

ES 1

sistema di comunicazione ottico

$$\lambda_0 = 1550 \text{ nm}$$

$$B = 75 \text{ Mbps NRZ}$$

fibra ottica step-index: core $n_1 = 1.468$
cladding $n_2 = 1.44$

$$D_m = 12 \frac{\text{ps}}{\text{nm km}}$$

$$D_w = -5 \frac{\text{ps}}{\text{nm km}}$$

source LED: $\Delta\lambda_{\text{FWHM}} = 150 \text{ nm}$

$$t_{r, \text{LED}} = 9 \text{ ns}$$

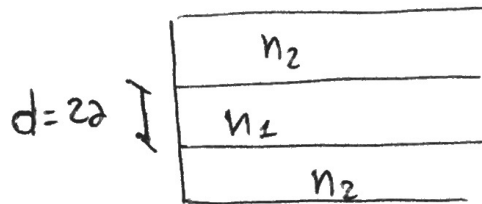
ricevitore pin: $t_{r, \text{pin}} = 2 \text{ ns}$

a) progettare il diametro del core per avere una fibra monomodale

Si pone $V < 2.405$

raggio del core

$$\frac{2\pi a}{\lambda} \sqrt{n_1^2 - n_2^2} < 2.405$$



$$a < \frac{2.405 \cdot \lambda}{2\pi \sqrt{n_1^2 - n_2^2}} = 3.9 \mu\text{m}$$

$$d \underset{=2a}{<} 7.8 \mu\text{m}$$

Si sceglie ad esempio $d = 7 \mu\text{m}$

b) Determinare L_{max}

$$B_{NRZ} = \frac{1}{\Delta\tau_{TOT}}$$

$$\rightarrow \Delta\tau_{TOT} \leq \frac{1}{B_{NRZ}} = 13.33 \text{ ns}$$

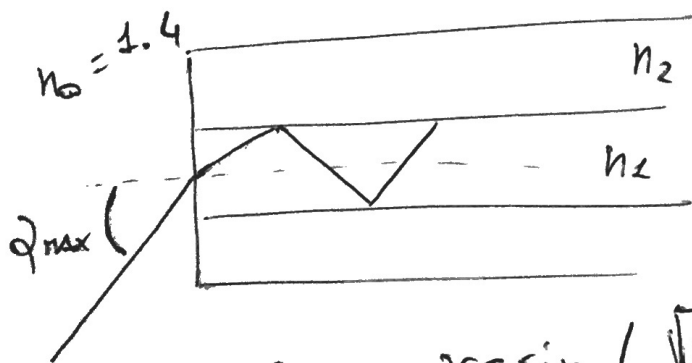
$$\Delta\tau_{TOT}^2 = \Delta\tau_{ch}^2 + t_{r,LED}^2 + t_{r,riv}^2$$

$$\Delta\tau_{ch} = \sqrt{\Delta\tau_{TOT}^2 - t_{r,LED}^2 - t_{r,riv}^2} = |D_m + D_w| \Delta\lambda L$$

$$\rightarrow |D_m + D_w| \Delta\lambda L \leq \underbrace{\sqrt{(13.33 \text{ ns})^2 - (9 \text{ ns})^2 - (2 \text{ ns})^2}}_{9.63 \text{ ns}}$$

$$\rightarrow L \leq 10.7 \text{ km}$$

c) massimo angolo d'accettazione e angolo solido del cono d'accettazione



$$n_0 \sin(\alpha_{max}) = \sqrt{n_1^2 - n_2^2} = NA$$

$$\rightarrow \alpha_{max} = \arcsin\left(\frac{\sqrt{n_1^2 - n_2^2}}{n_0}\right) \approx 6^\circ$$

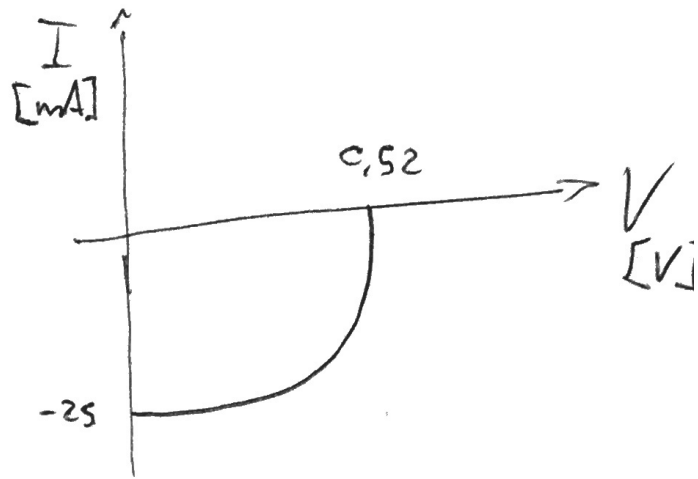
$$\Omega = \int_0^{\alpha_{max}} 2\pi \sin(\alpha) d\alpha = 2\pi(1 - \cos(\alpha)) = 0.0371 \text{ sr}$$

