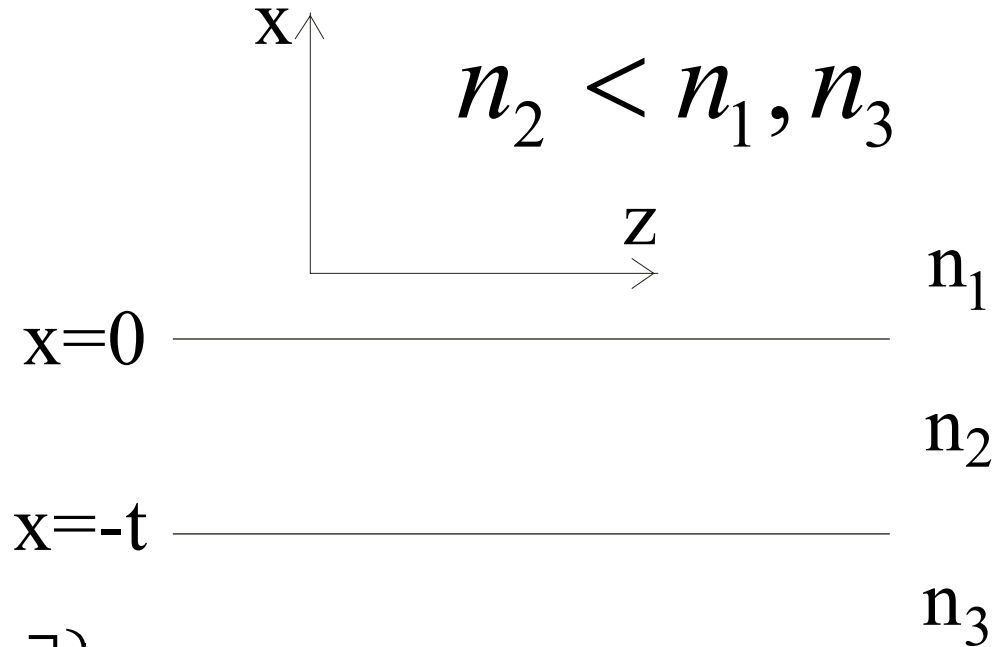


Полые волноводы

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

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



Волновое уравнение

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

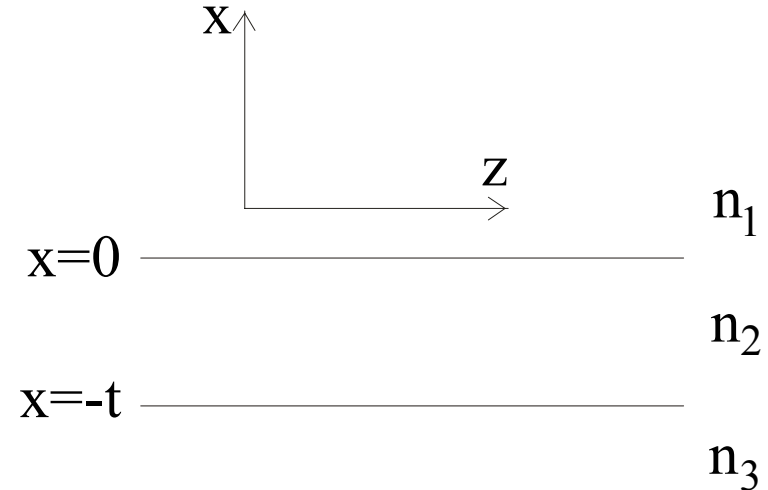
Вид решения

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

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

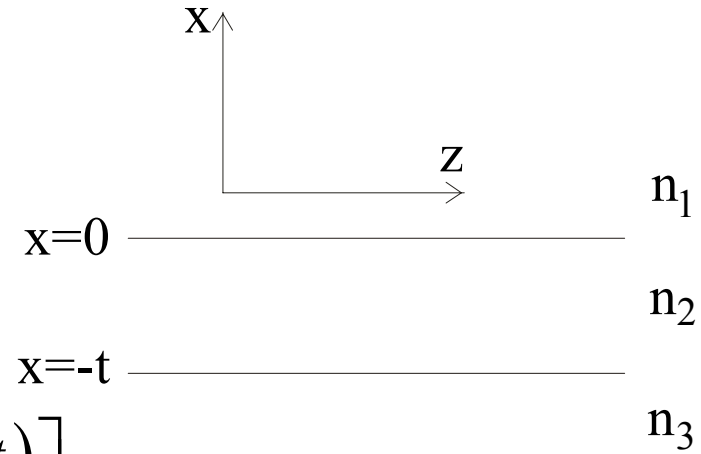
$$E_y^I \Big|_{x=0} = E_y^{II} \Big|_{x=0} \longrightarrow A = B$$

