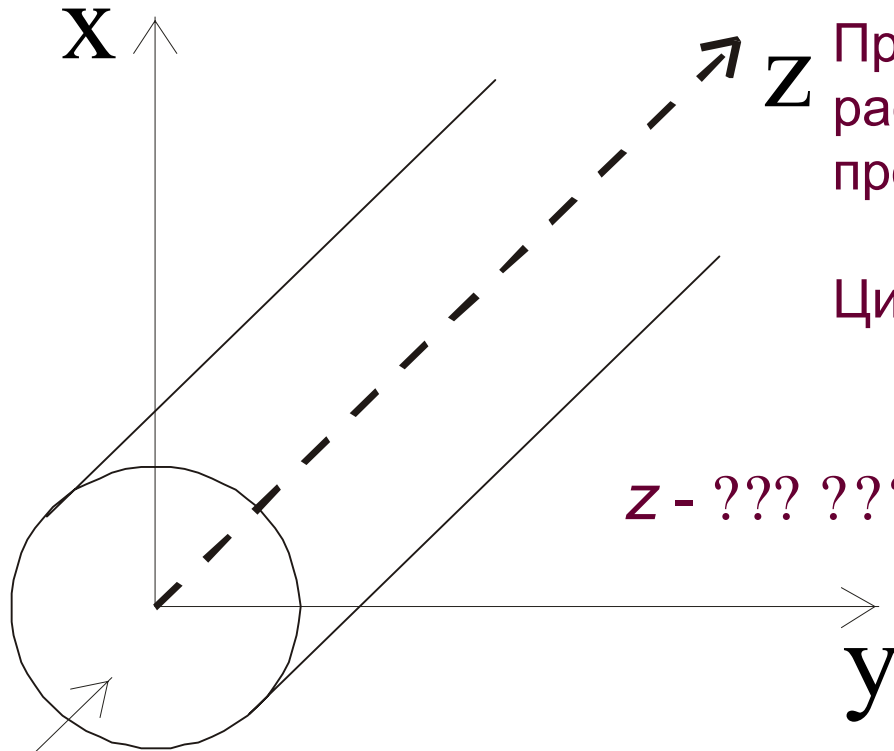


# Оптические волноводы



Пространственно-неоднородное  
распределение показателя  
преломления  $n(x,y)$

Цилиндрическая симметрия

$z$  - ??? ?????????????????? ???????????

$n=n(x,y)$

$$\vec{E}(x, y, z, t) = \vec{E}(x, y) \exp[i(\omega t - \beta z)]$$

$$\vec{H}(x, y, z, t) = \vec{H}(x, y) \exp[i(\omega t - \beta z)]$$

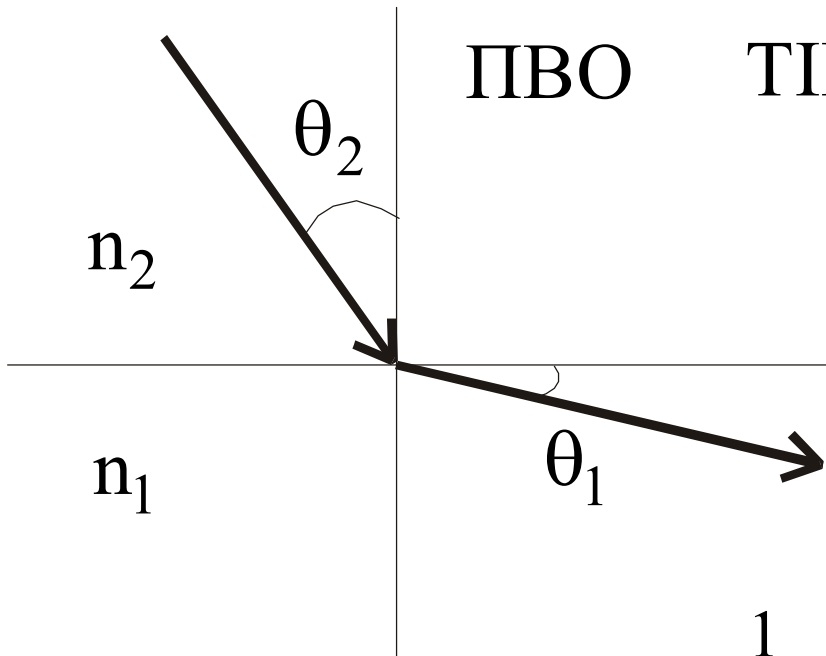


# Полное внутреннее отражение

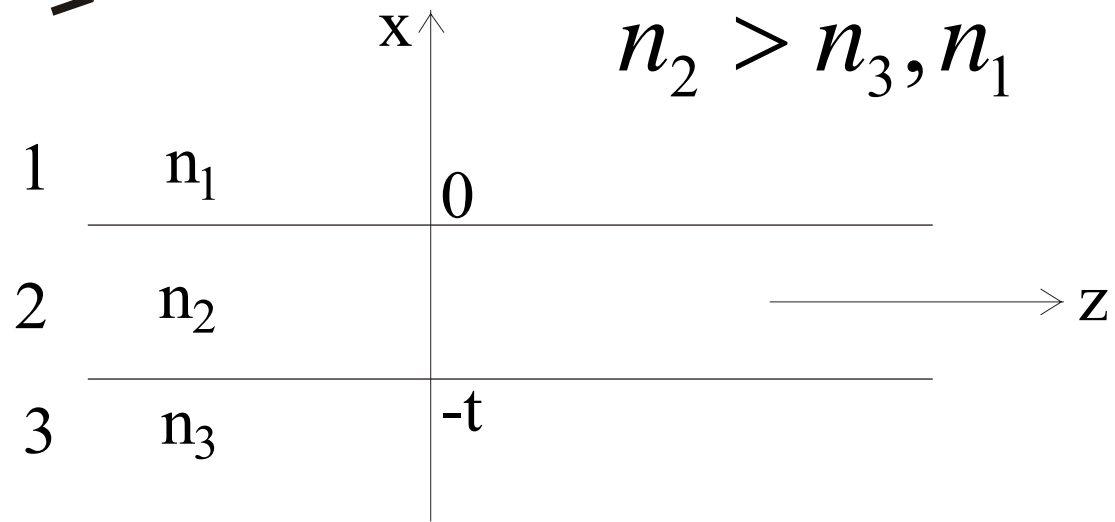
$$n^2(\infty) < n^2(x, y)$$

Физически эквивалентно полному внутреннему отражению

ПВО TIR



Планарный волновод



# Планарный волновод

$$n(x) = \begin{cases} n_1, & x > 0, \\ n_2, & -t < x \leq 0, \\ n_3, & x \leq -t. \end{cases}$$

$\frac{\partial^2}{\partial y^2} = 0$

$n_2 > n_3 > n_1$

Область 1:

$$\frac{\partial^2 E}{\partial x^2} + (k_0^2 n_1^2 - \beta^2) E = 0$$

Область 2:

