

Антенно-фидерные устройства и распространение радиоволн

ТИПЫ АНТЕНН

ЛЕКЦИЯ № 17

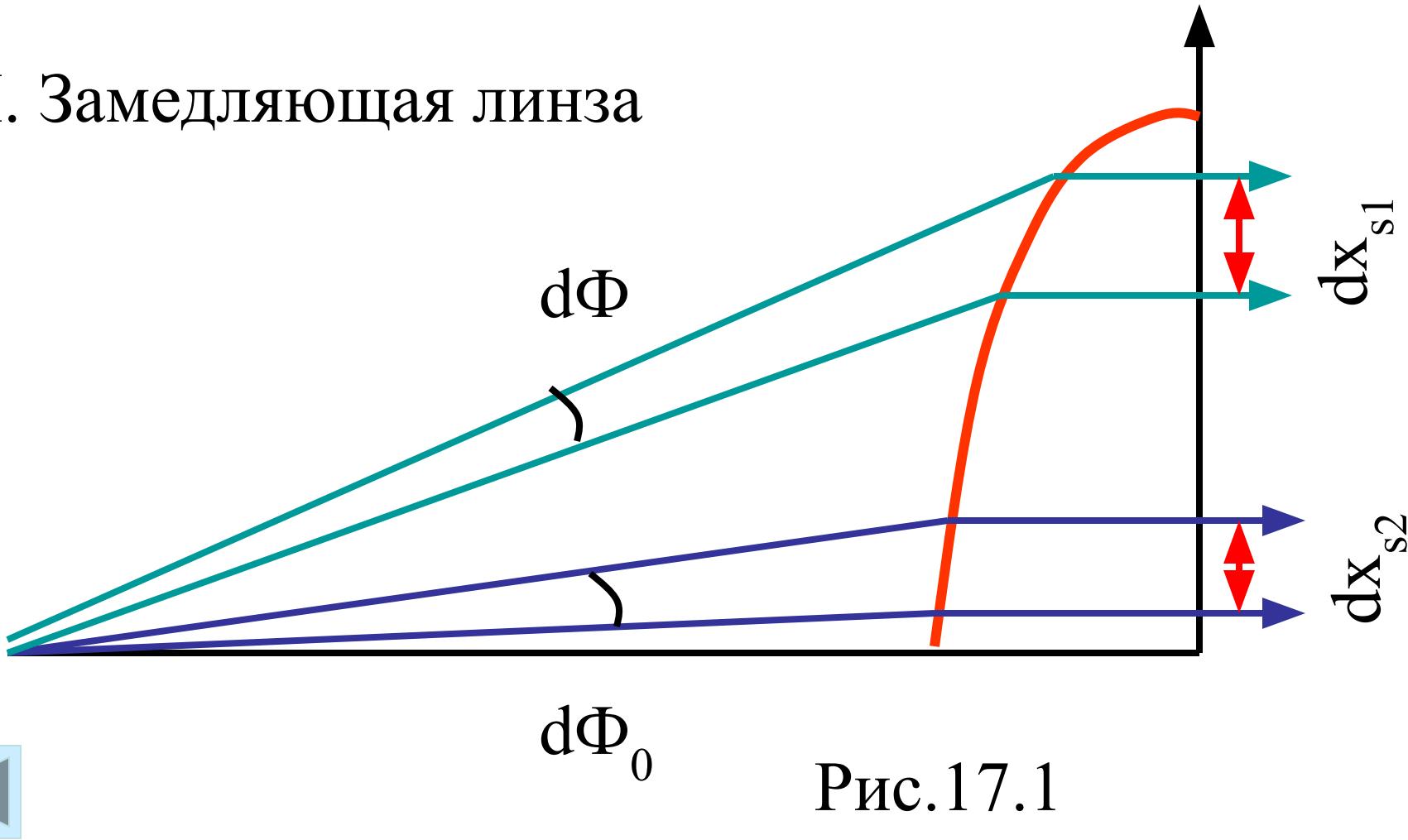




ЛИНЗОВЫЕ АНТЕННЫ

17.1. Распределение амплитуд поля в раскрыве.