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

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

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

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

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

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

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

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

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

затухание $\alpha \sim t^{-3}$

Приближение геометрической ОПТИКИ

Условие существования моды

скачок фазы = π

$$h_2 t = \pi s$$

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

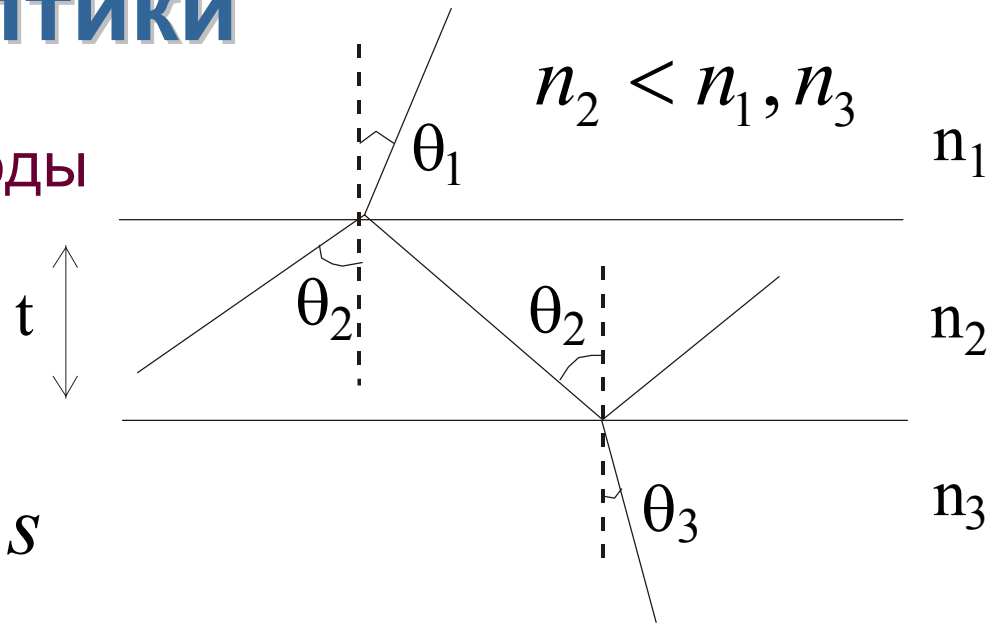
Потери при отражении от стенок

$$\longrightarrow e^{-\alpha L}$$

Число пар отражений на длине L

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

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



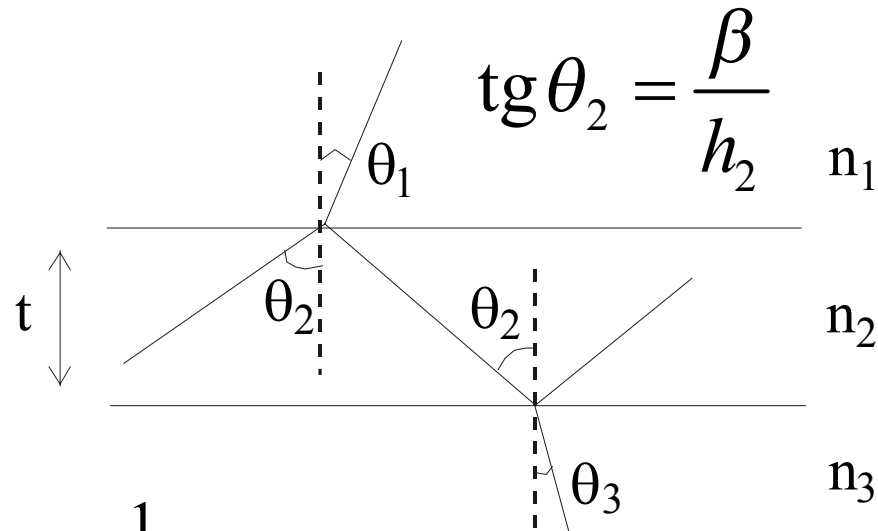
Потери в полом волноводе

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

$R_{1,2}$ – коэффициенты отражения

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

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



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

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

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

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

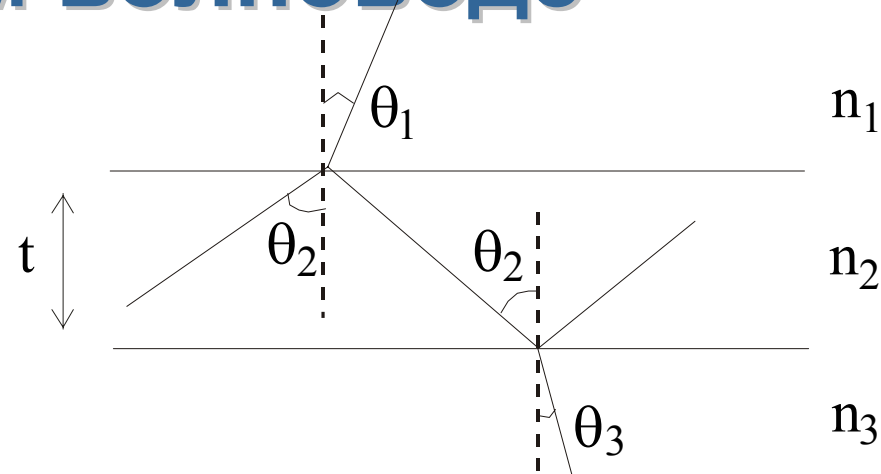
$$\cos \theta_1 = \left(1 - \left(\frac{n_2}{n_1} \right)^2 \sin^2 \theta_2 \right)^{1/2}$$

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

В режиме сильной локализации

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

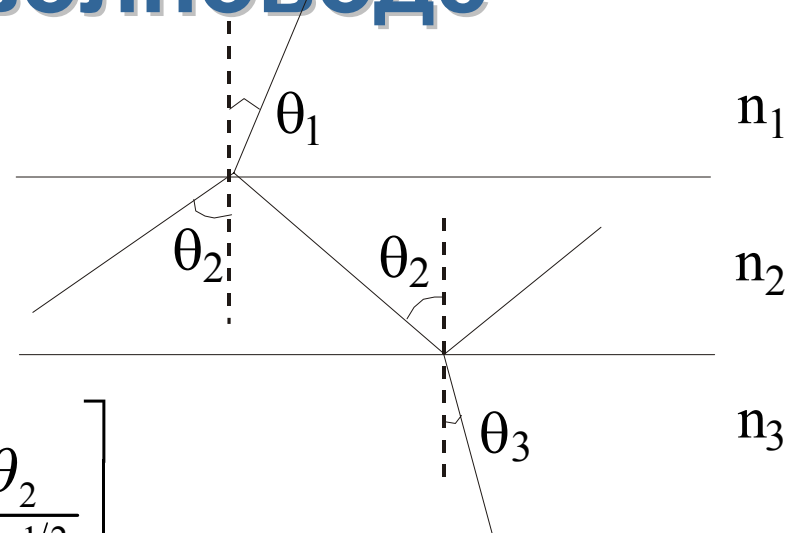
$$\cos \theta_3 \approx \left(1 - \left(\frac{n_2}{n_3} \right)^2 \right)^{1/2}$$



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:

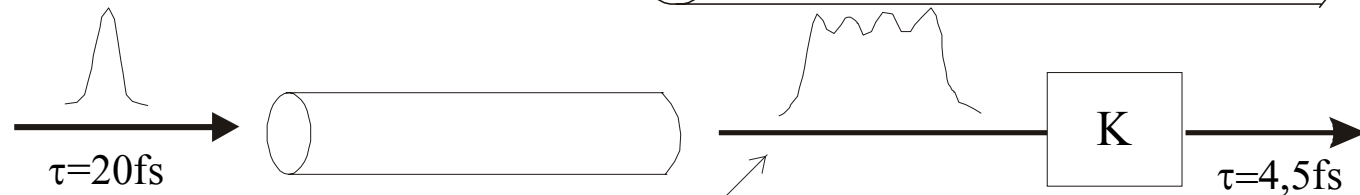
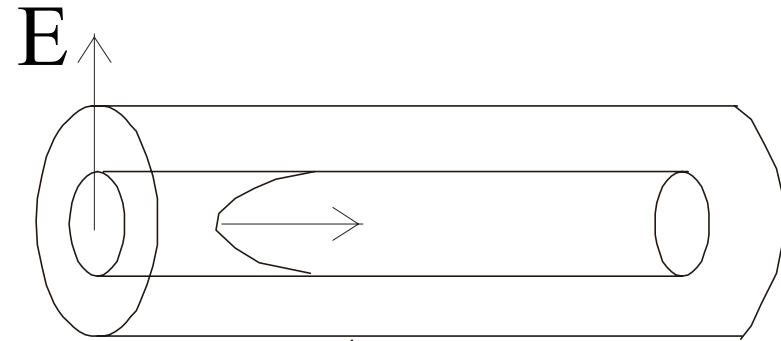
$$n_1 = n_3 = n; n_2 = 1$$