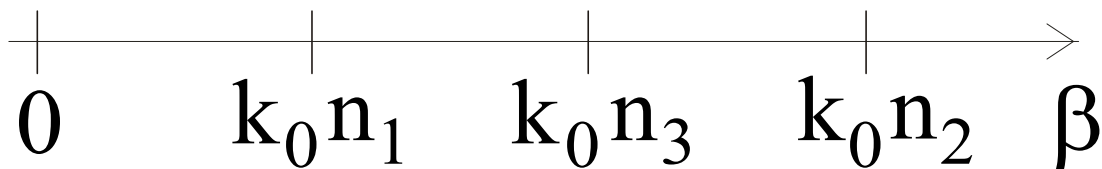
$$\frac{\partial^2 E}{\partial x^2} + (k_0^2 n_2^2 - \beta^2) E = 0$$

$$k_0 = \frac{\omega}{c}$$

Область 3:

$$\frac{\partial^2 E}{\partial x^2} + (k_0^2 n_3^2 - \beta^2) E = 0$$

# Каким должна быть постоянная $\beta$ ?

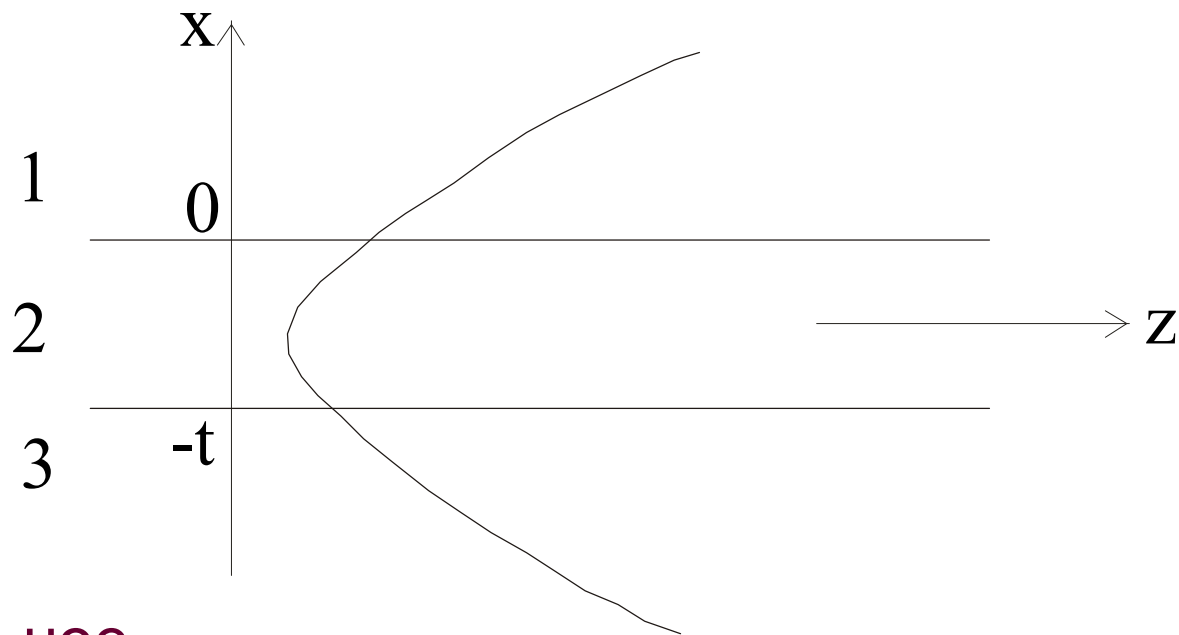


## Случай 1

$$|\beta| > |k_0 n_2|$$

**всюду**

$$\frac{1}{E} \frac{\partial^2 E}{\partial x^2} > 0$$



**Всюду экспоненциальное решение**

**Физически нереализуемо**

# Каким должна быть постоянная $\beta$ ?

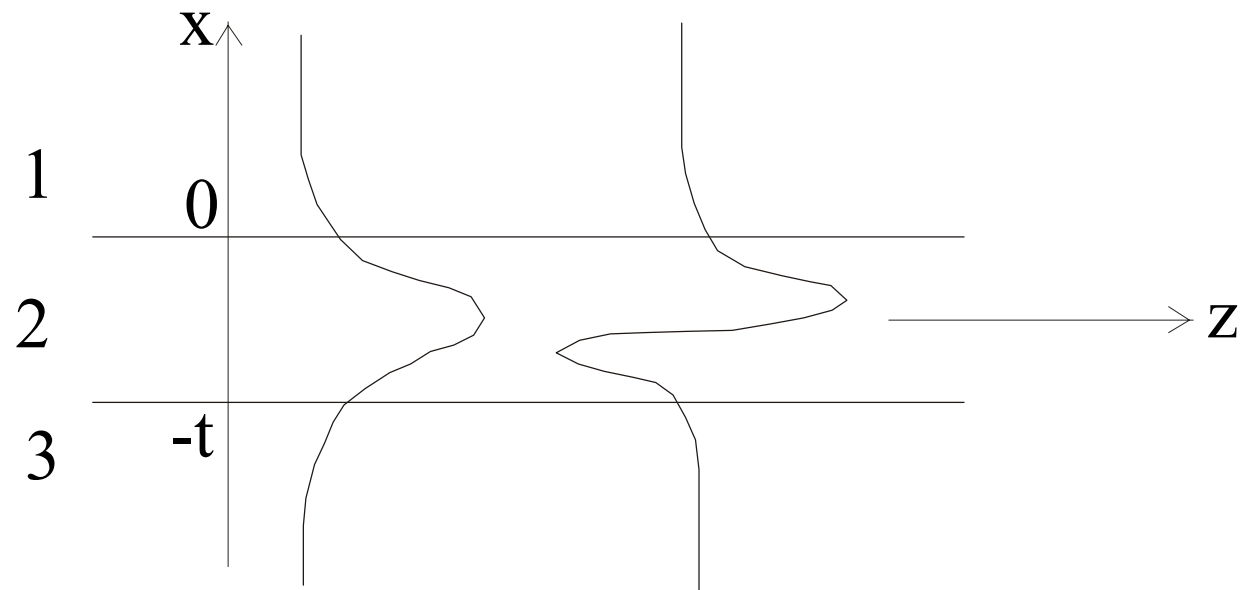
Случай 2

$$k_0 n_3 < \beta < k_0 n_2$$

Область 2:  $\frac{1}{E} \frac{\partial^2 E}{\partial x^2} < 0$

Осциллирующее решение

Области 1, 3:  
экспоненциальное  
решение



# Каким должна быть постоянная $\beta$ ?

## Случай 3

$$k_0 n_1 < \beta < k_0 n_3$$

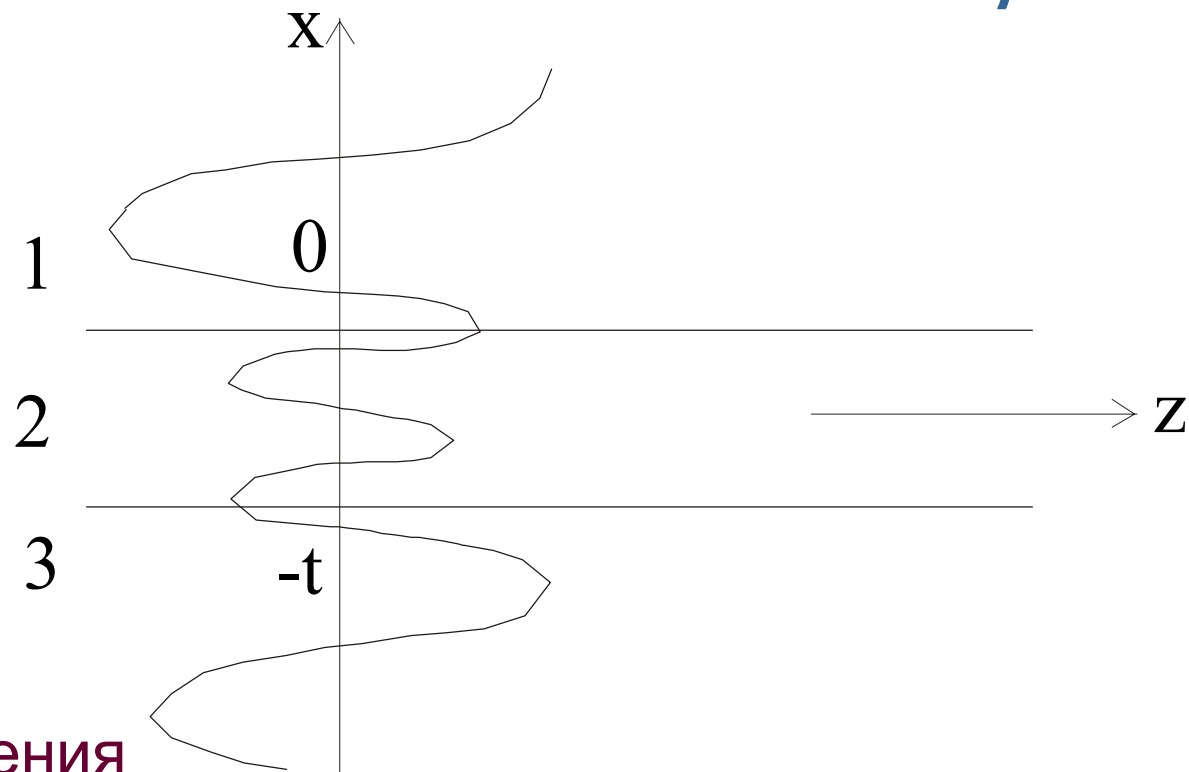