I. Замедляющая линза



$$d\Phi_0$$

Рис.17.1



$$P(\Phi)\delta\Phi=\Pi(X_s)\delta X_s, \quad (17.1)$$

$$\Pi(X_s) = P(\Phi) \frac{d\Phi}{dX_s} \quad (17.2)$$

$$X_s = \rho \sin \Phi$$





$$X_s = f(n-1) \frac{\sin \Phi}{n \cos \Phi - 1} \quad (17.3)$$

$$\frac{d\Phi}{dX_s} = \frac{(n \cos \Phi - 1)^2}{f(n-1)(n - \cos \Phi)} \quad (17.4)$$





$$\Pi(X_s) = \frac{P(\Phi)(\cos\Phi - 1)^2}{f(n-1)(n - \cos\Phi)} \quad (17.4)$$

$$F^2(\Phi) = \frac{P(\Phi)}{P_{\max}}$$





$$\Pi(X_s) = \frac{E^2(X_s)}{240\pi}$$

$$\frac{E^2(X_s)}{240\pi} = \frac{F^2(\Phi)P_{\max}(n\cos\Phi - 1)^2}{f(n-1)(n - \cos\Phi)}$$





$$E^2(X_s) = F^2(\Phi) P_{\max} 240\pi \frac{(n \cos \Phi - 1)^2}{f(n-1)(n - \cos \Phi)}$$

$$N = \sqrt{\frac{240\pi}{f}}, \quad (17.6)$$

$$A_1(\Phi) = \frac{n \cos \Phi - 1}{\sqrt{(n-1)(n - \cos \Phi)}}$$





$$E(X_s) = F(\Phi) N A_1(\Phi), \quad (17.7)$$

N - постоянный множитель;
 $A_1(\Phi)$ - характеризует влияние линзы на амплитудное распределение поля в раскрыве.



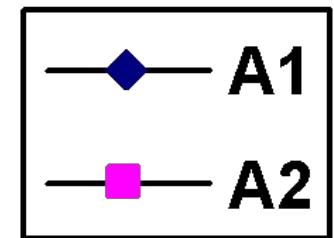
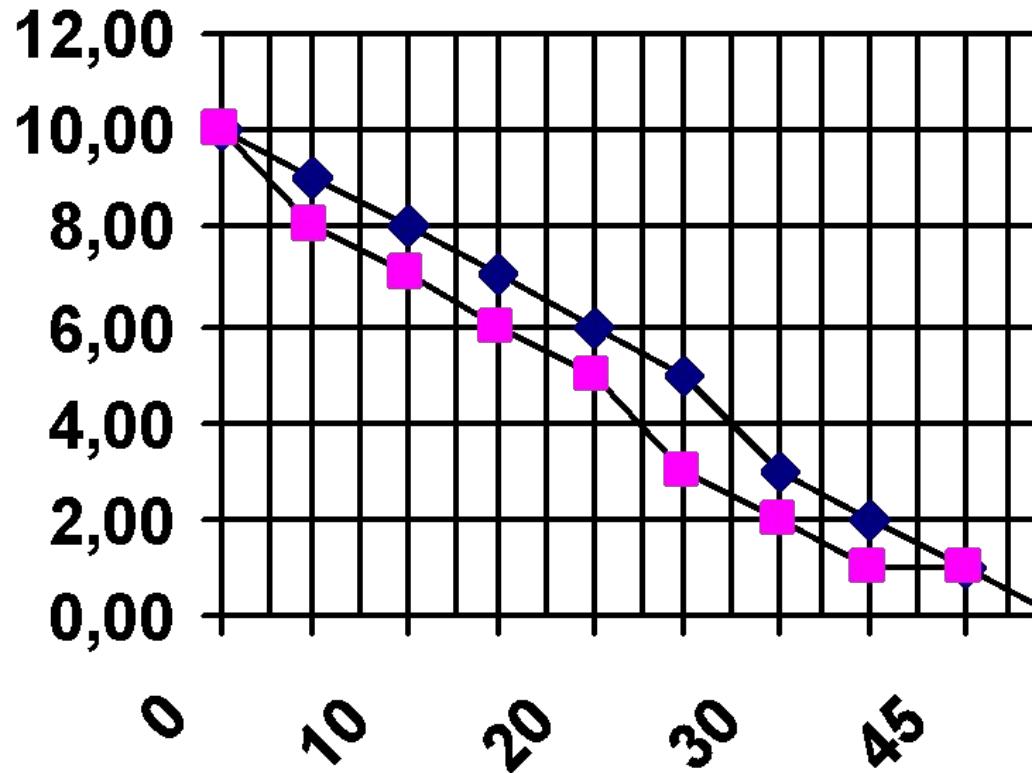