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

Приложения полых волноводов

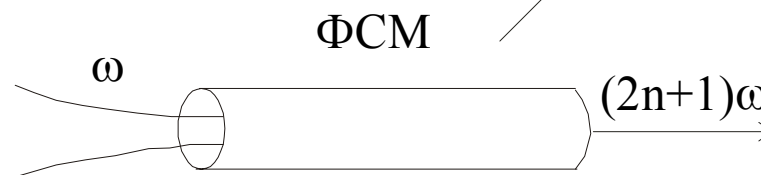
Газовые лазеры

Каналирование холодных атомов

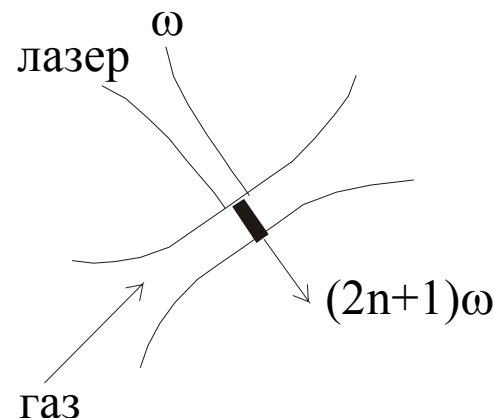


Генерация коротких импульсов

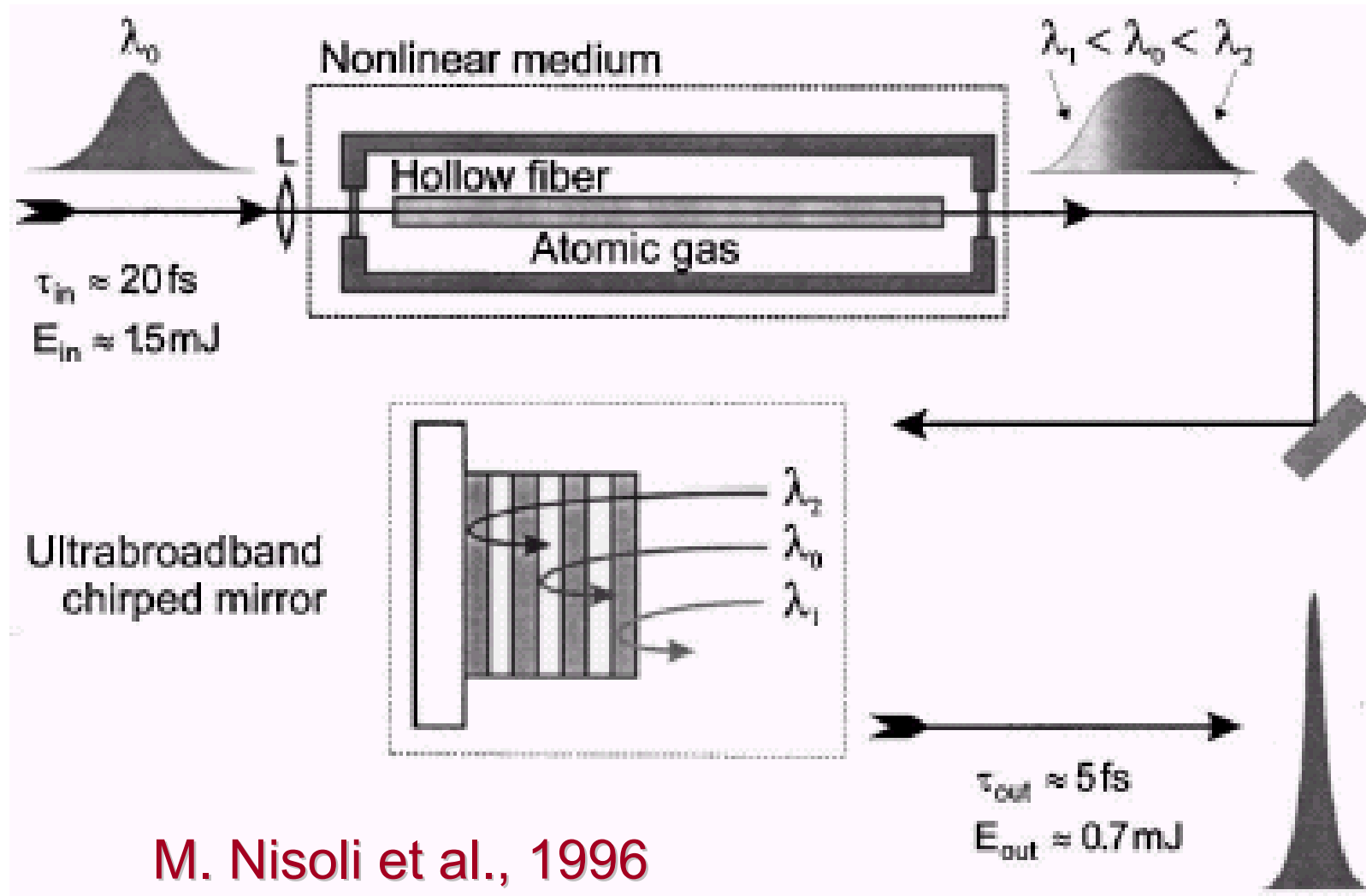
ФСМ, ВКР



Генерация оптических гармоник

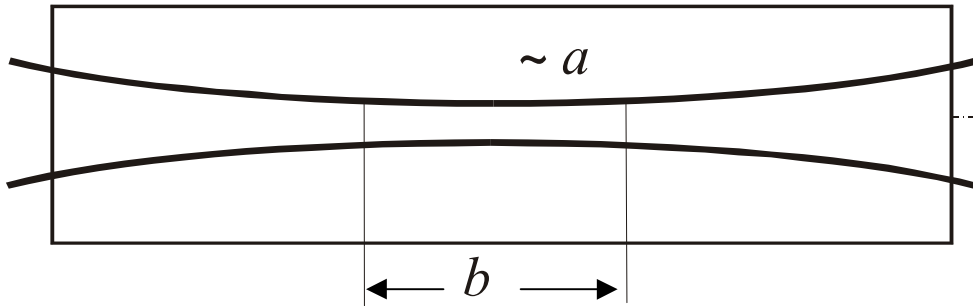
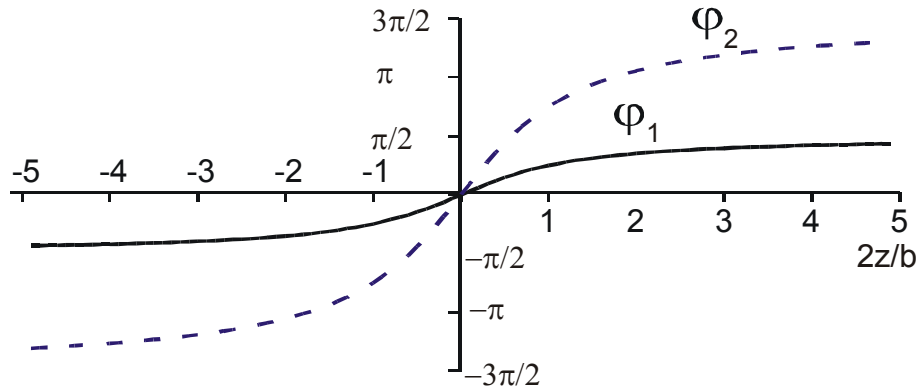