Излучающая мода подложки

# Каким должна быть постоянная $\beta$ ?

## Случай 4

$$0 < \beta < k_0 n_1$$



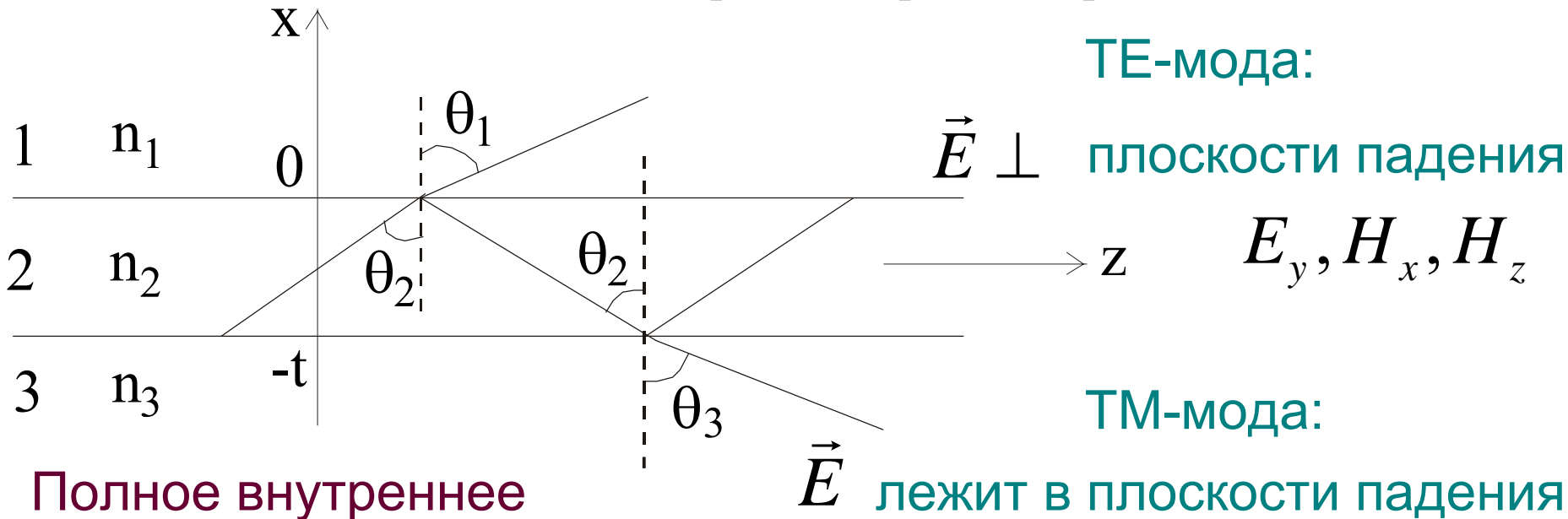
Для передачи излучения на расстояния подходит только случай 2:

$$k_0 n_3 < \beta < k_0 n_2$$

Излучающая мода волновода



# Полное внутреннее отражение и волноводное распространение



Полное внутреннее отражение

$$\frac{n_2}{n_1} \sin \theta_2 > 1$$

$$\frac{n_2}{n_1} > 1 \quad \frac{n_2}{n_3} > 1$$

Мода – устойчивое состояние поля, характеризующееся определенным распределением амплитуды и поляризации

# Решения для поля в планарном волноводе

$$n_2 > n_3 > n_1$$

$$k_0 n_3 < \beta < k_0 n_2$$

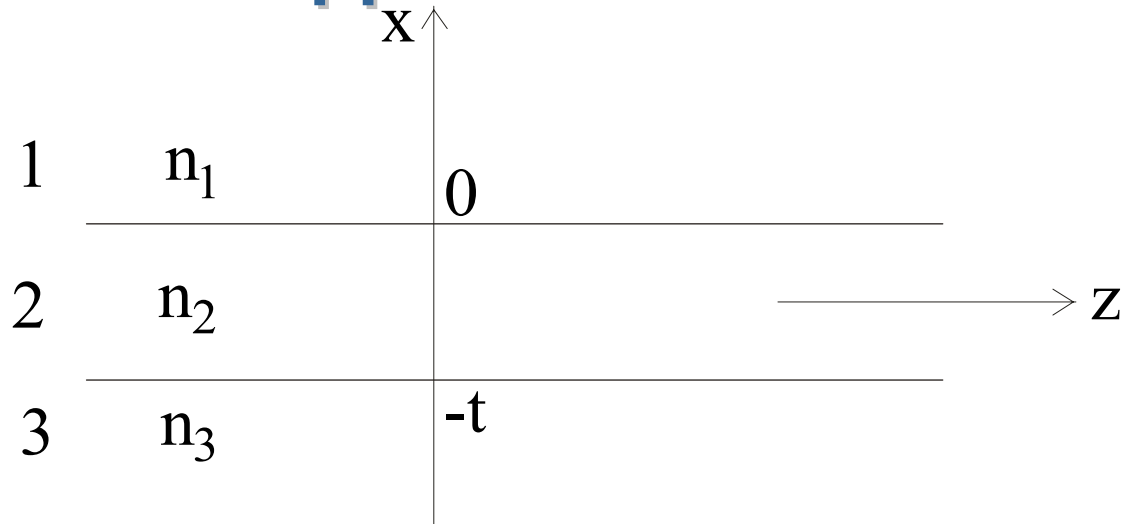
$$E_y^I = A e^{-qx}, x > 0$$

$$q^2 = \beta^2 - k_0^2 n_1^2$$

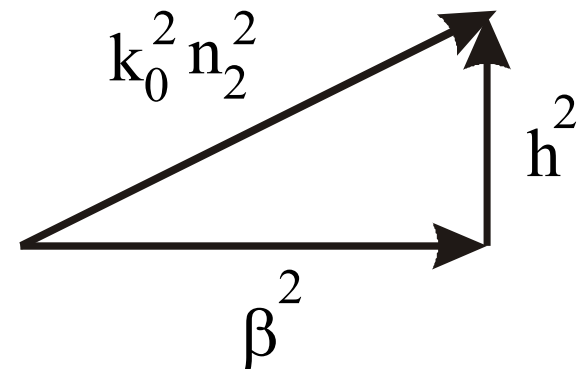
$$E_y^{II} = B \sin hx + C \cos hx, -t < x < 0$$