$$A_2(\Phi) = \frac{\sqrt{(n \cos \Phi - 1)^3}}{n - 1} \quad (17.8)$$





A



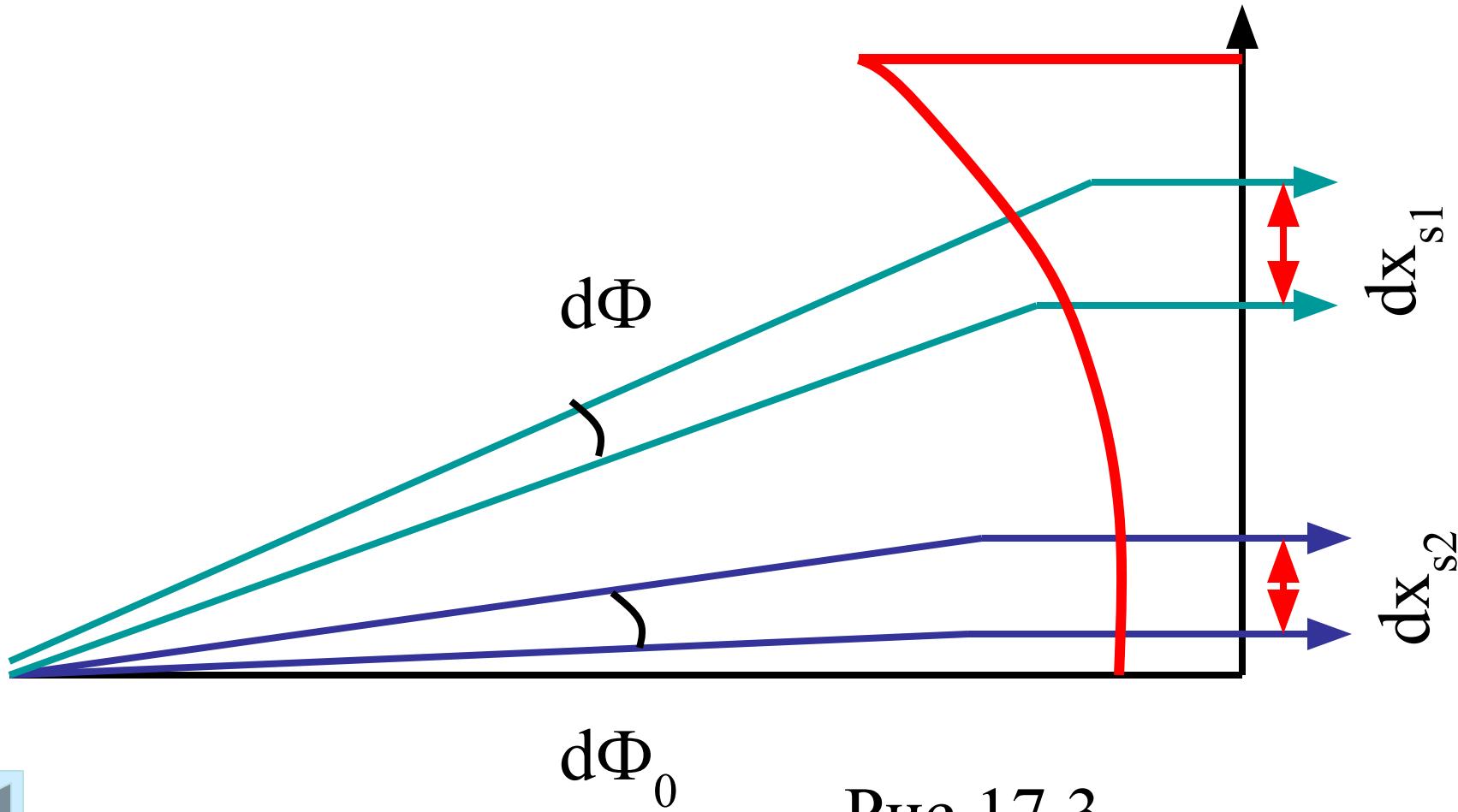
Φ

Рис.17.2.





II. Ускоряющая линза



$d\Phi_0$

Рис.17.3



$$E(X_s) = N F(\Phi) B(\Phi) \quad (17.9)$$

$$B(\Phi) = B_1(\Phi) = \frac{1 - n \cos \Phi}{\sqrt{(1 - n)(\cos \Phi - n)}} \quad (17.10)$$

$$B(\Phi) = B_2(\Phi) = \frac{\sqrt{(1 - n \cos \Phi)^3 (\cos \Phi - n)}}{1 - n} \quad (17.11)$$