Генерация сверхкоротких импульсов в ПОЛЫХ ВОЛНОВОДАХ

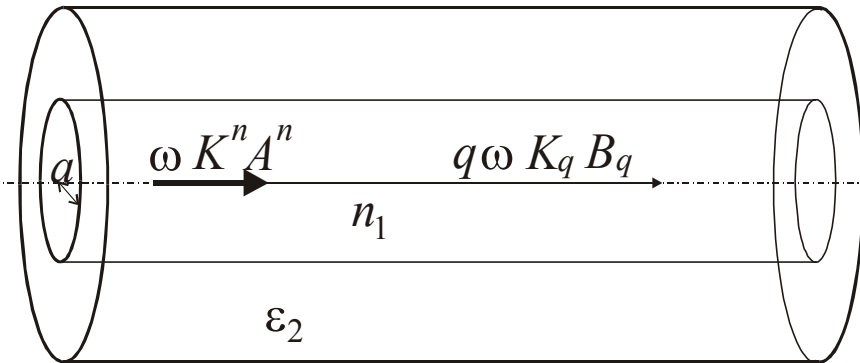


M. Nisoli et al., 1996

Four-wave mixing: tight focusing versus guided waves



No sum-frequency generation in the tight-focusing regime ($b \ll L$) because of the phase shift



No prohibition on sum-frequency generation

Теория связанных мод

$$n = n(x, y, z) \quad \varepsilon(x, y, z) = \varepsilon_0(x, y) + \Delta\varepsilon(x, y, z)$$

$\Delta\varepsilon$ - добавка к диэлектрической проницаемости
(возмущение)

Уравнение для мод невозмущенного волновода

$$\left[\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\omega^2}{c^2} \varepsilon_0(x, y) - \beta_m^2 \right] \vec{E}_m = 0$$

Невозмущенные моды $A_m \vec{E}_m \exp[i(\omega t - \beta_m z)]$

Поле в возмущенном волноводе - разложение по собственным модам невозмущенного волновода

$$\vec{E} = \sum_m A_m \vec{E}_m \exp[i(\omega t - \beta_m z)]$$

Возмущение диэлектрической проницаемости и связь мод

Добавка к поляризации

$$\Delta \vec{P}(x, y, z) = \Delta \varepsilon(x, y, z) \vec{E}_1 A_1 \exp[i(\omega t - \beta_1 z)]$$

Возникает связь мод, обмен энергией между модами; аналог в квантовой механике - нестационарное возмущение

Решение ищем в виде

$$\vec{E} = \sum_m A_m(z) \vec{E}_m \exp[i(\omega t - \beta_m z)]$$

Возмущенное уравнение

$$\left[\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\omega^2}{c^2} \left[\varepsilon_0(x, y) + \Delta \varepsilon(x, y, z) \right] + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right] \vec{E}_m = 0$$

Периодическое возмущение

Периодическая добавка к диэлектрической проницаемости представляется в виде ряда Фурье

$$\Delta\varepsilon(x, y, z) = \sum_l \Delta\varepsilon_l \exp\left[-i \frac{2\pi l}{\Lambda} z\right] \quad \begin{array}{l} \Lambda - \text{период модуляции} \\ \Delta\varepsilon(x, y, z) \end{array}$$

Медленно меняющиеся амплитуды

$$\left| \frac{d^2 A_m}{dz^2} \right| \ll \left| \beta_m \frac{dA_m}{dz} \right|$$

Уравнение для амплитуд

$$\frac{dA_m}{dz} = -i \frac{\beta_m}{|\beta_m|} \sum_l \sum_k C_{mk}^{(l)} A_k \exp\left[i \left(\beta_m - \beta_k - \frac{2\pi l}{\Lambda} \right) z \right]$$

$$C_{mk}^{(l)} = \frac{\omega}{4} \underbrace{\int E_m^* \Delta\varepsilon_l E_k dx dy}_{\text{интеграл перекрытия}}$$

Фазовый синхронизм и закон сохранения импульса

Эффективно взаимодействуют моды, для которых

$$\beta_m - \beta_l - \frac{2\pi l}{\Lambda} = 0 \quad l = 0, 1, 2, 3, \dots$$

Закон сохранения импульса, резонанс Брэгга, фазовый синхронизм

Взаимодействие двух мод m и k

$$dA_m = -i \frac{\beta_m}{|\beta_m|} C_{mk}^{(l)} A_k \exp \left[i \left(\beta_m - \beta_k - \frac{2\pi l}{\Lambda} \right) z \right] dz$$

$$\Delta A_m = -i \frac{\beta_m}{|\beta_m|} C_{mk}^{(l)} \int_{L \gg \Lambda} A_k \exp \left[i \left(\beta_m - \beta_k - \frac{2\pi l}{\Lambda} \right) z \right] dz$$

Взаимодействие пары мод

Две моды, распространяющиеся в одном направлении

$$\frac{dA_1}{dz} = -i\kappa A_2 e^{i\Delta\beta z} \quad \kappa = C_{12}^{(l)} \quad \Delta\beta = \beta_1 - \beta_2 - \frac{2\pi l}{\Lambda}$$

$$\frac{dA_2}{dz} = -i\kappa^* A_1 e^{-i\Delta\beta z} \quad \frac{d}{dz} \left\{ |A_1|^2 + |A_2|^2 \right\} = 0 \quad \text{Закон сохранения энергии}$$

Две встречные моды

$$\frac{dA_1}{dz} = -i\kappa A_2 e^{i\Delta\beta z} \quad \frac{d}{dz} \left\{ |A_1|^2 - |A_2|^2 \right\} = 0 \quad \text{Закон сохранения энергии}$$
$$\frac{dA_2}{dz} = i\kappa^* A_1 e^{-i\Delta\beta z}$$

