ECE325 Advanced Photonics Waveguide theory lesson 11

Andrea Fratalocchi

www.primalight.org

March 30, 2022

э

-

Outline

1 Study of planar waveguides via multilayer theory

- Transfer matrix theory
- TE Modes
- TM Modes



1D Multilayer theory

We study general planar waveguides by a transfer matrix approach, representing the refractive index n(x) as a stratified material composed of a succession of discrete layers, each with thickness h_i and constant refractive index n_i . This theory can also describe light reflection and transmission in single and multi-layer structure assembled by layers of different refractive index, such as anti-reflection coatings and dielectric mirrors.



TE case

We begin by writing Maxwell's equations for a TE wave with nonzero components E_y , H_x , H_z in a generic layer with refractive index *n*. Assuming propagation along *z* and symmetry along *y*, we have $\partial_z \rightarrow -i\beta$, $\partial_y \rightarrow 0$, $\partial_t \rightarrow i\omega$, and:

$$\begin{cases}
-\partial_{x}H_{z} - i\beta H_{x} = i\omega\epsilon_{0}n^{2}E_{y}, \\
\partial_{x}E_{y} = -i\omega\mu_{0}H_{z}, \\
i\beta E_{y} = -i\omega\mu_{0}H_{x}
\end{cases}$$
(1)

with $\beta = k_0 n_{eff}$. By solving the last equation for $H_x = -\frac{\beta}{\omega\mu_0} E_y$, we can express the system as a function of E_y and H_z :

$$\begin{cases} H_z = \frac{i}{\omega\mu_0} \partial_x E_y, \\ i\omega\mu_0 \partial_x H_z = k_0^2 (n^2 - n_{eff}^2) E_y \end{cases}$$
(2)

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

TE case

We can simplify (2) by introducing the adimensional quantities:

$$U = \frac{E_y}{E_0}, \quad V = i \frac{\omega \mu_0}{k_0 E_0}, \quad x \to \frac{x}{k_0}, \tag{3}$$

with arbitrary constant electric field E_0 , into:

Single layer final system
$$\begin{cases} \partial_x U = -V, \\ \partial_x V = (n^2 - n_{eff}^2) \cdot U \end{cases}$$
(4)

whose solution reads as follows:

$$\begin{bmatrix} U_0 \\ V_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos(\gamma x) & \frac{\sin(\gamma x)}{\gamma} \\ -\gamma \sin(\gamma x) & \cos(\gamma x) \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} U(x) \\ V(x) \end{bmatrix} = \underline{\underline{M}}(x) \cdot \begin{bmatrix} U(x) \\ V(x) \end{bmatrix}$$
(5)

with
$$\gamma = \sqrt{n^2 - n_{eff}^2}$$
, $U_0 = U(0)$ and $V_0 = V(0)$.

TE case

In the *m*-th layer, we have:

$$\begin{bmatrix} U_{m-1} \\ V_{m-1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos(\gamma_m h_m) & \frac{\sin(\gamma_m h_m)}{\gamma_m} \\ -\gamma_m \sin(\gamma_m h_m) & \cos(\gamma_m h_m) \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} U_m \\ V_m \end{bmatrix} = \underline{\underline{M}}_m \cdot \begin{bmatrix} U_m \\ V_m \end{bmatrix}$$
(6)

with $\gamma_m = \sqrt{n_m^2 - n_{eff}^2}$. The input-output field in a multilayer composed by m = 1, ..., M planar layers is then expressed as:

Multilayer input-ouput field

$$\begin{bmatrix} U_0 \\ V_0 \end{bmatrix} = \prod_{m=1}^{M} \underline{\underline{M}}_m \begin{bmatrix} U_M \\ V_M \end{bmatrix} = \underline{\underline{M}} \begin{bmatrix} U_M \\ V_M \end{bmatrix}$$
(7)

with \underline{M} the transfer matrix of the multilayer.