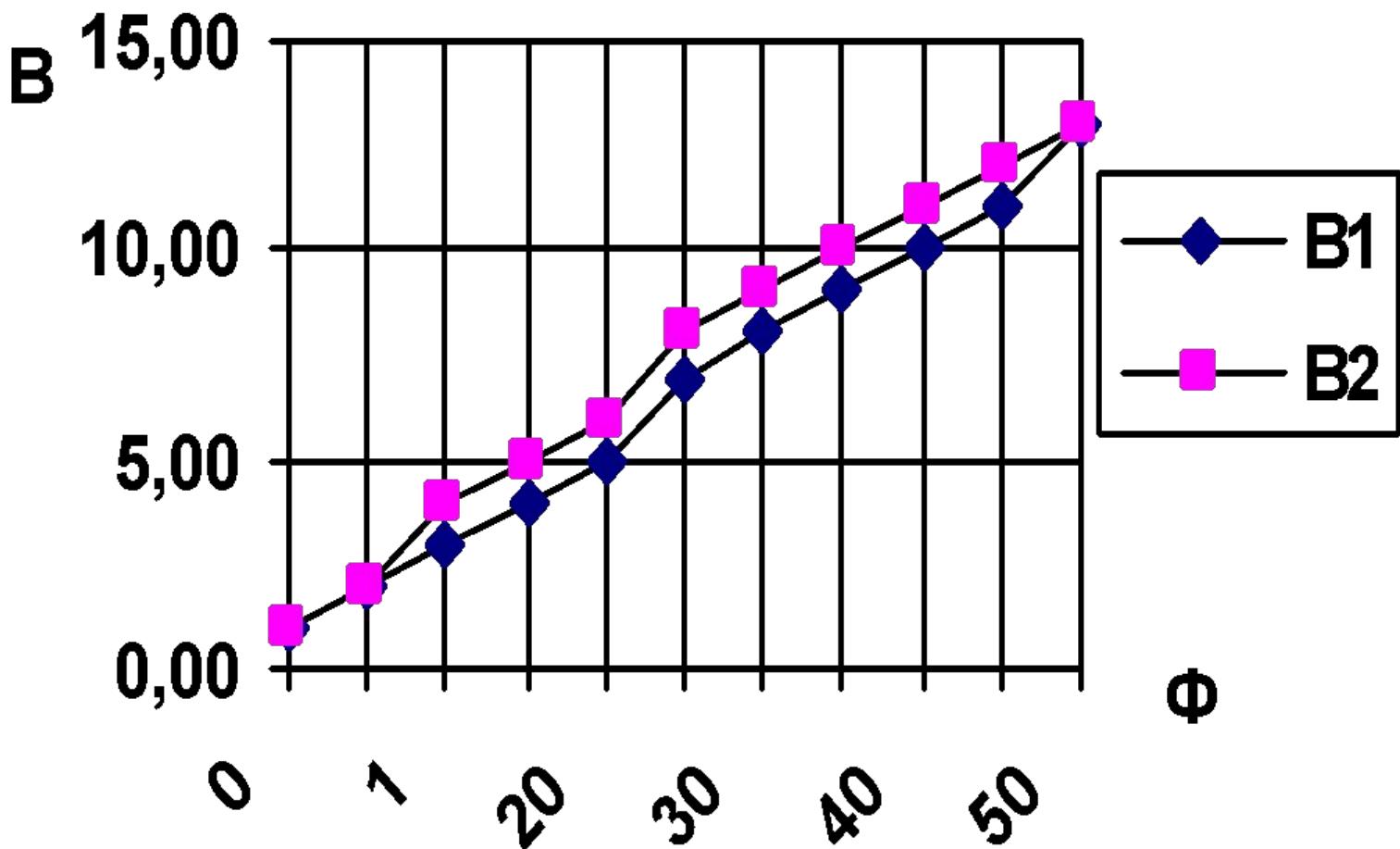


Рис. 17.4





17.2. Зонирование линз.

1. Замедляющие линзы.

Оптическая длина лучей на отрезке FO_1 до зонирования.

$$FO_1 = FO_2 + nO_2 O_1, \text{ а после зонирования}$$
$$FO_1 = FO_1.$$

По условию разность хода лучей равна λ

$$(FO_2 + nd_3) - FO_1 = \lambda.$$

$d_3 = O_2 O_1$ толщина линзы на оптической оси.

$$FO_2 = FO_1 - d_3$$

$$d_3 = \lambda / (n - 1) \quad (17.12.)$$





Фокусное расстояние второй зоны $f_2 = FO_2$,
связано с фокусным расстоянием первой зоны
 $f_1 = FO_1$ соотношением

$$f_2 = f_1 - d_3 = f_1 - \lambda(n-1).$$

Эту формулу нетрудно обобщить на любое
число зон. Фокусное расстояние, m -той зоны
меньше фокусного расстояния f_1 на величину
 $(m-1)d_3$. Тогда:

$$f_m = f_1(m-1)\lambda/(n-1) \quad (17.3)$$

Толщина зонированной линзы не может быть
меньше толщины одной зоны.



