а комплексное сопротивление корректирующего 2-полюсника

$$Z_F(jf) = \frac{R_F}{1 + j2\pi f R_F C_{кор}} = \frac{R_F}{1 + j2\pi f \tau_{кор}}.$$

Коэффициент передачи схемы ОЭ определяется выражением

$$K_F(jf) = \frac{g_{21} Z_H(jf)}{1 + g_{21} Z_F(jf)} = \frac{\frac{g_{21} R_H}{1 + j2\pi f \tau_H}}{1 + \frac{g_{21} R_F}{1 + j2\pi f \tau_{кор}}} = \frac{g_{21} R_H}{1 + j2\pi f \tau_H} \cdot \frac{1}{F(j2\pi f)}.$$

Учтем, что

$$K_F(0) = \frac{g_{21} R_H}{1 + g_{21} R_F}.$$

Тогда

$$K_F(jf) = \frac{K_F(0)}{1 + j2\pi f \tau_H} \cdot \frac{1 + j2\pi f \tau_{кор}}{1 + \frac{j2\pi f \tau_{кор}}{F(0)}},$$

где  $F(0) = 1 + g_{21} R_F$ .

Квадрат модуля нормированного коэффициента передачи

$$|M(jf)|^2 = \frac{|K_F(jf)|^2}{|K_F(0)|^2} = \frac{1 + (2\pi f \tau_{кор})^2}{1 + \left[ \left( \tau_H + \frac{\tau_{кор}}{F(0)} \right)^2 - \left( 2 \frac{\tau_H \tau_{кор}}{F(0)} \right) \right] (2\pi f)^2 + \left( 2 \frac{\tau_H \tau_{кор}}{F(0)} \right)^2 (2\pi f)^4}.$$

Введем параметры

$$x = 2\pi f \tau_H, \quad m = \frac{\tau_H}{\tau_{кор} F(0)}.$$

Тогда

$$|M(x)|^2 = \frac{1 + (mF(0))^2 x^2}{1 + (1+m)^2 x^2 + m^2 x^4}.$$

Оптимальное значение корректирующей емкости  $C_{корopt}$  соответствует оптимальному значению  $m_{opt}$ . В соответствии с принципом Брауде частотная характеристика будет максимально плоская, когда коэффициенты полинома числителя максимально близки коэффициентам полинома знаменателя при равных степенях  $x$ .

На основании этого для нахождения  $m_{opt}$  следует приравнять коэффициенты при  $x^2$ :

$$m_{opt}^2 F^2(0) = 1 + m_{opt}^2.$$

Отсюда получаем

$$m_{opt} = \frac{1}{\sqrt{F^2(0) - 1}} \quad \text{или} \quad \tau_{корopt} = \tau_H \frac{F(0)}{\sqrt{F^2(0) - 1}} = \tau_H \frac{1 + g_{21} R_F}{\sqrt{g_{21} R_F (g_{21} R_F + 2)}}.$$

Из последнего соотношения следует, что

$$C_{корopt} = \frac{R_H}{R_F} \cdot C_{\Pi} \cdot \frac{1 + g_{21} R_F}{\sqrt{g_{21} R_F (g_{21} R_F + 2)}}.$$

Учитывая, что  $1 + g_{21} R_F \approx g_{21} R_F$  и  $2 + g_{21} R_F \approx g_{21} R_F$ , приходим к простому соотношению

$$C_{корopt} = \frac{R_H}{R_F} \cdot C_{\Pi}.$$

Смысл оптимального значения корректирующей емкости поясняется на рис. 2.

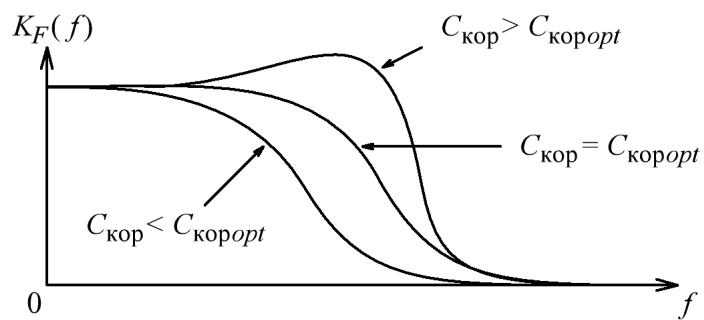


Рис. 2

Если корректирующая емкость меньше оптимальной, то модуль нормированного коэффициента передачи имеет ранний спад в области ВЧ из-за паразитной емкости. Если корректирующая емкость больше оптимальной, то на частотной характеристике возникает подъем. При оптимальном значении частотная характеристика максимально плоская.