

Radiosidade

# Modelos Locais de Iluminação

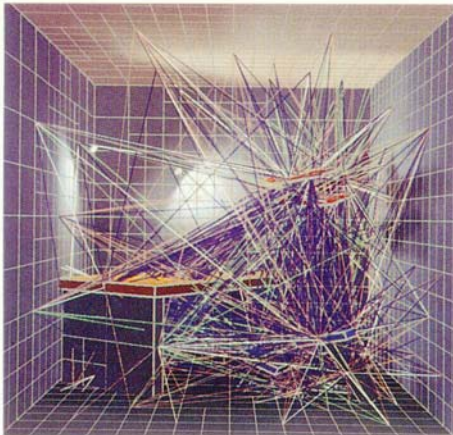
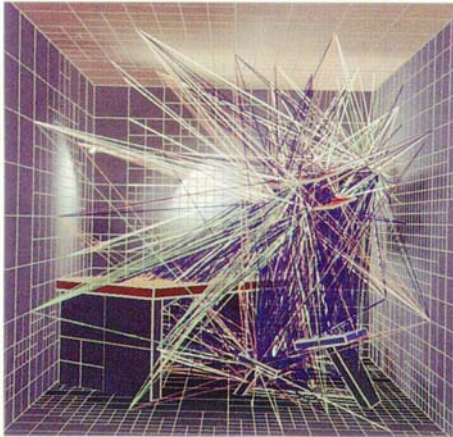
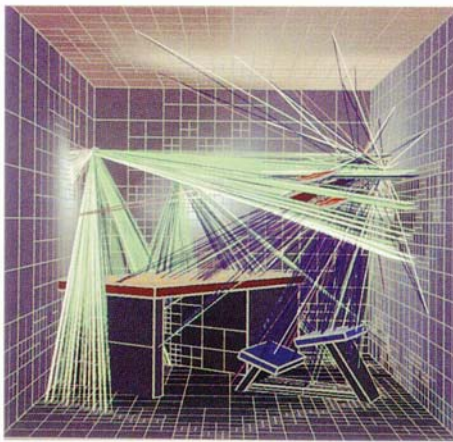
- Somente a luz direta ou a primeira reflexão numa superfície são consideradas (modelos de primeira ordem).
  - Modelo de Phong.
    - Completamente empírico.
  - Modelo de Cook e Torrance.
    - Esquema híbrido que usa um modelo físico baseado na rugosidade das superfícies para calcular a intensidade da reflexão e um modelo de ondas para certos efeitos de cor.
  - Modelo de Cabral.
    - Baseado completamente numa simulação física da rugosidade de superfícies.
  - Modelo de Kajiya.
    - Completamente baseado na teoria de ondas (*the rendering equation*).

# Modelos Globais de Iluminação

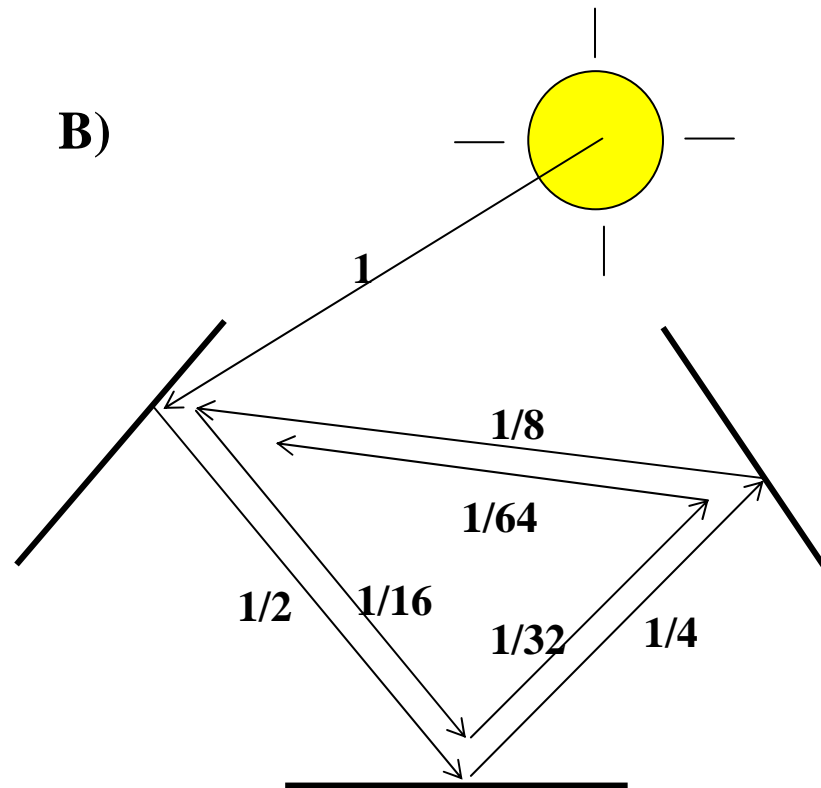
- Traçado de raios  
– Usa um aspecto particular da interação luz-objeto: reflexão especular.
- Radiosidade.
  - Favorece a interação de superfícies difusas em detrimento da reflexão especular.
  - Baseado na teoria de transmissão de calor (Engenharia Mecânica).