Waveguide modes

Equation (7) allows to express the electromagnetic field in any point of the space once the effective index n_{eff} is computed. The effective index is computed by specifying boundary conditions at $\pm\infty$ on the radiation field outside the multilayer (radiating boundary conditions). In the semi-infinite regions along x outside the multilayer, for $-\infty < x \le 0$ and $h \le h < \infty$ with $h = \sum_{m} h_{m}$ the total thickness of the multilayer, the electromgnetic field U(x) and V(x) are expressed by Eqs. (5), with $\gamma = \sqrt{n^2 - n_{eff}^2}$ and $n = n_s$ for $x \le 0$, $n = n_c$ for $x \ge h$. In the case of guided modes, the field outside the guiding structure (multilayer) should be evanescent, and this implies that γ in $x \leq 0$ and $x \geq h$ is purely imaginary.

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

Dispersion relation

We can therefore express the field in these regions more conveniently as follows:

$$\begin{cases} U(x) = Ae^{\kappa x} + Be^{-\kappa x}, \\ V(x) = \kappa \left(-Ae^{\kappa x} + Be^{-\kappa x}\right), \end{cases}$$
(8)

with $\kappa^2 = -\gamma^2$. For guided modes, the field should decay away from the multilayer, and this implies:

$$U_0 = A, \quad V_0 = -\kappa_s A, \quad U_M = B, \quad V_M = \kappa_c B \tag{9}$$

with $\kappa_s = \sqrt{n_{eff}^2 - n_s^2}$ and $\kappa_c = \sqrt{n_{eff}^2 - n_c^2}$. Inserting these boundary conditions in the input-output relationship (7):

$$\begin{cases} A = (M_{11} + \kappa_c M_{12})B, \\ -\kappa_s A = (M_{21} + \kappa_c M_{22})B \end{cases}$$
(10)

with $M_{ij} = (\underline{\underline{M}})_{ij}$

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

Dispersion relation

By diving numerator and denominator, we obtain the desired dispersion relation for the multilayer slab waveguide:

TE dispersion relation $\kappa_s M_{11} + \kappa_c M_{22} + M_{21} + \kappa_s \kappa_c M_{12} = 0$

expressed in terms of decaying constants κ_c , κ_s and the elements of the transfer matrix for the stack. The solution of this equation furnishes the values of the effective index n_{eff} of all guided modes. Once the effective index is known, Eqs. (5)-(7), (8)-(9) express the corresponding electromagnetic fields in all the region of the space.

Exercise: Compute the dispersion relation of a slab waveguide and verify that it furnishes the same expression obtained via ray optics for TE modes

・ロト ・四ト ・ヨト ・ヨト

TM modes

In the case of a TM field, with nonzero components H_y , E_x and E_z , the theory proceeds as in the TE case. By solving the relevant system of equation, we obtain the same solution of the TE case with the substitution $\gamma \rightarrow \frac{\gamma}{n^2}$. This implies that the dispersion relation for TM modes is:

$$\begin{array}{l} & \text{TM dispersion relation} \\ & \frac{\kappa_s}{n_s^2} M_{11} + \frac{\kappa_c}{n_c^2} M_{22} + M_{21} + \frac{\kappa_s \kappa_c}{n_s^2 n_c^2} M_{12} = 0 \end{array}$$

The complete theory of the multilayer, including the calculation of reflection and transmission coefficients is found on the Tamir book in the references. Exercise: writes a program that, given at the input a multilayer structures with a sequence of $M n_i$ and h_i stack elements, compute the effective indices n_{eff} and the modal profiles of all TE and TM guided modes.

Outline

Study of planar waveguides via multilayer theory

- Transfer matrix theory
- TE Modes
- TM Modes



э

- ∢ ⊒ →

Reference texts

• T. Tamir, Guided-wave optoelectronics (Springer, 1988). Sec. 2.3.3.

э