Связь между попутными модами

Решение уравнения для связанных мод

$$A_1(z) = \exp\left(i\frac{\Delta\beta z}{2}\right) \left\{ \left[\cos(sz) - i\frac{\Delta\beta}{2s} \sin(sz) \right] A_1(0) - i\frac{\kappa}{s} A_2(0) \sin(sz) \right\}$$

$$A_2(z) = \exp\left(-i\frac{\Delta\beta z}{2}\right) \left\{ -i\frac{\kappa^*}{2s} A_1(0) \sin(sz) + \left[\cos(sz) + i\frac{\Delta\beta}{2s} \sin(sz) \right] A_2(0) \right\}$$

Максимальная доля энергии,
перекачиваемой из моды в моду

$$F = \frac{|\kappa|^2}{|\kappa|^2 + \left(\frac{\Delta\beta}{2}\right)^2}$$

$$s^2 = \kappa^* \kappa + \left(\frac{\Delta\beta}{2}\right)^2$$

$\Delta\beta = 0 - \text{????????? ? ?????????? ?????????????? ?}$

Связь между встречными модами

Решение уравнения для связанных мод

$$A_1(z) = \exp\left(i\frac{\Delta\beta z}{2}\right) \left\{ \frac{\operatorname{sch}[s(L-z)] + i\frac{\Delta\beta}{2}\operatorname{sh}[s(L-z)]}{\operatorname{sch}(sL) + i\frac{\Delta\beta}{2}\operatorname{sh}(sL)} A_1(0) + \right. \\ \left. + \frac{-\kappa \exp\left(i\frac{\Delta\beta L}{2}\right)\operatorname{sh}(sz)}{\operatorname{sch}(sL) + i\frac{\Delta\beta}{2}\operatorname{sh}(sL)} A_2(L) \right\}$$
$$A_2(z) = \exp\left(-i\frac{\Delta\beta z}{2}\right) \left\{ \frac{i\kappa^* \operatorname{sh}[s(L-z)]}{\operatorname{sch}(sL) + i\frac{\Delta\beta}{2}\operatorname{sh}(sL)} A_1(0) + \right. \\ \left. + \exp\left(i\frac{\Delta\beta L}{2}\right) \frac{\operatorname{sch}(sz) + i\frac{\Delta\beta}{2}\operatorname{sh}(sz)}{\operatorname{sch}(sL) + i\frac{\Delta\beta}{2}\operatorname{sh}(sL)} A_2(L) \right\}$$

Обмен энергией между встречными модами

$$s^2 = \kappa^* \kappa - \left(\frac{\Delta\beta}{2} \right)^2$$

Максимальная доля энергии, перекачиваемой из моды в моду

$$G = \frac{|\kappa|^2 \operatorname{sh}^2(sL)}{s^2 \operatorname{ch}^2(sL) + \left(\frac{\Delta\beta}{2} \right)^2 \operatorname{sh}^2(sL)}$$

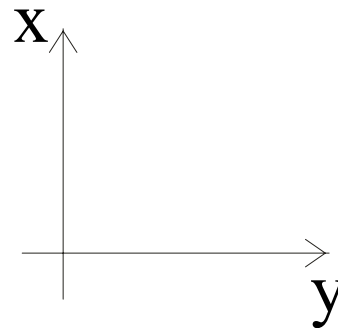
$$\Delta\beta = 0 - \text{????????? ? ?????????? ??????????????? ?}$$

Связь между волноводами

В изолированных волноводах

$$E_1 = E_a e^{i(\omega t - \beta_a z)}$$

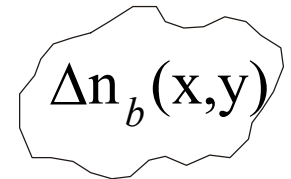
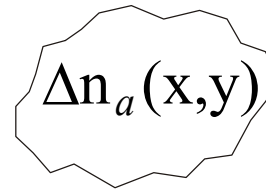
$$E_2 = E_b e^{i(\omega t - \beta_b z)}$$



Направленная связь

1

2



$n_0(x,y)$

Полное поле

$$\vec{E} = \vec{A}(z) E_a e^{i(\omega t - \beta_a z)} + \vec{B}(z) E_b e^{i(\omega t - \beta_b z)}$$

???? ? Δn ??????
 ????? ? ??????

В отсутствие связи

$$\vec{A}(z) = A_0$$

$$\vec{B}(z) = B_0$$

Метод решения аналогичен методу теории возмущений в атомной физике

Волновые уравнения и упрощения

Волновое уравнение

$$\left\{ \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} + \frac{\omega^2}{c^2} \left[n_0^2(x, y) + \Delta n_a^2(x, y) + \Delta n_b^2(x, y) \right] \right\} \vec{E} = 0$$

Для каждого из полей имеем

$$\left\{ \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} + \frac{\omega^2}{c^2} \left[n_0^2(x, y) + \Delta n_\alpha^2(x, y) \right] \right\} E_\alpha = \beta_\alpha^2 E_\alpha$$

Упрощения

$$\left| \frac{\partial^2 A}{\partial z^2} \right| \ll \left| \beta_a \frac{\partial A}{\partial z} \right| \quad \left| \frac{\partial^2 B}{\partial z^2} \right| \ll \left| \beta_b \frac{\partial B}{\partial z} \right|$$

Решения и обменные интегралы

$$\frac{dA}{dz} = -i\kappa_{ab} B e^{i(\beta_a - \beta_b)z} - i\kappa_{aa} A$$

$$\int E_a^* E_b dx dy \ll \int E_a^* E_a dx dy$$

$$\frac{dB}{dz} = -i\kappa_{ba} A e^{-i(\beta_a - \beta_b)z} - i\kappa_{bb} B$$

$$\kappa_{ab} = \frac{\omega}{4} \int E_a^* \Delta n_a(x, y) E_b dx dy$$

$$\kappa_{ba} = \frac{\omega}{4} \int E_b^* \Delta n_b(x, y) E_a dx dy$$

$$\kappa_{aa} = \frac{\omega}{4} \int E_a^* \Delta n_b(x, y) E_a dx dy$$

$$\kappa_{bb} = \frac{\omega}{4} \int E_b^* \Delta n_a(x, y) E_b dx dy$$

Собственные моды

Перейдем к новому базису собственных мод

$$\vec{E} \rightarrow \vec{E} = \vec{A}(z) E_a e^{i(\omega t - (\beta_a + \kappa_{aa})z)} + \vec{B}(z) E_b e^{i(\omega t - (\beta_b + \kappa_{bb})z)}$$