# Problemas com o Ray-tracing

A)



B)

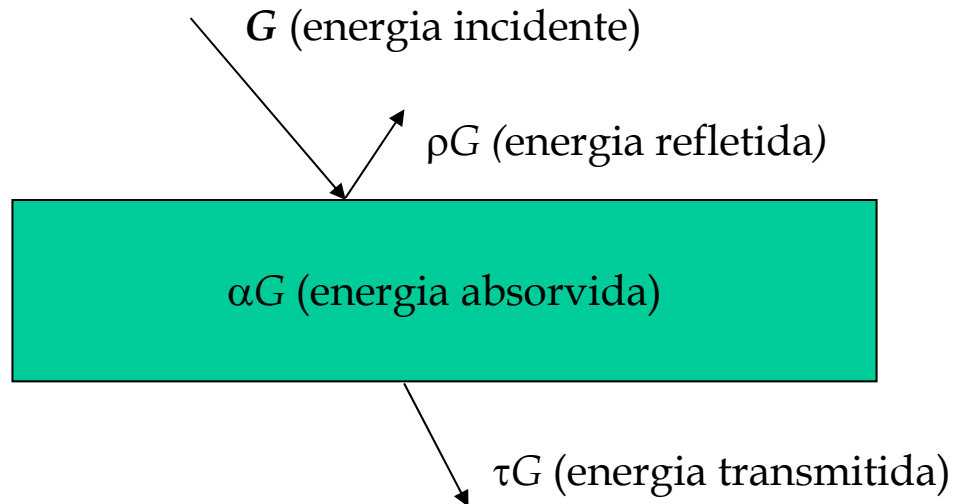


# Definições e Propriedades

- Considere-se um raio ou um feixe de energia incidente num corpo:
  - $\alpha \equiv$  fração de energia incidente absorvida:  
**absorção.**
  - $\rho \equiv$  fração de energia incidente refletida:  
**reflectância.**
  - $\tau \equiv$  fração de energia incidente transmitida:  
**transmissão.**

# Balanço de Energia

- $G = \alpha G + \rho G + \tau G \Rightarrow 1 = \alpha + \rho + \tau.$



# Materiais

- Para maioria dos sólidos em engenharia  $\tau = 0$ .
- Para líquidos a mesma suposição pode ser feita (mas depende da espessura).
- Para gases a reflexão é muito pequena e considera-se  $\rho = 0$ .

# Modelos de Reflexão

- A reflexão da energia radiante por uma superfície é descrita em termos de dois modelos ideais: refletores **difusos** e **especulares**.
- **Rugosidade** da superfície tem uma grande influência sobre as propriedades térmicas dos materiais.