$$E_y^{III} = D e^{p(x+t)}, x < -t$$

$$p^2 = \beta^2 - k_0^2 n_3^2$$



$$h^2 = k_0^2 n_2^2 - \beta^2$$



# Граничные условия

Граница между областями 1 и 2

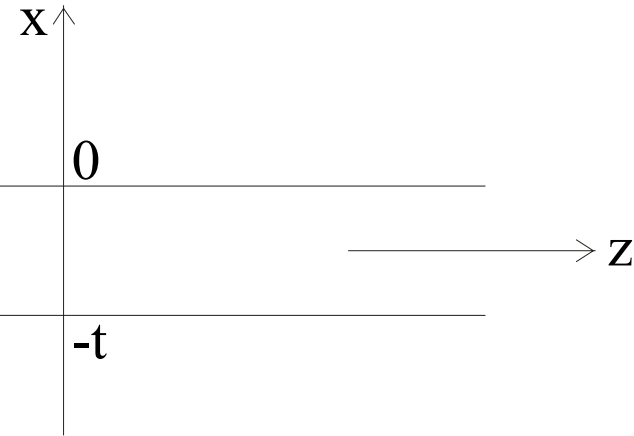
$$E_y^I(0) = E_y^{II}(0) \longrightarrow A = C$$

$$\left. \frac{\partial E_y^I}{\partial x} \right|_{x=0} = \left. \frac{\partial E_y^{II}}{\partial x} \right|_{x=0} \longrightarrow -qA = hB$$

$$B = -\frac{qC}{h} \quad -qC = hB$$

Решения в областях 1 и 2

$$E_y^I = Ae^{-qx} \quad E_y^{II} = A \left[ \cos hx - \frac{q}{h} \sin hx \right]$$



# Граничные условия

Граница между областями 2 и 3

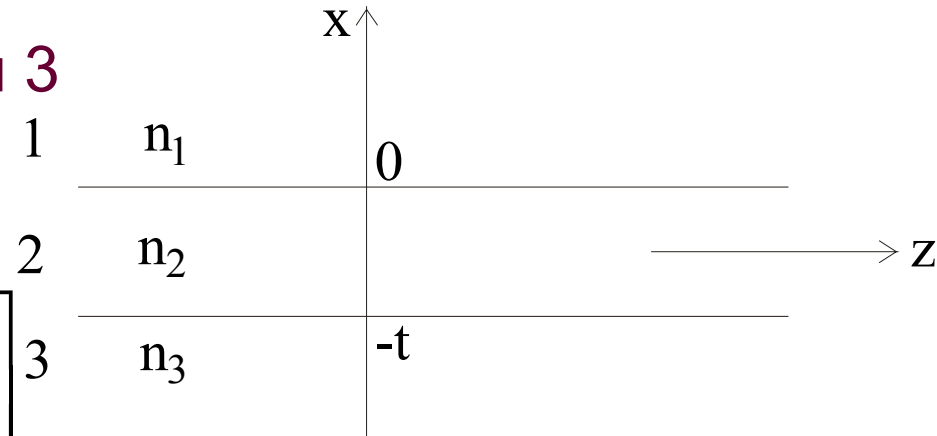
$$E_y^{II} (x = -t) = E_y^{III} (x = -t)$$

$$\rightarrow D = A \left[ \cos ht + \frac{q}{h} \sin ht \right]$$

$$\left. \frac{\partial E_y^{II}}{\partial x} \right|_{x=-t} = \left. \frac{\partial E_y^{III}}{\partial x} \right|_{x=-t}$$

Решение в области 3

$$E_y^{III} = A \left[ \cos ht + \frac{q}{h} \sin ht \right] e^{p(x+t)}$$



# Дисперсионное соотношение

$$\frac{\partial E_y^{\text{II}}}{\partial x} = -Ah \sin hx - A \frac{q}{h} h \cos hx \quad \left. \frac{\partial E_y^{\text{II}}}{\partial x} \right|_{x=-t} = Ah \sin ht - qA \cos ht$$

$$\frac{\partial E_y^{\text{III}}}{\partial x} = Ap \left[ \cos ht + \frac{q}{h} \sin ht \right] e^{p(x+t)} \quad \left. \frac{\partial E_y^{\text{III}}}{\partial x} \right|_{x=-t} = Ap \left[ \cos ht + \frac{q}{h} \sin ht \right]$$

$$h \sin ht - q \cos ht = p \cos ht + \frac{qp}{h} \sin ht$$

$$\sin ht \left[ h - \frac{qp}{h} \right] = (p + q) \cos ht \quad \longrightarrow \quad \text{tg}ht = \frac{(p + q)}{\left[ h - \frac{qp}{h} \right]}$$

# Частота отсечки

$$\operatorname{tg}(ht - \pi N) = \frac{h(p + q)}{h^2 - pq} \quad n_2 < n_1, n_3$$

$$\nu = \frac{kt}{2} (n_2^2 - n_3^2)^{1/2} \quad - \text{ безразмерная частота}$$

Условие волноводного распространения нарушается при

$$\beta = k_c n_3 \quad k_c \quad - \text{ параметр отсечки}$$

$$\operatorname{tg} \left[ \left( k_c^2 n_2^2 - k_c^2 n_3^2 \right)^{1/2} t - \pi N \right] = \frac{\left( k_c^2 n_2^2 - k_c^2 n_3^2 \right)^{1/2} \left( k_c^2 n_3^2 - k_c^2 n_1^2 \right)^{1/2}}{k_c^2 n_2^2 - k_c^2 n_3^2}$$

$$\operatorname{tg} [2\nu_c - \pi N] = \frac{\left( n_3^2 - n_1^2 \right)^{1/2}}{\left( n_2^2 - n_3^2 \right)^{1/2}} \quad \nu_c = \frac{\pi N}{2} + \frac{1}{2} \operatorname{arctg} \left[ \frac{\left( n_3^2 - n_1^2 \right)^{1/2}}{\left( n_2^2 - n_3^2 \right)^{1/2}} \right]$$

# Число волноводных мод

$$\nu_c = \frac{\pi N}{2} + \frac{1}{2} \operatorname{arctg} \left[ \frac{(n_3^2 - n_1^2)^{1/2}}{(n_2^2 - n_3^2)^{1/2}} \right] \quad - \text{нормированная частота отсечки}$$

$$N = 0 \quad - \text{нулевая мода}$$

Полное число мод, поддерживаемых структурой

$$M = \left\{ \frac{1}{\pi} \left[ 2\nu - \operatorname{arctg} \left( \frac{(n_3^2 - n_1^2)^{1/2}}{(n_2^2 - n_3^2)^{1/2}} \right) \right] \right\} \operatorname{int} \leftarrow \text{округленное до ближайшего целого числа}$$