Уравнения для амплитуд

$$\frac{dA}{dz} = -i\kappa_{ab} B e^{i2\delta z}$$

$$2\delta = (\beta_a + \kappa_{aa}) - (\beta_b + \kappa_{bb})$$

$$\frac{dB}{dz} = -i\kappa_{ba} A e^{-i2\delta z}$$

Граничные условия

$$A(0) = A_0$$

$$B(0) = 0$$

Обмен мощностью излучения в связанных волноводах

$$P_a = A^* A \quad P_b = B^* B \quad P_0 = |A(0)|^2$$

$$P_b(z) = P_0 \frac{\kappa^2}{\kappa^2 + \delta^2} \sin^2 \left[\left(\kappa^2 + \delta^2 \right)^{1/2} z \right]$$

$$P_a(z) = P_0 - P_b(z)$$

$$\kappa_{ab} = \kappa_{ba} = \kappa$$

Длина перекачки мощности $L = \frac{\pi}{2\kappa}$

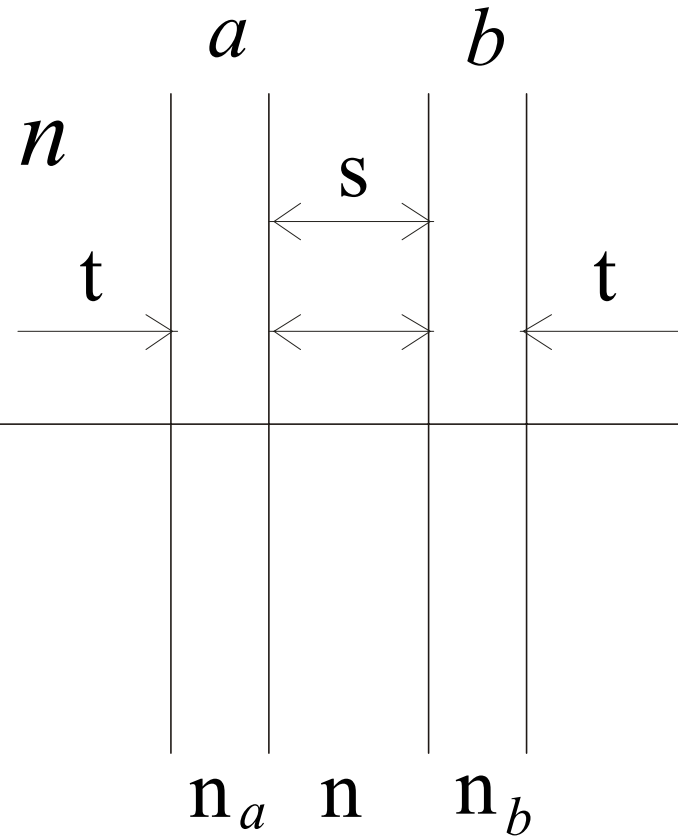
Максимальная передаваемая мощность

$$\Delta P_{\max} = P_0 \frac{\kappa^2}{\kappa^2 + \delta^2} \quad \text{При } \delta = 0 \text{ имеем } \Delta P_{\max} = P_0$$

Направленная связь планарных ВОЛНОВОДОВ

$$\Delta n_a = n_a - n \quad \Delta n_b = n_b - n$$

$$\kappa = \frac{2h^2 p \exp(-ps)}{\beta (t + 2/p) (h^2 + p^2)}$$



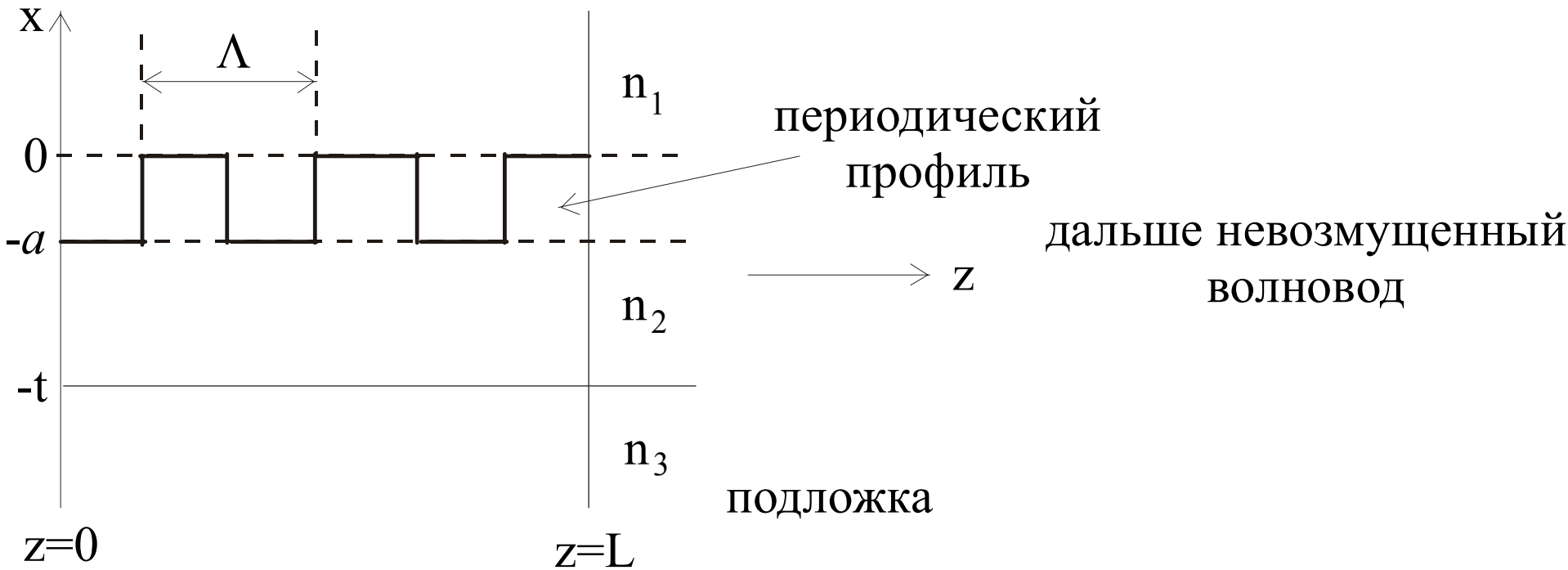
$$\Delta n = 5 \cdot 10^{-3} \quad \lambda = 1 \mu\text{m}$$

$$t = s = 3 \mu\text{m}$$

$$\kappa = 5 \text{ cm}^{-1}$$

$$\kappa^{-1} = 2 \text{ mm}$$

Планарный гофрированный ВОЛНОВОД



$$\Delta \varepsilon(x, z) = \sum_l \varepsilon_l(x) \exp\left(-i \frac{2\pi l}{\Lambda} z\right)$$