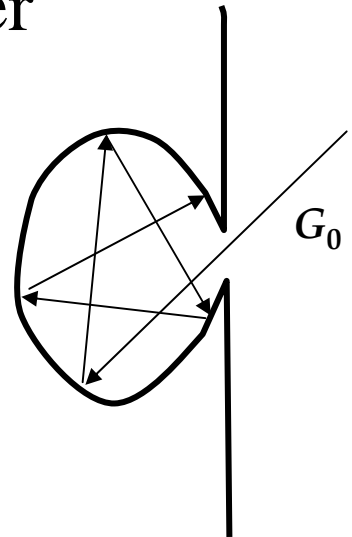
# Comportamento em função da rugosidade.

- Se os elementos de rugosidade da superfície são muito pequenos comparados ao comprimento de onda da radiação a superfície é especular.
- Se os elementos de rugosidade da superfície são muito grandes comparados ao comprimento de onda da radiação a superfície é difusa.

# Corpos Negros

- A superfície ideal para o estudo da radiação térmica é o **corpo negro**.
  - absorve toda a energia incidente em todos os comprimentos de onda (reflectância = 0).
- Corpo negro é uma idealização que pode ser imaginado como uma cavidade numa superfície com  $0 < \alpha < 1$  (buraco de fechadura).

$$G_n = (1 - \alpha)^n G_0.$$



# Emissividade

- A energia total emitida por um corpo por unidade de área por unidade de tempo é chamada de **irradiância** (potência emissiva).
- Toda superfície não negra terá uma irradiância  $E$  menor do que a de um corpo negro à mesma temperatura.

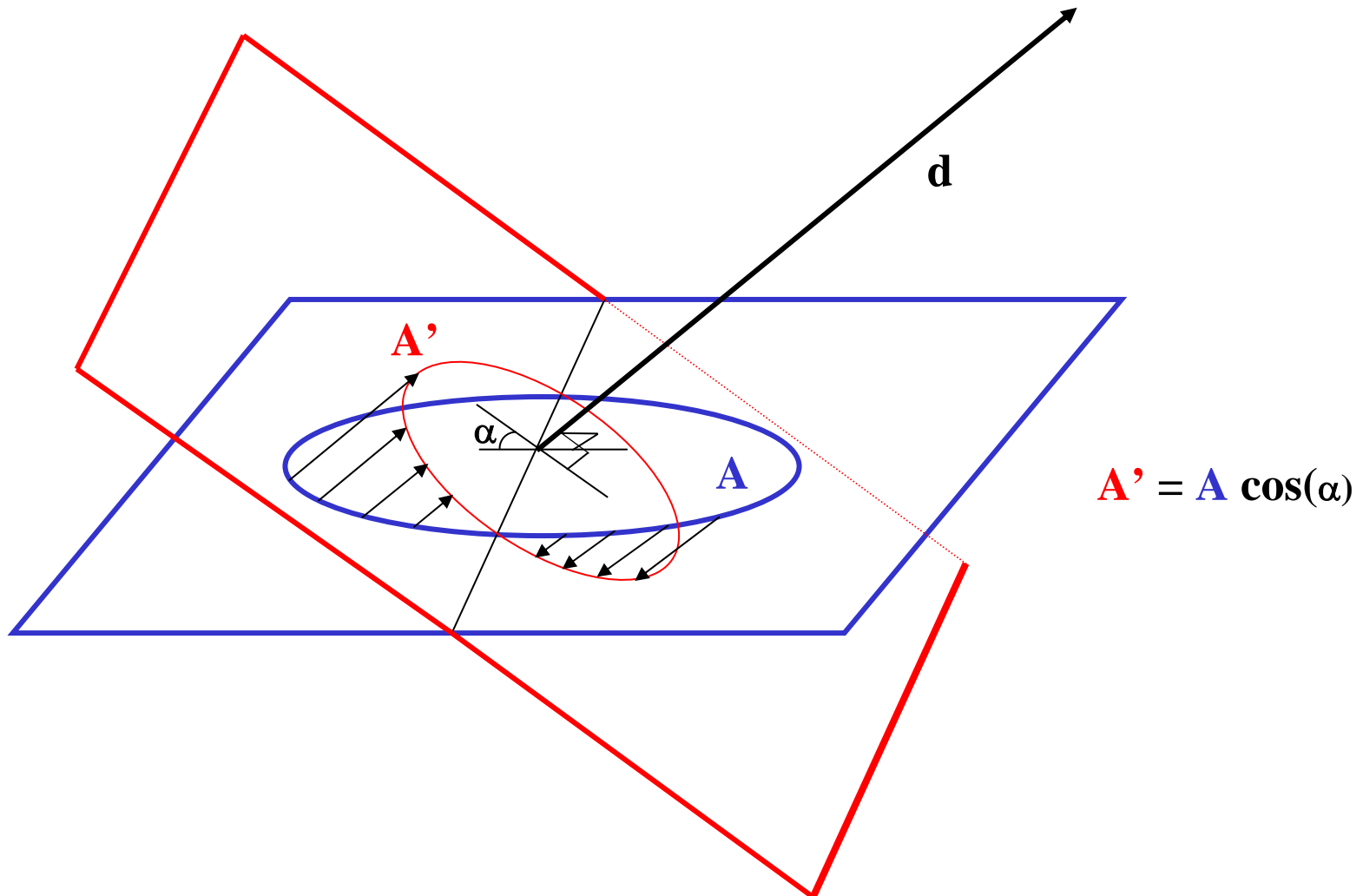
$$\varepsilon = E/E_b \text{ (emissividade).}$$

