

Jednovrstvá antireflexní úprava

Předpokládejme rovinné rozhraní mezi dvěma neabsorbujícími materiály, o indexech lomu n a n' . Kolmá odrazivost R a kolmá propustnost T tohoto rozhraní jsou dány jako speciální případ Fresnelových vztahů,

$$R = \left(\frac{n - n'}{n + n'} \right)^2 \quad \text{a} \quad T = \frac{4nn'}{(n + n')^2}, \quad (1)$$

nezávisle na pořadí prostředí při přechodu rozhraním a nezávisle na (lineární) polarizaci dopadajícího světla. Světelný svazek, dopadající na rozhraní s intenzitou I_0 bude mít z definice po odrazu od rozhraní intenzitu RI_0 a po průchodu rozhraním TI_0 .

Předpokládejme tedy planoparalelní desku (což může přibližně popisovat i čočku poblíž jejích vrcholů) o indexu lomu n_1 ponořenou ve vzduchu (viz Obr. 1). Potom při skoro kolmém dopadu

$$R_1 = \left(\frac{n_1 - 1}{n_1 + 1} \right)^2 \quad \text{a} \quad T_1 = \frac{4n_1}{(n_1 + 1)^2}.$$

První paprsek prošlý deskou má intenzitu

$$I_2 = T_1^2 I_0 = \frac{16n_1^2}{(n_1 + 1)^4} I_0, \quad (2)$$

každý další prošlý paprsek přibere dva odrazy sklo-vzduch,

$$I_4 = R_1^2 T_1^2 I_0, I_6 = R_1^4 T_1^2 I_0, \dots$$

Jednotlivé paprsky tedy představují členy geometrické posloupnosti s prvním členem $T_1^2 I_0$ a kvocientem R_1^2 . Odpovídající geometrickou řadu dokážeme sečíst,

$$I_\infty = I_2 + I_4 + I_6 + \dots = \frac{T_1^2}{1 - R_1^2} I_0.$$

Po dosažení tak pro celkovou intenzitu prošlého světla včetně započtení násobných odrazů uvnitř desky dostáváme

$$I_\infty = \frac{2n_1}{1 + n_1^2} I_0. \quad (3)$$

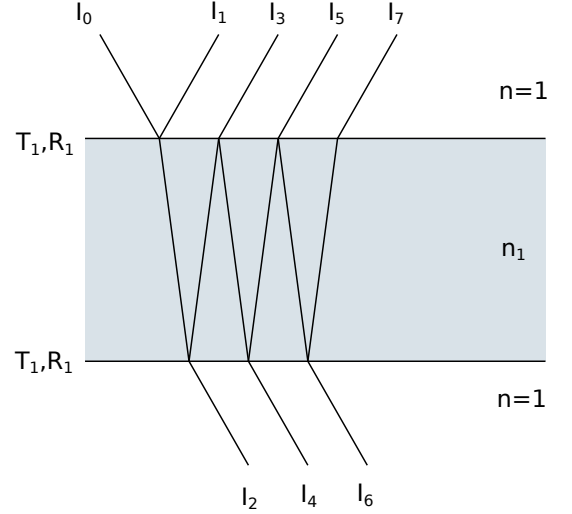
Uvažujme konkrétně sklo s indexem lomu $n_1 = 1.5$. Pro něj má první prošlý paprsek intenzitu $I_2 = 0.9216I_0$ a všechny prošlé paprsky se složí do celkové intenzity jen nepatrně vyšší, přibližně $I_\infty = 0.9231I_0$.

Pokusme se nyní zjistit, zda by celkovou propustnost bylo možné zvýšit nanesením vhodné vrstvy na přední stěnu desky. Předpokládáme-li vrstvu s indexem lomu n_2 (viz Obr. 2), dostáváme skoro kolmé odrazivosti a propustnosti mezi jednotlivými typy prostředí:

$$\begin{aligned} R_2 &= \left(\frac{n_2 - 1}{n_2 + 1} \right)^2 & \text{a} & \quad T_2 = \frac{4n_2}{(n_2 + 1)^2} \\ R &= \left(\frac{n_1 - n_2}{n_1 + n_2} \right)^2 & \text{a} & \quad T = \frac{4n_1 n_2}{(n_1 + n_2)^2} \\ R_1 &= \left(\frac{n_1 - 1}{n_1 + 1} \right)^2 & \text{a} & \quad T_1 = \frac{4n_1}{(n_1 + 1)^2} \end{aligned}$$