ES 2



$$I = -|I_{ph}| + I_{diode}$$

$$I = -|I_{ph}| + I_0 \left(e^{\frac{qV}{kT}} - 1 \right)$$



a)

$$V=0 \rightarrow I \hat{=} I_{sc} = -|I_{ph}| = -25 \text{ mA dal grafico}$$

$$I=0 \rightarrow V \hat{=} V_{oc} = 0.52 \text{ V dal grafico}$$

Ricavo I_0 dalla condizione di circuito aperto

$$0 = -|I_{ph}| + I_0 \left(e^{\frac{qV_{oc}}{kT}} - 1 \right)$$

$$\rightarrow I_0 = \frac{|I_{ph}|}{e^{\frac{qV}{kT}} - 1} \approx 47 \text{ pA}$$

b) Il punto di lavoro ottimo sarà vicino al "ginocchio" della IV

È sufficiente fare qualche tentativo:

$$V' = 0.42 \text{ V} \quad I' = 24.5 \text{ mA} \quad \rightarrow P' = 10.3 \text{ mW}$$

$$V' = 0.44 \text{ V} \quad I' = 24 \text{ mA} \quad \rightarrow P' = 10.56 \text{ mW}$$

$$V' = 0.46 \text{ V} \quad I' = 22.5 \text{ mA} \quad \rightarrow P' = 10.35 \text{ mW}$$

\rightarrow Il punto di lavoro ottimo è $V_m = 0.44 \text{ V}$; $I_m = 24 \text{ mA}$

→ Il carico ottimo è $R_{opt} = \frac{V_m}{I_m} = 18.3 \Omega$

e la massima potenza estraibile dalla cella risulta $P_m = V_m I_m = 10.56 \text{ mW}$

$$\text{IL FF} = \frac{V_m I_m}{|V_{oc} I_{sc}|} = 81.23\%$$

c) Calcolare I_{sc} , V_{oc} , R_{opt} per $\mathcal{J}_2 = 500 \frac{\text{W}}{\text{m}^2}$

La fotocorrente è proporzionale all'intensità della radiazione \mathcal{J}

$$I_{ph} = K \mathcal{J}$$

↳ costante

$$\rightarrow \frac{I_{ph2}}{I_{ph1}} = \frac{\mathcal{J}_2}{\mathcal{J}_1} = 0.5$$

$$\rightarrow I_{sc2} = \frac{\mathcal{J}_2}{\mathcal{J}_1} I_{sc1} = -12.5 \text{ mA}$$

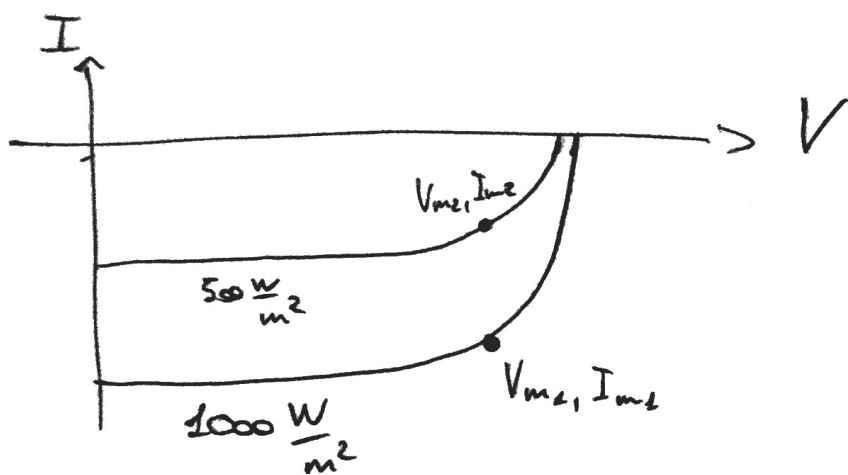
$$V_{oc} = \frac{kT}{q} \ln \left(1 + \frac{|I_{ph1}|}{I_0} \right)$$

↳ trascurabile

$$\rightarrow V_{oc2} - V_{oc1} = \frac{kT}{q} \ln \left(\frac{I_{ph2}}{I_{ph1}} \right) = \frac{kT}{q} \ln (0.5) = -17.9 \text{ mV}$$

$$V_{oc2} = 0.502 \text{ V}$$

→ La I_{sc} dimezza, mentre V_{oc} rimane sostanzialmente invariata.