# Emissividade x Temperatura

- Para condutores, emissividades altas correspondem a altas temperaturas.
- O mesmo não é válido para **não** condutores.
- Pela lei de Kirchhoff,  $\alpha = \varepsilon$ .

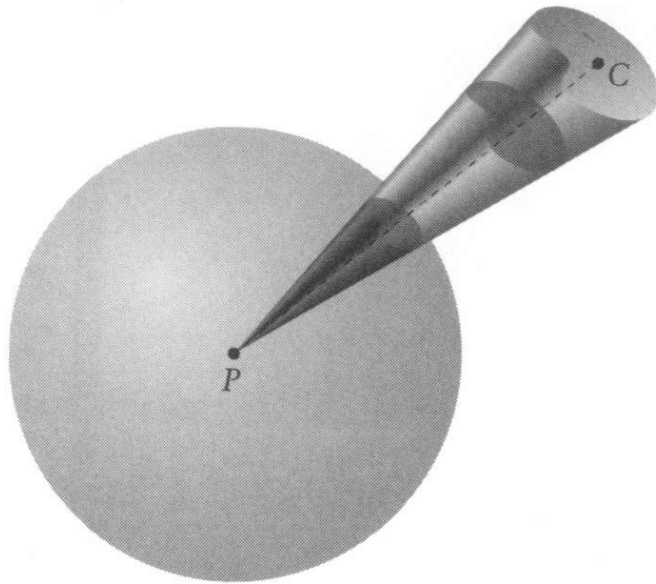
# Área Aparente

(Vista de uma dada direção  $\mathbf{d}$ )

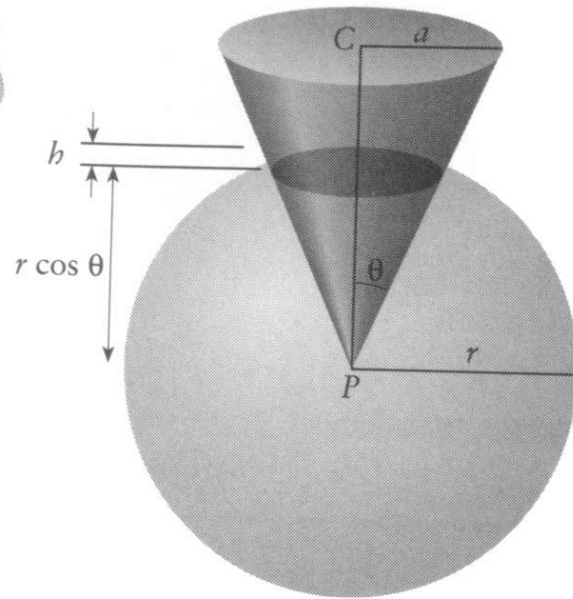


# Ângulo Sólido

É a área determinada pela interseção de um cone com a esfera unitária.