# Симметричный планарный ВОЛНОВОД

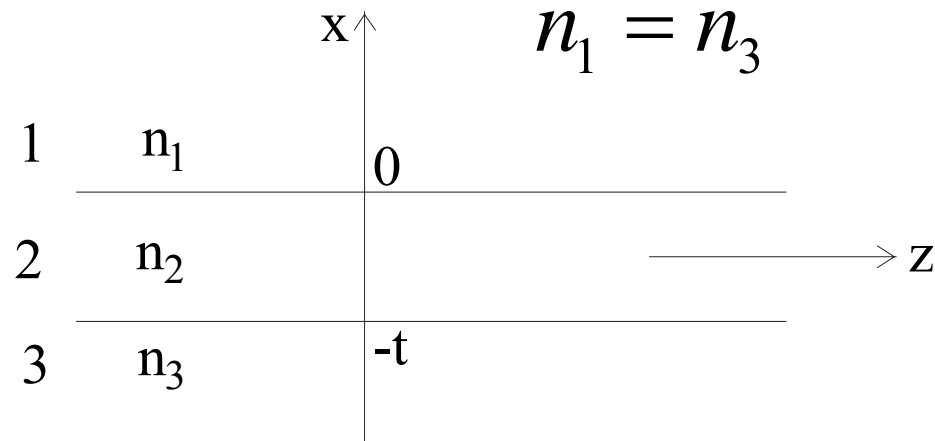
Частота отсечки

$$\nu_c = \frac{\pi N}{2}$$

Число волноводных мод

$$M = \left( \frac{2\nu}{\pi} \right)_{\text{int}}$$

Дисперсионное соотношение



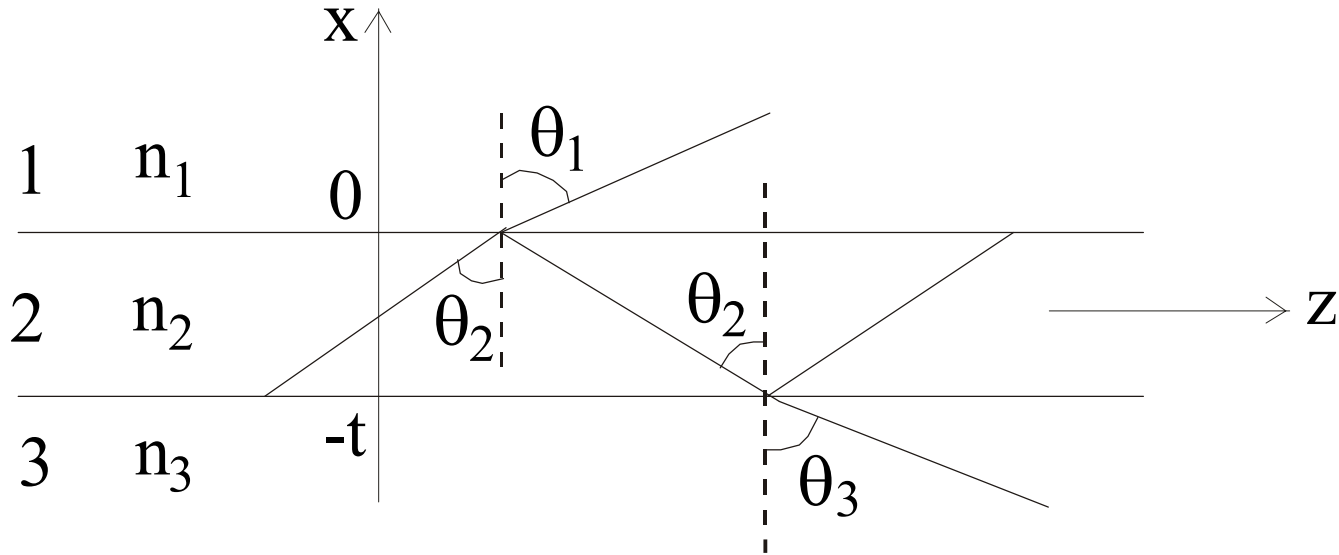
$$\text{tg}(ht - \pi N) = \frac{2hq}{h^2 - q^2}$$



# Приближение геометрической ОПТИКИ

ПВО

$$n_2 > n_1, n_3$$



Фазовое условие существования моды

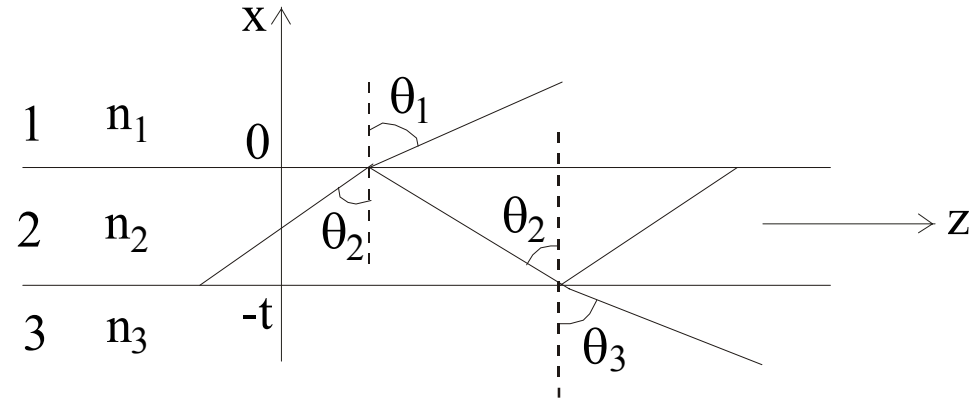
$$2t \cos \theta_2 k_0 n_2 - \delta_{21} - \delta_{23} = 2\pi N \quad N = 0, 1, 2, \dots$$

$\delta_{21}$   $\delta_{23}$  - скачки фазы при отражении от границ

# Приближение геометрической ОПТИКИ

Формула Френеля

$$\delta_{21} = 2 \operatorname{arctg} \frac{\left[ \sin^2 \theta_2 - \left( \frac{n_1}{n_2} \right)^2 \right]^{1/2}}{\cos \theta_2}$$