Взаимодействие встречных волн

$$\frac{dA}{dz} = -i\kappa B e^{i\Delta\beta z}$$

$$\Delta\beta = \underbrace{\beta_k}_{\text{прямая волна}} - (-\beta_k) - \frac{2\pi l}{\underbrace{\Lambda}_{\text{вектор обратной решетки}}}$$

$$\frac{dB}{dz} = i\kappa^* A e^{-i\Delta\beta z}$$

Встречная волна возникает при отражении на скачке показателя преломления

$\Delta\beta = 0$ - фазовый синхронизм (условие Брэгга)

$$\kappa = \frac{\omega}{4} \int \varepsilon_l(x) |A(x)|^2 dx$$

Амплитуды прямой и обратной волны

Граничные условия $A(0) = A_0$ $B(L) = 0$

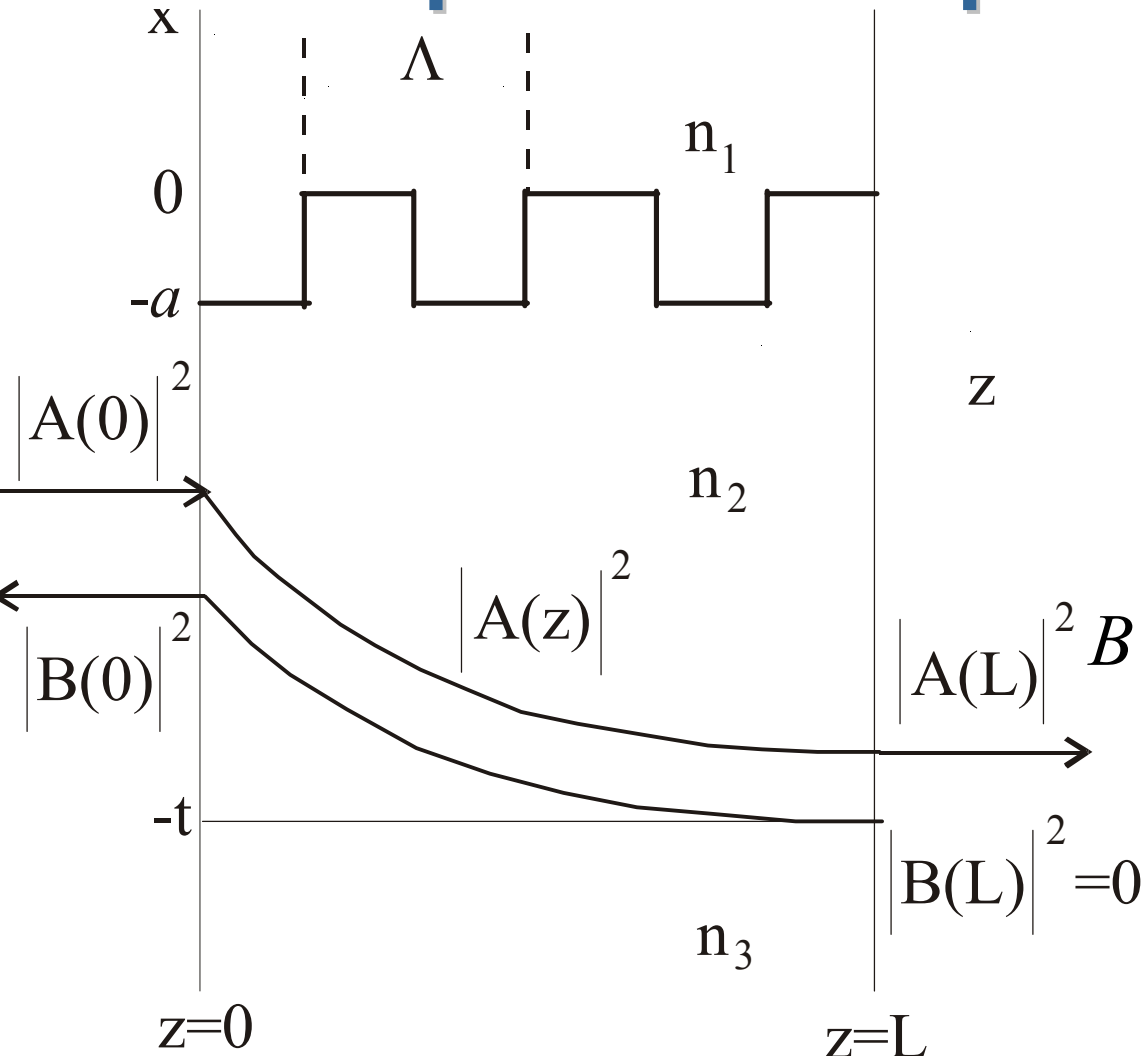
$$A(z) = A_0 e^{\frac{i\Delta\beta z}{2}} \frac{s \operatorname{ch} s(L-z) + \frac{i\Delta\beta}{2} s \operatorname{ch} s(L-z)}{s \operatorname{ch} sL + \frac{i\Delta\beta}{2} \operatorname{sh} sL}$$

$$B(z) = A_0 e^{-\frac{i\Delta\beta z}{2}} \frac{-i\kappa^* \operatorname{sh} s(L-z)}{s \operatorname{ch} sL + \frac{i\Delta\beta}{2} \operatorname{sh} sL}$$

$$s = \sqrt{|\kappa|^2 - \left(\frac{\Delta\beta}{2}\right)^2}$$

$$R = \left| \frac{B(0)}{A(0)} \right|^2$$

Синхронное взаимодействие прямой и обратной волн



Условие синхронизма

$$\Delta\beta = 0 \quad 2\beta_k = \frac{2\pi l}{\Lambda}$$

$$A(z) = A_0 \frac{\text{ch}|\kappa|(L-z)}{\text{ch}|\kappa|L}$$

$$B(z) = A_0 \frac{-i\kappa^* \text{sh}|\kappa|(L-z)}{|\kappa| \text{ch}|\kappa|L}$$

$$R = \text{th}^2 |\kappa| L$$

Эффекты фотонной запрещенной зоны

В области $-2|\kappa| < |\Delta\beta| < 2|\kappa|$

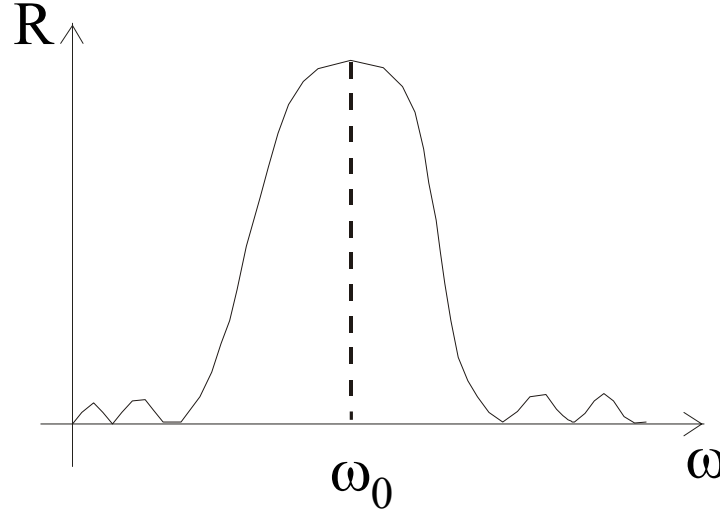
постоянные распространения имеют мнимую часть

$$\beta' = \frac{\pi l}{\Lambda} \pm i \sqrt{|\kappa|^2 - \left(\frac{\Delta\beta}{2}\right)^2} \quad \text{Im } \beta \neq 0$$