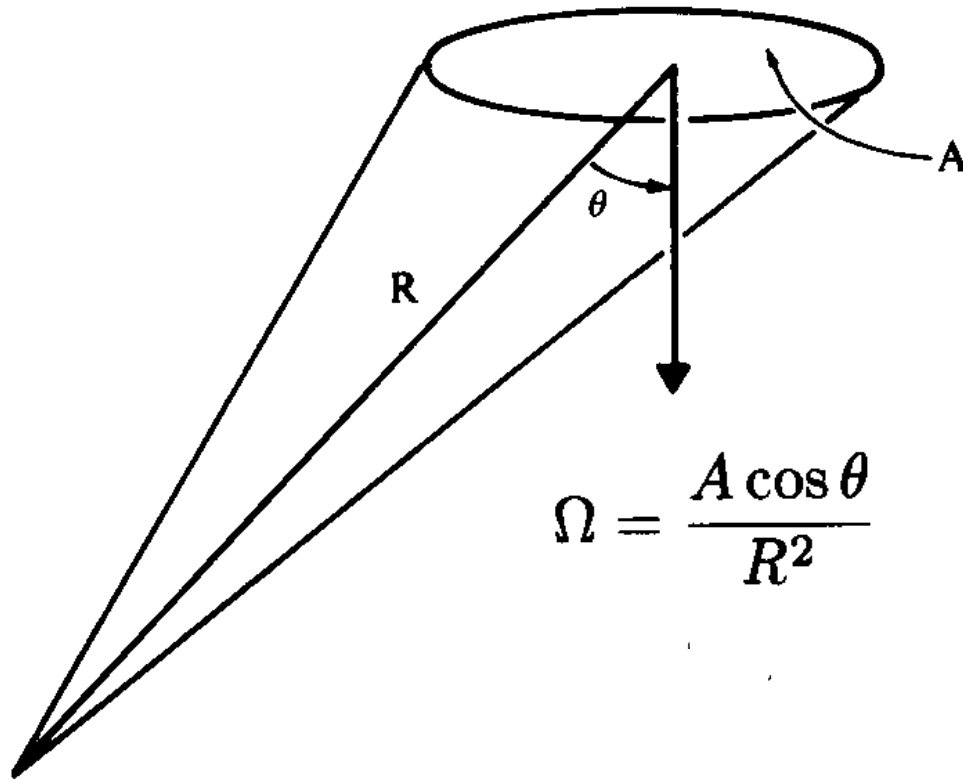


(a)



(b)

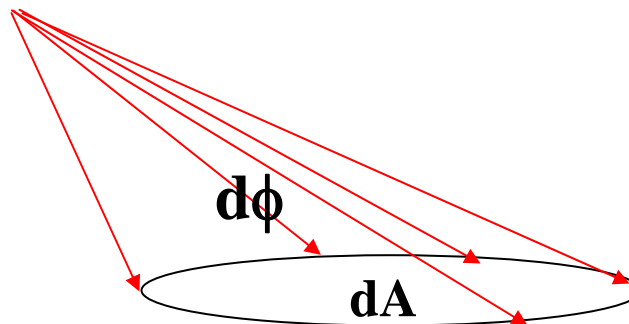
# Ângulos Sólidos Elementares



# Grandezas Radiométricas

Radiant term	Symbol	Definition	Unit
Energy	$Q$	—	$J$
Energy density	$w$	$dQ/dV$	$J/m^3$
Power (flux)	$\Phi$	$dQ/dt$	$W$
Flux area density	$u$	$d\Phi/dA$	$W/m^2$
Intensity	$I$	$d\Phi/d\vec{\omega}$	$W/sr$
Exitance (radiosity)	$M$	$d\Phi/dA$	$W/m^2$
Irradiance	$E$	$d\Phi/dA$	$W/m^2$
Radiance	$L$	$d^2\Phi/(dA d\vec{\omega} \cos \theta)$ $= dI/dA^\Phi$ $= dE/d\vec{\omega}^\Phi$	$W/(m^2 \cdot sr)$