$$\delta_{21} = 2 \operatorname{arctg} \frac{q}{h}$$

$$\delta_{23} = 2 \operatorname{arctg} \frac{p}{h}$$

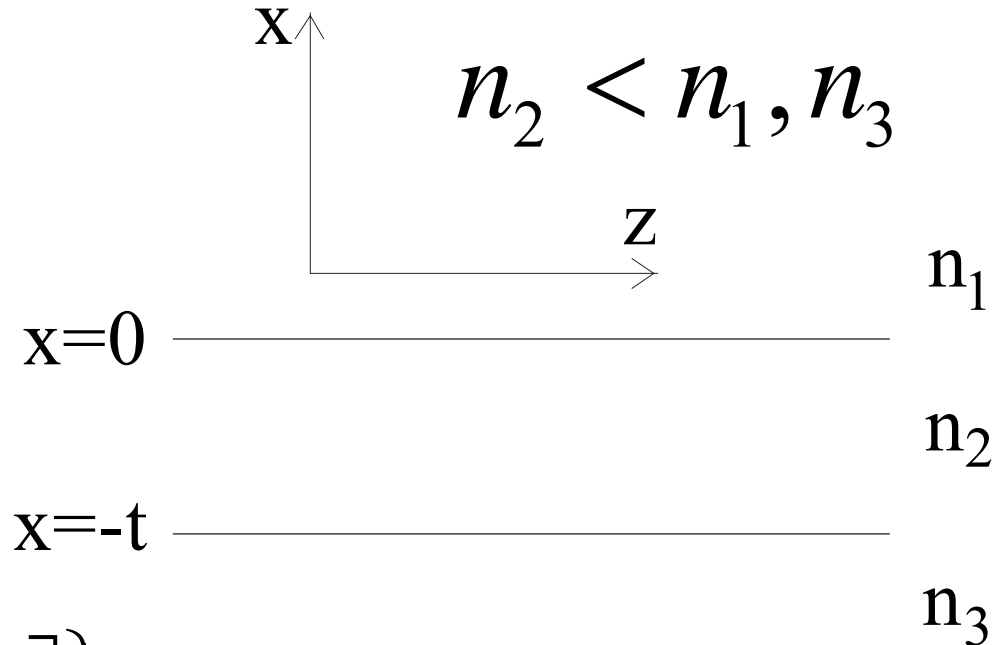
Дисперсионное соотношение

$$2ht - 2 \operatorname{arctg} \frac{q}{h} - 2 \operatorname{arctg} \frac{p}{h} = 2\pi N$$

# Полые волноводы

$$h_i^2 = n_i^2 k_0^2 - \beta^2$$

$$k_0 = \frac{2\pi}{\lambda}$$



Волновое уравнение

$$\left\{ \nabla_{\perp}^2 + \left[ \frac{\omega^2}{c^2} n^2(x, y) - \beta^2 \right] \right\} \vec{E} = 0$$

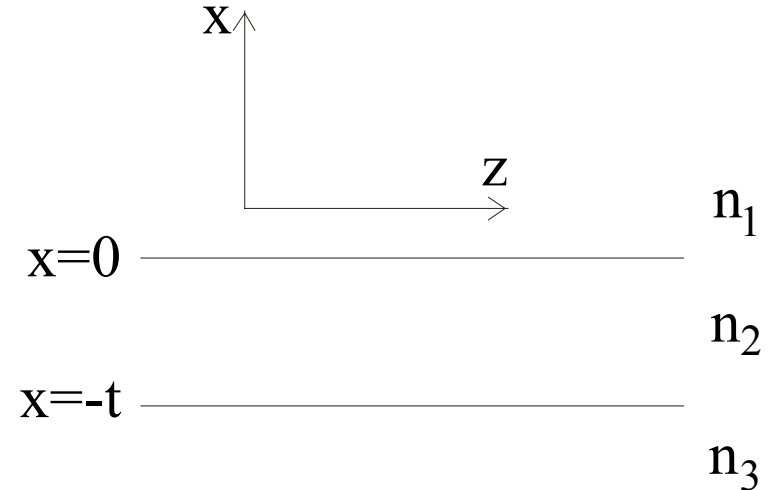
Вид решения

$$\vec{E}(x, y, z, t) = \vec{E}(x, y) \exp[-i(\omega t - \beta z)]$$

# Поле в полом волноводе

## TE-моды

$$E_y = \begin{cases} A \exp(-ih_1 x), & x \geq 0, \\ B \cos h_2 x + C \sin h_2 x, & -t \leq x \leq 0, \\ D \exp[ih_3 (x+t)], & x \leq -t. \end{cases}$$



Граничные условия

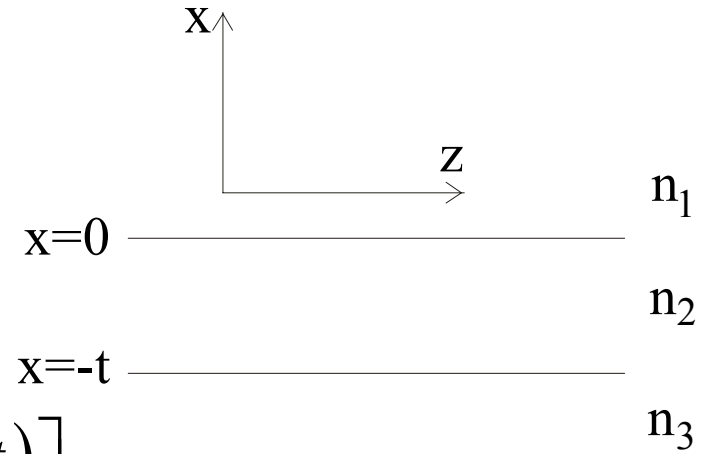
$$E_y^I \Big|_{x=0} = E_y^{II} \Big|_{x=0} \longrightarrow A = B$$

$$\frac{\partial E_y^I}{\partial x} \Big|_{x=0} = \frac{\partial E_y^{II}}{\partial x} \Big|_{x=0} \longrightarrow -ih_1 A = h_2 C \quad C = -i \frac{h_1}{h_2} A$$

$$E_y^{II} = A \left[ \cos h_2 x - i \frac{h_1}{h_2} \sin h_2 x \right]$$

# Дисперсионное соотношение

Граничные условия на границе 2 - 3



$$D = A \left[ \cos h_2 t + i \frac{h_1}{h_2} \sin h_2 t \right]$$

$$E_y^{III} = A \left[ \cos h_2 t + i \frac{h_1}{h_2} \sin h_2 t \right] \exp \left[ i h_3 (x + t) \right]$$

Равенство производных на границе 2 – 3 дает

$$-A h_2 \sin h_2 (-t) - i A \frac{h_1}{h_2} \cos h_2 t = A \left[ \cos h_2 t + i \frac{h_1}{h_2} \sin h_2 t \right] i h_3$$

Дисперсионное  
соотношение

$$\sin h_2 t \left[ h_2 + \frac{h_1}{h_2} h_3 \right] = \cos h_2 t [i h_3 + i h_1]$$

# Дисперсия и постоянные распространения

Дисперсионное соотношение

$$\operatorname{tg} h_2 t = i h_2 \frac{h_1 + h_3}{h_2^2 + h_1 h_3} \longrightarrow$$

Постоянные распространения  
- комплексные

$$\beta = \beta_0 - \frac{i}{2} \alpha$$

Случай сильно локализованных мод

$$h_2 \ll h_1, h_3$$

Последовательные приближения

$$\operatorname{tg} h_2 t \approx i h_2 \left( \frac{1}{h_1} + \frac{1}{h_3} \right)$$

$$h_2 = h_2^{(1)} + h_2^{(2)} + \dots$$

$$\operatorname{tg} h_2^{(1)} t = 0$$

$$h_2^{(1)} t = \pi s$$

$$h_2^{(1)} = \frac{\pi s}{t}$$

$$s = 1, 2, 3, \dots$$

# Постоянные распространения ПОЛЫХ ВОЛНОВОДОВ

В первом приближении

$$\beta = n_2 k_0 \quad h_1^2 = n_1^2 k_0^2 - n_2^2 k_0^2 \quad h_3^2 = n_3^2 k_0^2 - n_2^2 k_0^2$$