První prošlý paprsek bude mít intenzitu

$$I_2 = T_1 T T_2 I_0 = \frac{64n_1^2 n_2^2}{(n_2 + 1)^2 (n_1 + n_2)^2 (n_1 + 1)^2} I_0, \quad (4)$$



Obr. 1: Planoparalelní deska ponořená do vzduchu.

struktura násobných odrazů však bude v tomto případě bohatší: kromě paprsků, které se odrazí uvnitř první vrstvy, se také mohou vracet paprsky od zadní stěny desky, a buďto se odrazit zase zpět, nebo znovu vstoupit do první vrstvy a tam způsobovat další násobné odrazy. Abychom mohli výpočet rozumně dokončit, zanedbáme paprsky vracující se zpět druhým prostředím a násobné odrazy necháme probíhat jen v horní vrstvě a to pouze z úplně prvního paprsku, který do ní vstoupil. Tento postup není kritický: jak demonstruje výše uvedený příklad, největší množství světla je shromážděno právě v paprscích, které prodělaly minimum parazitních odrazů.

Každý další uvažovaný paprsek tedy projde navíc dvěma odrazy: jedním od rozhraní vrstva-vzduch, a druhým od rozhraní vrstva-sklo:

$$I_4 = RR_2T_1TT_2I_0, I_6 = (RR_2)^2T_1TT_2I_0, \dots$$

Jedná se opět o geometrickou řadu, kterou dokážeme sečíst, takže celková intenzita prošlého světla se započtením uvažovaných násobných odrazů má tvar

$$I_\infty = \frac{T_1TT_2}{1 - RR_2}I_0 = \frac{16n_1^2n_2}{(n_1 + 1)^3(n_1 + n_2^2)}I_0. \quad (5)$$

Hledáme-li maximum posledního výrazu vzhledem k proměnnému indexu lomu n_2 vrstvy, klademe

$$\frac{dI_\infty}{dn_2} = \frac{16n_1^2(n_1 + 1)^3(n_1 + n_2^2) - 32n_1^2n_2^2(n_1 + 1)^3}{(n_1 + 1)^6(n_1 + n_2^2)^2}I_0 = 0,$$

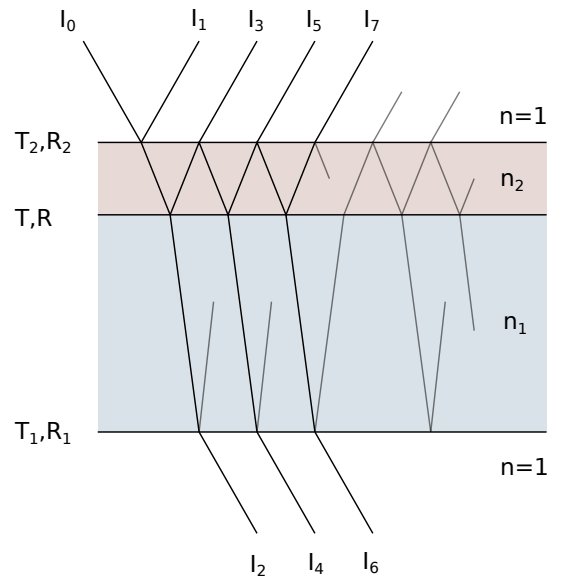
odkud dostáváme podmínku

$$n_2 = \sqrt{n_1}. \quad (6)$$

Lze snadno ověřit, že se skutečně jedná o maximum, a s dosazením této hodnoty pro optimální propustnost systému vrstva-deska dostáváme

$$I_{\max} = \frac{8n_1\sqrt{n_1}}{(n_1 + 1)^3}I_0. \quad (7)$$

Pro výše zvolené sklo to znamená optimální index lomu vrstvy přibližně $n_2 = 1.22$ a nejlepší dosažitelnou propustnost asi $0.94I_0$, tedy o necelá dvě procenta vyšší, než bez vrstvy.



Obr. 2: Jednovrstvá antireflexní úprava. Pro jednoduchost započteme pouze primární násobné odrazy v antireflexní vrstvě.