**Irradiância:**

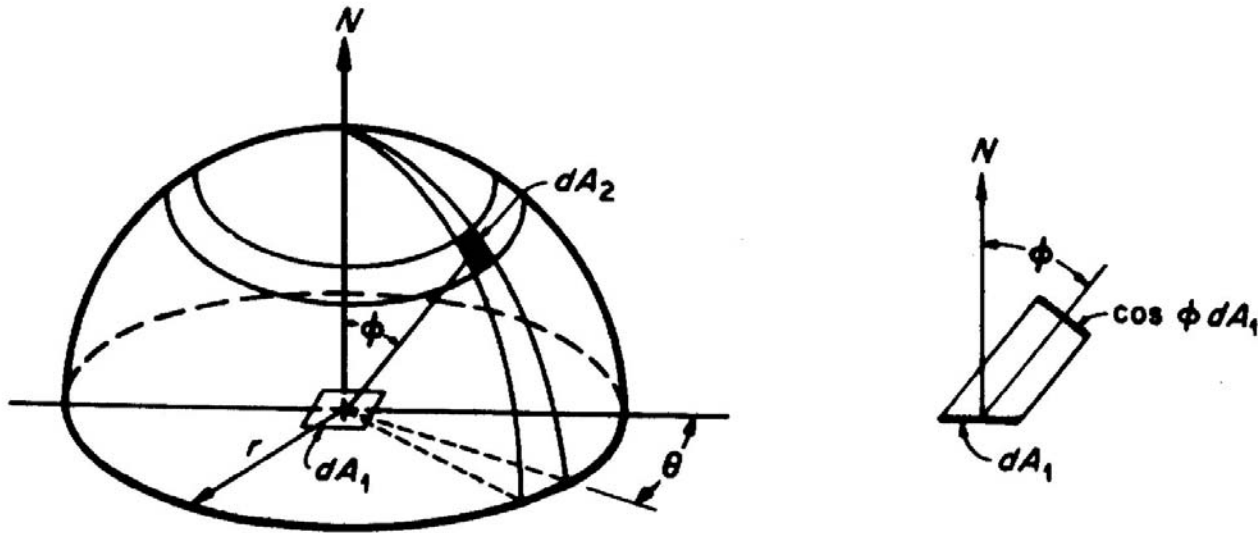




# Energia Total Irradiada

- A energia total irradiada por um elemento de superfície  $dA_1$  é interceptada por um hemisfério imaginário centrado no elemento emissor.
- Seja  $q_{1-2}$  a energia que sai do emissor e atinge o sensor e  $I$  a radiância do emissor
- Então:  $dq_{1-2} = I \cos(\phi) dA_1 d\omega$ 
  - O ângulo sólido unitário  $\omega$  é definido por:  
$$d\omega = dA_2/r^2.$$

# Irradiância



- Integrando sobre todo o hemisfério:

$$dA_2 = r d\phi (r \sin(\phi) d\theta). \text{ Logo,}$$

$$d\omega = \frac{rd\phi(r \sin(\phi)d\theta)}{r^2} = \sin(\phi) d\phi d\theta$$

# Irradiância

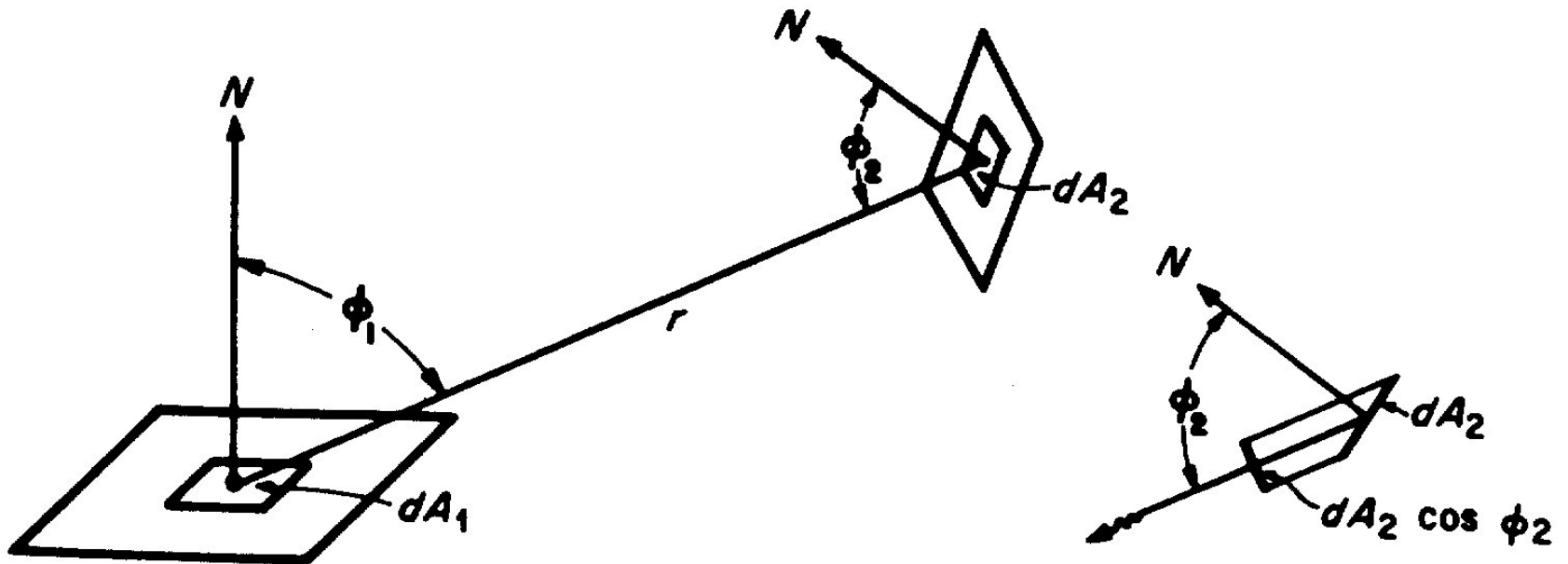
$$q_{1-2} = dA_1 \int_0^{2\pi} \int_0^{\frac{\pi}{2}} I \cos(\phi) \sin(\phi) d\phi d\theta$$

que para um emissor difuso perfeito (corpo negro)  $I=c^{\text{te}}$  resulta em:

$$\frac{q_{1-2}}{dA_1} = E = \pi I$$

- Potência emissiva (irradiância) de um corpo negro é igual a  $\pi$  vezes a intensidade da radiação (radiância).

# Interação entre Dois Elementos de Superfície



# Fator de Forma

- **Fator de Forma** é a parcela de energia que deixa um elemento de superfície e atinge um outro elemento.

$$F_{A_i-A_j} = \frac{\text{energia radiante atingindo } A_j \text{ vindo de } A_i}{\text{energia radiante total deixando } A_i \text{ em todas as direções}}$$

# Troca de Energia

- A energia irradiada por  $dA_1$  que incide em  $dA_2$  é:

$$dq_{1-2} = I \cos(\phi_1) dA_1 d\omega_{1-2}$$

onde  $d\omega_{1-2}$  é a área de  $dA_2$  vista por  $dA_1$ .

$$d\omega_{1-2} = \cos(\phi_2) dA_2 / r^2$$

- A energia total irradiada por  $dA_1$  é:  $dq = I \pi dA_1$
- Assim, a troca de energia entre dois elementos infinitesimais é dependente somente da geometria:

$$F_{dA_1-dA_2} = \frac{dq_{1-2}}{dq} = \frac{\cos(\phi_1) \cos(\phi_2) dA_2}{\pi r^2}$$

# Fator de Forma

- Supondo que um emissor infinitesimal transmite energia para uma superfície finita:

$$F_{dA_1-A_2} = \frac{\int_{A_2} I_1 \cos(\phi_1) dA_1 \cos(\phi_2) dA_2 / r^2}{\pi I_1 dA_1}$$