Второе приближение

$$\operatorname{tg} h_2^{(2)} t = i \frac{\pi s}{t} \left( \frac{1}{k_0 (n_1^2 - n_2^2)^{1/2}} + \frac{1}{k_0 (n_3^2 - n_2^2)^{1/2}} \right)$$

$$h_2 \simeq \frac{\pi s}{t} + i \frac{\pi s}{k_0 t^2} \left( \frac{1}{(n_1^2 - n_2^2)^{1/2}} + \frac{1}{(n_3^2 - n_2^2)^{1/2}} \right)$$

# Постоянные распространения

$$\beta = \left( n_2^2 k_0^2 - h_2^2 \right)^{1/2} \approx n_2 k_0 \left( 1 - \frac{1}{2} \frac{h_2^2}{n_2^2 k_0^2} \right)$$

$$\beta = \left[ (a+b)^2 \approx a^2 + 2ab, b \ll a \right] =$$

$$= n_2 k_0 \left[ 1 - \frac{1}{2} \left( \frac{\pi s}{t} \right)^2 \frac{1}{n_2^2 k_0^2} \right] - \cancel{n_2 k_0} \frac{\pi s}{t} i \frac{\pi s}{\cancel{k_0} t^2} \left[ \frac{1}{(n_1^2 - n_2^2)^{1/2}} + \frac{1}{(n_3^2 - n_2^2)^{1/2}} \right] \frac{1}{\cancel{n_2 k_0}}$$

$$\beta = \underbrace{\overbrace{n_2 k_0}^{\text{материальная дисперсия}}}_{\beta_0} \left[ 1 - \overbrace{\frac{1}{2} \left( \frac{\pi s}{n_2 k_0 t} \right)^2}^{\text{дисперсия ВОЛНОВОДНЫХ МОД}} \right] - i \left( \frac{\pi s}{k_0} \right)^2 \frac{1}{n_2} \frac{1}{t^3} \underbrace{\left[ \frac{1}{(n_1^2 - n_2^2)^{1/2}} + \frac{1}{(n_3^2 - n_2^2)^{1/2}} \right]}_{\alpha}$$

затухание  $\alpha \sim t^{-3}$



# Приближение геометрической ОПТИКИ

Условие существования моды

скачок фазы =  $\pi$

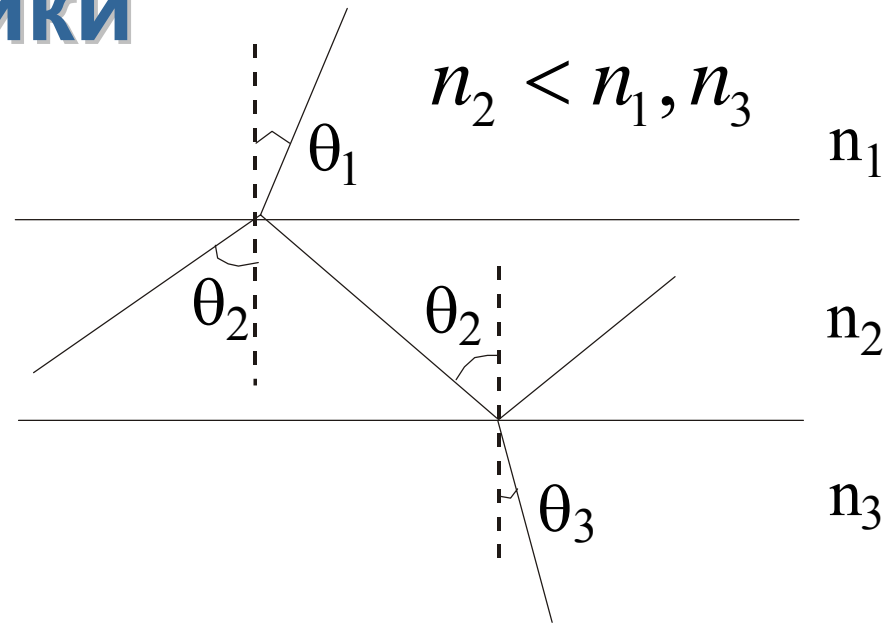
$$h_2 t = \pi s$$

$$h_2 t = k_0 n_2 \cos \theta_2 t = \pi s$$

Потери при отражении от стенок

Число пар отражений на длине  $L$

$$N = \frac{L}{2t \operatorname{tg} \theta_2}$$



→  $e^{-\alpha L}$

$$2t \operatorname{tg} \theta_2 = \Delta L$$

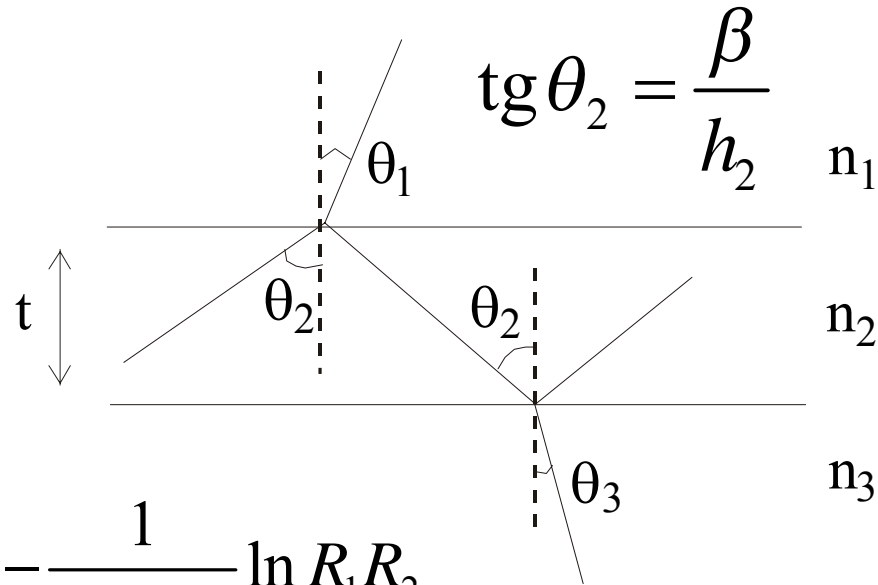
# Потери в полом волноводе

$$(R_1 R_2)^N = e^{-\alpha L}$$

$R_{1,2}$  – коэффициенты отражения

$$N \ln R_1 R_2 = -\alpha L$$

$$\frac{\mathcal{L}}{2t \operatorname{tg} \theta_2} \ln R_1 R_2 = -\alpha \mathcal{L} \longrightarrow \alpha = -\frac{1}{2t \operatorname{tg} \theta_2} \ln R_1 R_2$$



$$\alpha = -\frac{h_2}{2\beta t} \ln(R_{21} R_{23})$$

Формулы Френеля

$$R_{21} = 1 - 4 \frac{n_2 \cos \theta_2}{n_1 \cos \theta_1} \quad R_{23} = 1 - 4 \frac{n_2 \cos \theta_2}{n_3 \cos \theta_3}$$