Ширина фотонной запрещенной зоны $\Delta\beta_f = 4|\kappa|$

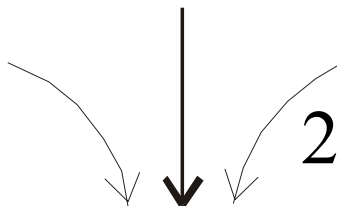
$$\Delta\beta = \frac{2n}{c}(\omega - \omega_0) \quad \omega_0 - \text{????????????????} \text{????????????} \text{????} \quad \beta_k = \frac{\omega}{c} n$$

$$\Delta\omega_f = \frac{2|\kappa|}{n} c$$



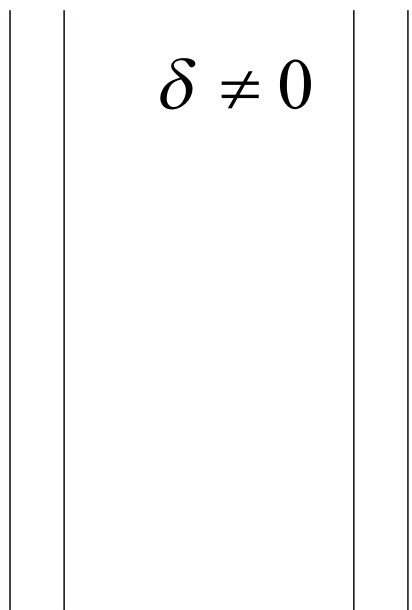
$$\frac{2\omega_0}{c} n = \frac{2\pi l}{\Lambda}$$

Ответители

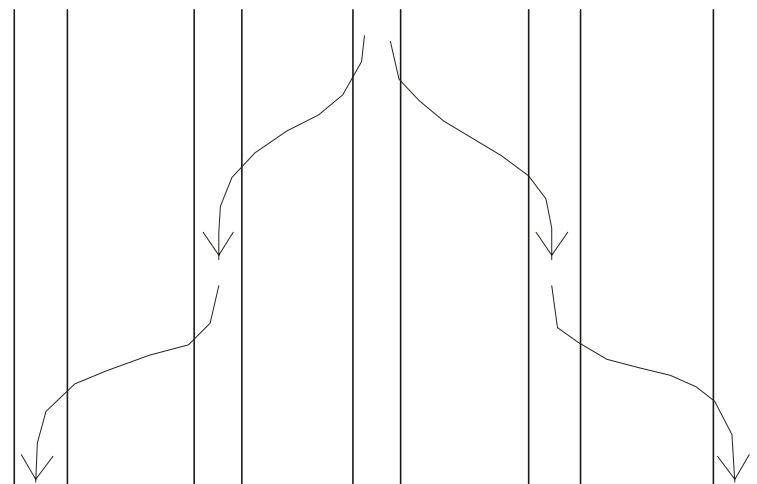
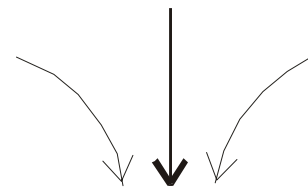


A diagram showing a single vertical line representing a channel. A downward-pointing arrow is positioned above it. Two curved arrows point from the top towards the vertical line, indicating the input and output directions.

$$2\delta = (\beta_a + \kappa_{aa}) - (\beta_b + \kappa_{bb})$$

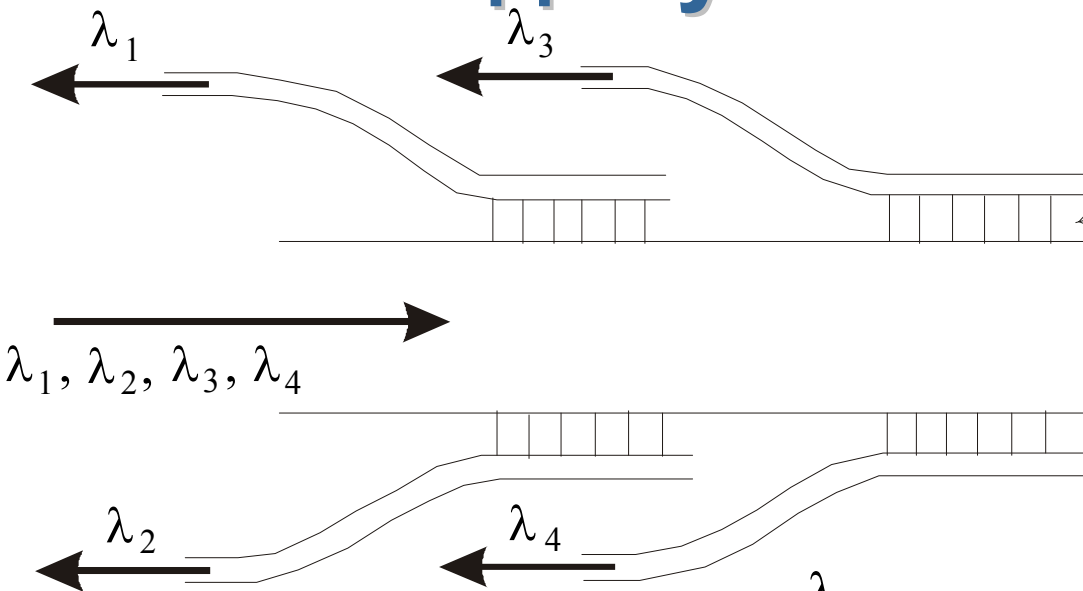


$$\frac{2\pi}{\lambda_0} |n_a \pm n_b| = \frac{2\pi}{\Lambda}$$



Многоканальный ответитель

Мультиплексоры и демультиплексоры



решетка показателя преломления

$$\frac{2\pi}{\lambda_i} |n_a \pm n_b| = \frac{2\pi}{\Lambda_i}$$

$$i = 1, 2, 3, 4$$

$$2n\Lambda_i \cos \alpha = \lambda_i$$