$$t = t' + t'' = \lambda/(n-1) + t'' \quad (17.4)$$



Вредная зона

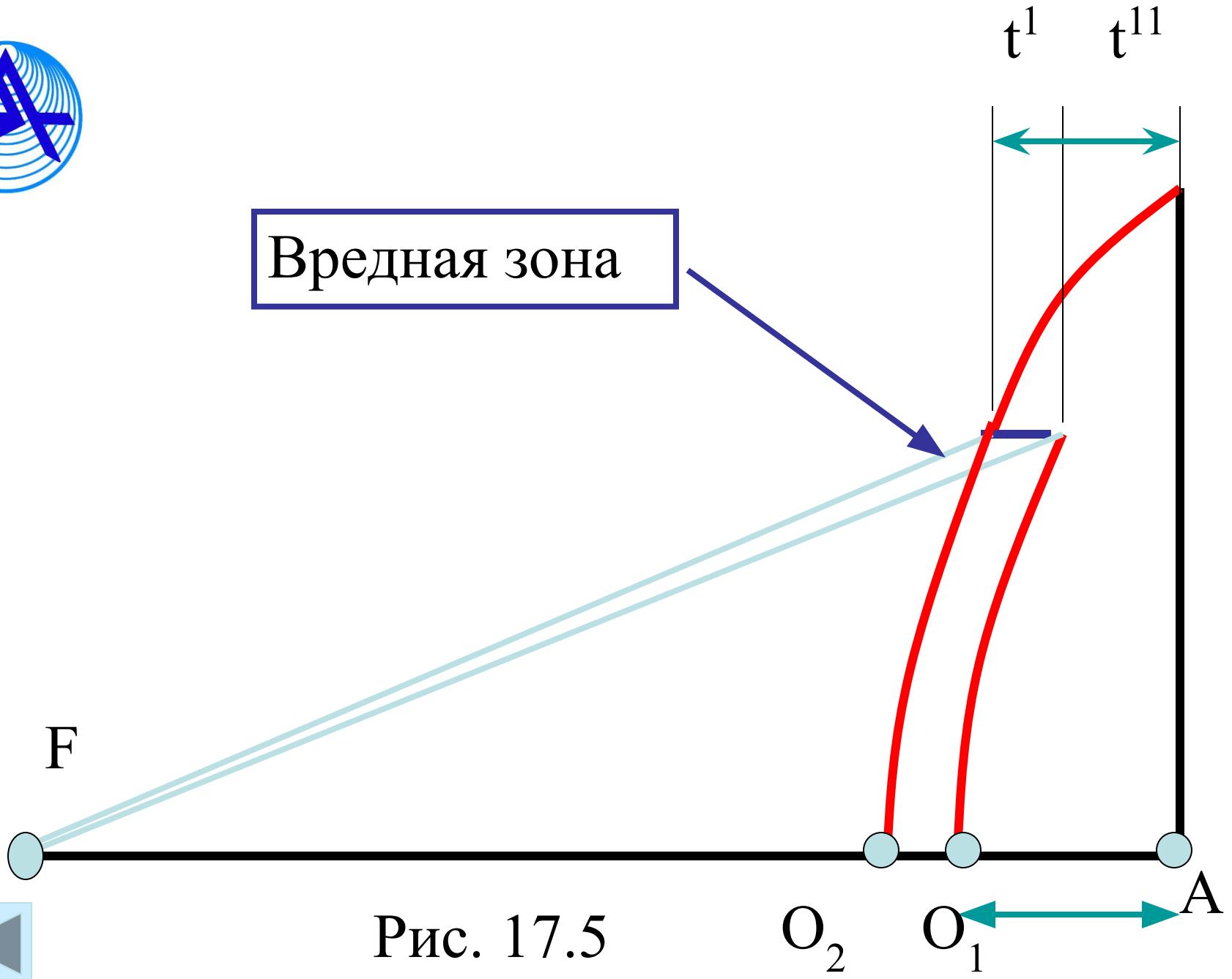


Рис. 17.5





2. Ускоряющие линзы.

Исходя из соображений, приведенных выше, можно получить формулы для толщины зоны и фокусного расстояния ускоряющей линзы

$$d_3 = \lambda / (n - 1)$$

$$f_m = f_1 + (m - 1) \lambda / (1 - n).$$

Толщина ускоряющей зонированной линзы

$$t = t' + t'' = \lambda / (1 - n) + t'', \quad (17.5)$$

t'' - определяется из соображений механической прочности.