# Потери в полом волноводе

$$h_2 = \frac{\pi S}{t} \quad \beta = k_0 n_2$$

$$n_1 \sin \theta_1 = n_2 \sin \theta_2$$

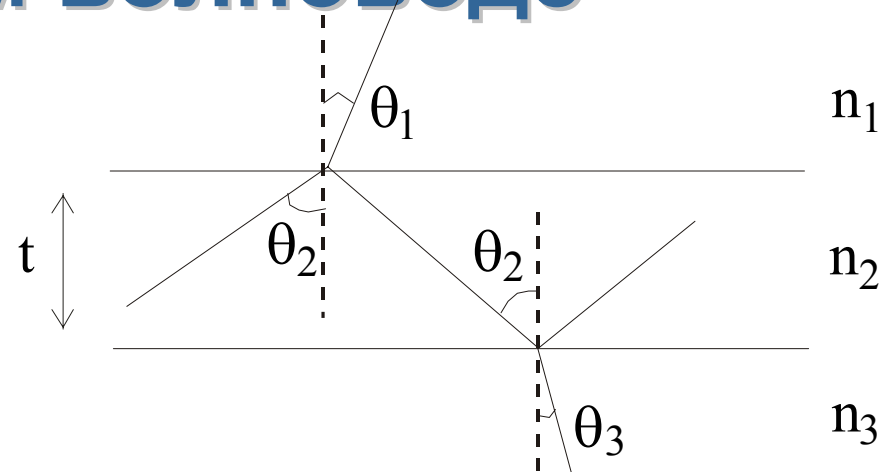
$$\cos \theta_1 = \left( 1 - \left( \frac{n_2}{n_1} \right)^2 \sin^2 \theta_2 \right)^{1/2}$$

$$\cos \theta_3 = \left( 1 - \left( \frac{n_2}{n_3} \right)^2 \sin^2 \theta_2 \right)^{1/2}$$

В режиме сильной локализации

$$\theta_2 \rightarrow \frac{\pi}{2} \left( \approx \frac{\pi}{2} \right) \longrightarrow \cos \theta_1 \approx \left( 1 - \left( \frac{n_2}{n_1} \right)^2 \right)^{1/2}$$

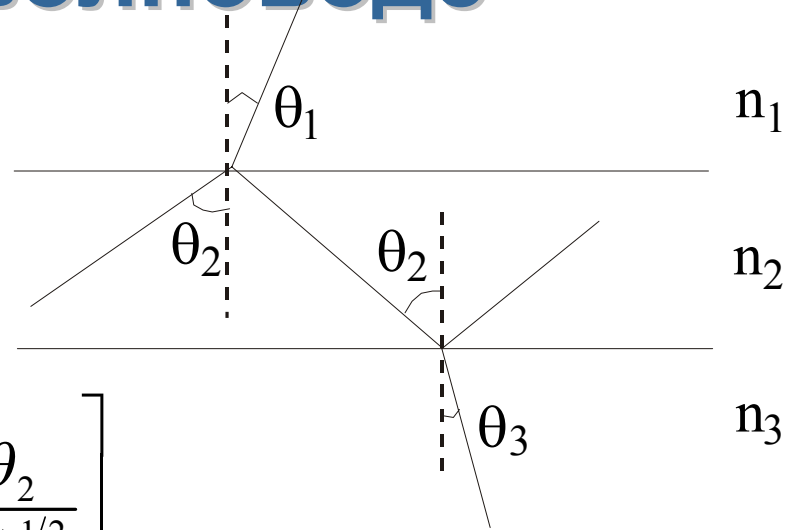
$$\cos \theta_3 \approx \left( 1 - \left( \frac{n_2}{n_3} \right)^2 \right)^{1/2}$$



# Потери в полом волноводе

$$\ln(1+x) \approx x$$

$$n_2 \cos \theta_2 = \frac{\pi s}{k_0 t} \quad t \updownarrow$$



$$\alpha = -\frac{1}{2} \frac{\pi s}{t} \frac{1}{k_0 n_2} \frac{1}{t} \left[ -4 \frac{n_2 \cos \theta_2}{(n_1^2 - n_2^2)^{1/2}} - 4 \frac{n_2 \cos \theta_2}{(n_3^2 - n_2^2)^{1/2}} \right]$$

$$\alpha = 2 \left( \frac{\pi s}{k_0} \right)^2 \frac{1}{n_2} \frac{1}{t^3} \left[ \frac{1}{(n_1^2 - n_2^2)^{1/2}} + \frac{1}{(n_3^2 - n_2^2)^{1/2}} \right]$$

Симметричный волновод:

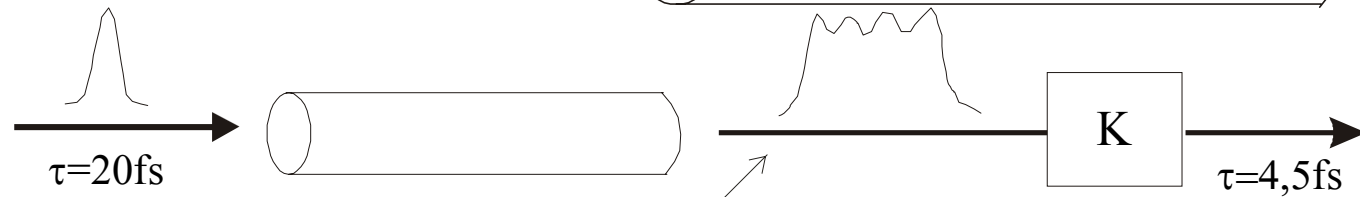
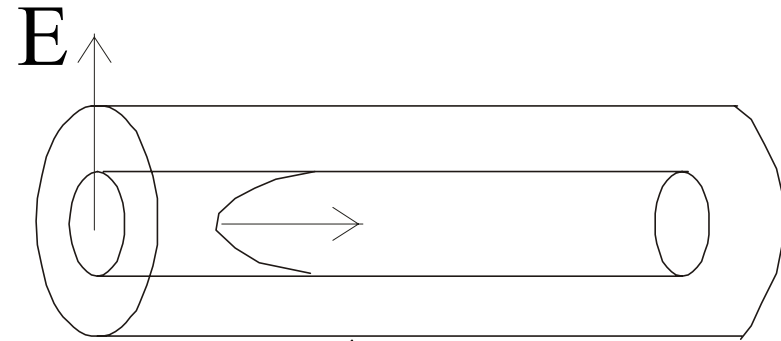
$$n_1 = n_3 = n; n_2 = 1$$

$$\alpha = \frac{4}{t^3} \left( \frac{\pi s}{k_0} \right)^2 \frac{1}{(n^2 - 1)^{1/2}}$$

# Приложения полых волноводов

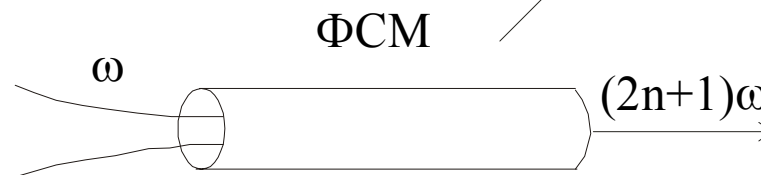
Газовые лазеры

Каналирование холодных атомов

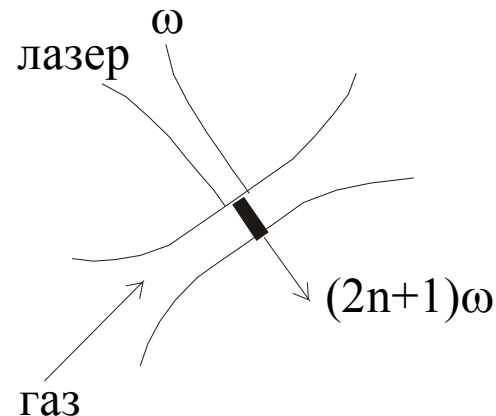


Генерация коротких импульсов

ФСМ, ВКР



Генерация оптических гармоник



# Генерация сверхкоротких импульсов в полых волноводах