Il punto di lavoro ottimo sarà

$$\begin{cases} I_{m2} \approx \frac{I_{m2}}{2} = 12 \text{ mA} \\ V_{m2} \approx V_{m2} = 0,44 \text{ V} \end{cases}$$

$$\Rightarrow R_{ott,2} \approx 36,7 \, \Omega$$

ES 3

laser diode Dtt edge emitting in GaAs ($n=3.6$)

$$\lambda_0 = 870 \text{ nm}$$

$$L = 300 \mu\text{m}$$

$$W = 4 \mu\text{m}$$

$$d = 100 \text{ nm}$$

$$\tau_{ph} = 2.3 \text{ ps}$$

$$\tau_r = 2.5 \text{ ns}$$

$$N_{TH} = 1.9 \times 10^{18} \text{ cm}^{-3}$$

a) Calculate q_s

$$\tau_{ph} = \frac{n}{c \alpha_T} \rightarrow \alpha_T = \frac{n}{c \tau_{ph}} = 5217.4 \text{ m}^{-1}$$

$$q_s = \alpha_T - \frac{1}{2L} \ln \left(\frac{1}{R_1 R_2} \right)$$

$$R_1 = R_2 = R = \left(\frac{\overset{n}{3.6} - \overset{n_0}{1}}{3.6 + 1} \right)^2 = 32\%$$

$$\rightarrow q_s = 1419 \text{ m}^{-1} \approx 14.2 \text{ cm}^{-1}$$

b) Calcolare I_{TH}

eq. di bilancio in CW

$$\frac{I}{qLWd} = \frac{n}{\tau_r} + C_n N_{pu}$$

A questo passo ancora trascurare l'em. stimolata ($N_{pu} \sim 0$)
(rispetto all'em. spontanea)

$$\frac{I_{TH}}{qLWd} = \frac{n_{TH}}{\tau_r}$$

$$I_{TH} = \frac{n_{TH}}{\tau_r} qLWd = 14.6 \text{ mA}$$

c) Calcolare η_{slope} e P_0 per $I = 100 \text{ mA}$

$$P_0 = \frac{1}{2} \frac{N_{pu} (\text{Volume}) (\text{Energia fotone})}{\Delta t} (1-R)$$

Ricavo N_{pu} dall'eq. di bilancio:

$$I > I_{TH} \quad \left\{ \begin{array}{l} n = n_{TH} \\ \frac{N_{ph}}{\tau_{pu}} = C_{n_{TH}} N_{pu} \quad \left[\text{rate fotoni persi} = \text{rate di em. stimolata} \right] \end{array} \right.$$

$$\frac{I}{qLWd} = \frac{n_{TH}}{\tau_r} + C_{n_{TH}} N_{pu} = \frac{n_{TH}}{\tau_r} + \frac{N_{pu}}{\tau_{pu}} \stackrel{I_{TH}}{qLWd}$$

$$\rightarrow \frac{(I - I_{TH})}{qLWd} = \frac{N_{PH}}{\tau_{PH}} \rightarrow N_{PH} = \frac{\tau_{PH}}{qLWd} (I - I_{TH})$$

$$P_o = \frac{\frac{1}{2} \frac{\tau_{PH}}{qLWd} \cdot (LWd) \frac{hc}{\lambda}}{\frac{L}{\frac{c}{n}}} (1-R) (I - I_{TH})$$

$$P_o = \underbrace{\frac{1}{2} \frac{\tau_{PH}}{q} \frac{hc}{\lambda} \frac{c}{n} \frac{1}{L}}_{\triangleq \eta_{slope}} (1-R) (I - I_{TH})$$

$$\eta_{slope} = \frac{hc^2 \tau_{PH} (1-R)}{2q\lambda nL} = 0.31 \frac{W}{A}$$

se $I = 100 \text{ mA}$

$$P_o = \eta_s (I - I_{TH}) = 26,4 \text{ mW}$$