Вредная зона

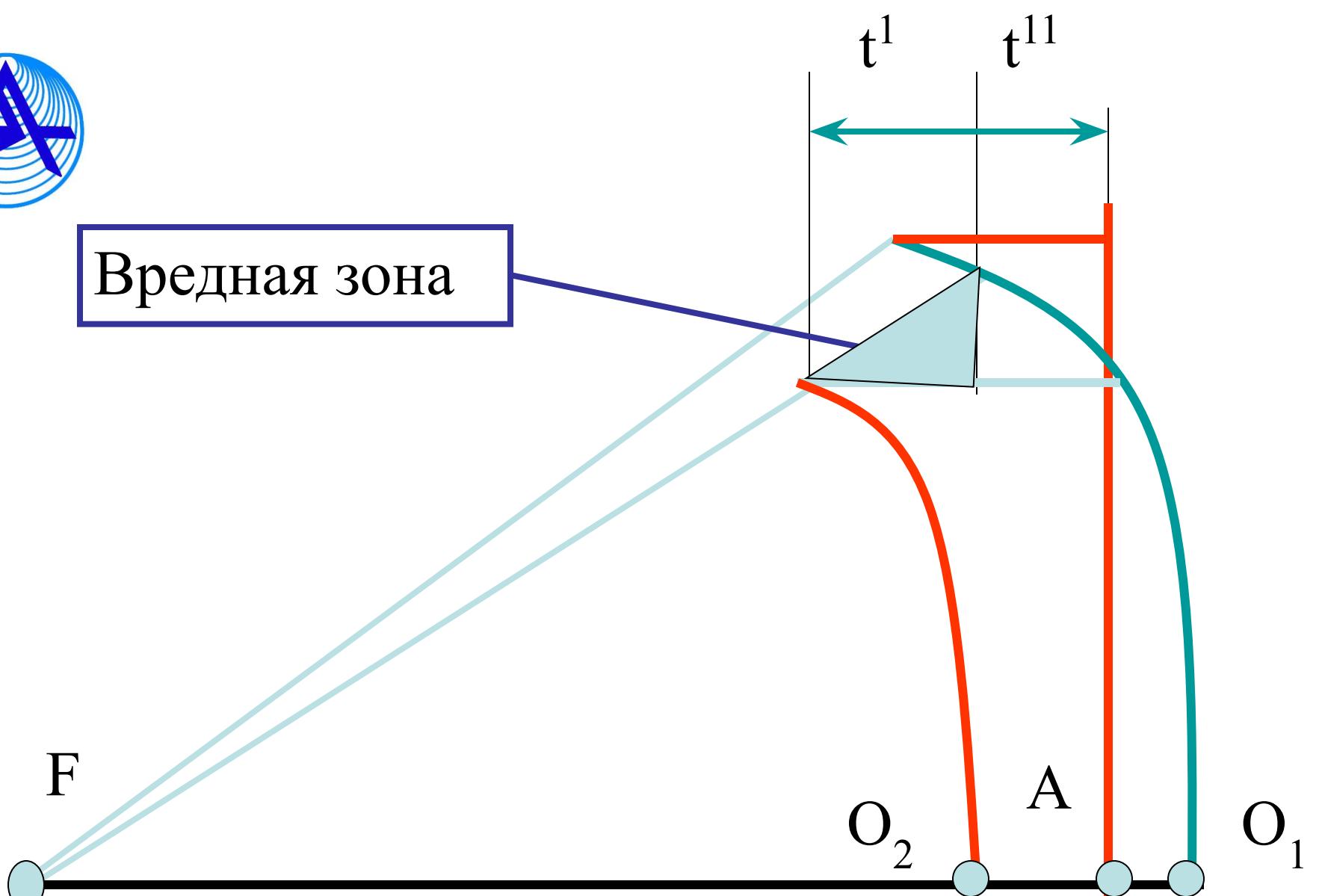


Рис. 17.6





17.3. Диэлектрические линзы.

Коэффициент преломления материала линзы определяется через его относительную диэлектрическую проницаемость $n=\sqrt{\epsilon}$.

При прохождении энергии через линзу, часть ее поглощается диэлектриком. Считая, что в линзе движется плоская волна, можно приблизительно определить полное затухание в линзе, как затухание лучей равном толщине линзы t . Тогда

$$\beta t = 27.3 \cdot t / \lambda n \operatorname{tg} \delta, (\text{дБ}).$$

δ - угол потерь в диэлектрике;

β - коэффициент затухания;

КПД линзы с учетом потерь

$$\eta = \exp(-2\beta t).$$





Если линза допустимая раскрытие $\psi_{\text{доп}}$ полоса рабочих пределах которой меньше допустимой

$$2\delta\lambda/\lambda_0 = \psi_{\text{доп}} / \{\pi(m-1)\}.$$

$\delta\lambda$ - допустимое отклонение волны в сторону от среднего значения.





Различают:

- а) металлопластичные линзы.
- б) металлодиэлектрические линзы.
- в) металловоздушные линзы.
- г) линзы с переменным коэффициентом преломления.