- Como  $I_1$  e  $dA_1$  são independentes de  $dA_2$

$$F_{dA_1-A_2} = \int_{A_2} \frac{\cos(\phi_1) \cos(\phi_2)}{\pi r^2} dA_2$$

# Fator de Forma

- No caso da troca de energia entre duas superfícies Lambertianas finitas:

$$F_{A_1-A_2} = \frac{\int_{A_1} \int_{A_2} I_1 \cos(\phi_1) dA_1 \cos(\phi_2) dA_2 / r^2}{\int_{A_1} \pi I_1 dA_1}$$

$$F_{A_1-A_2} = \frac{1}{\pi A_1} \int_{A_2} \int_{A_1} \frac{\cos(\phi_1) \cos(\phi_2)}{r^2} dA_1 dA_2$$



# Teorema da Reciprocidade

- Soma dos fatores de forma num ambiente fechado é 1.

$$\sum_{j=1}^n F_{A_i-A_j} = 1.0$$

- Teorema da reciprocidade ( $A_1 F_{1-2} = A_2 F_{2-1}$ ).

$$A_1 F_{1-2} = \int_{A_2} \int_{A_1} \frac{\cos(\phi_1) \cos(\phi_2)}{\pi r^2} dA_1 dA_2$$

# Propriedades de Subdivisão

- Natureza aditiva (quando o receptor é dividido):

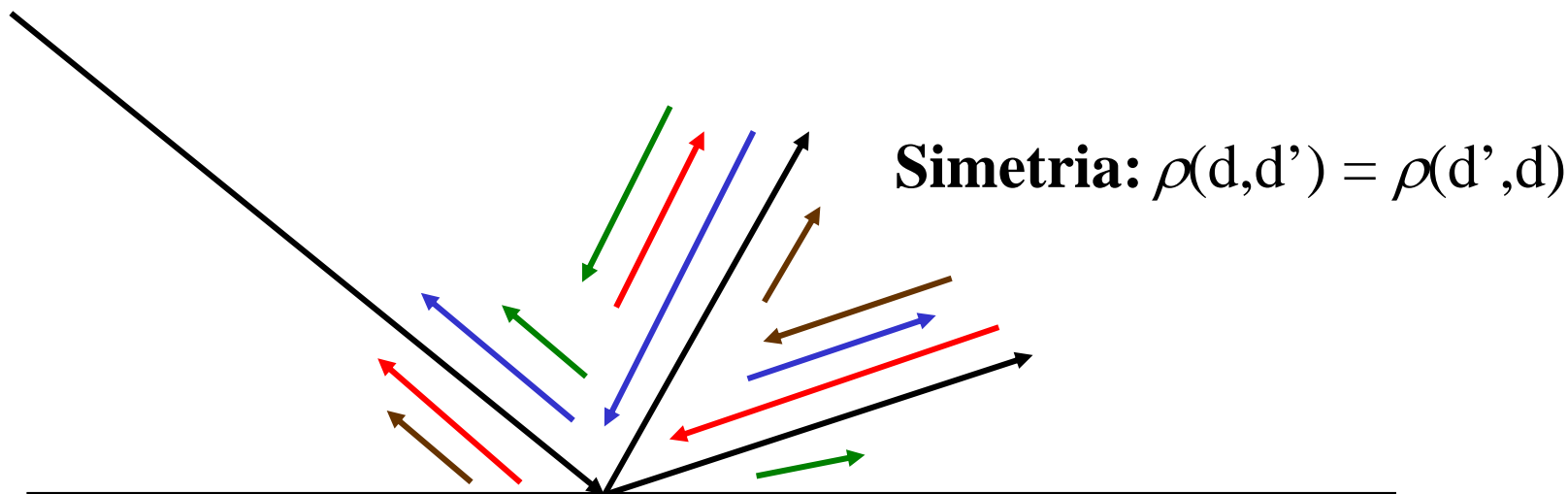
$$F_{dA_1-A_2} = \int_{A_2} (F_{dA_1-dA_2}) dA_2$$

- Subdivisão do emissor.

$$F_{A_1-A_2} = \frac{1}{A_1} \int_{A_1} (F_{dA_1-A_2}) dA_1$$

# Reflectância Bi-direcional BRDF

$$\rho(\lambda, \theta_r, \phi_r, \theta_i, \phi_i) = \frac{\text{Radiância que sai em uma direção}}{\text{Irradiância que chega de outra direção}}$$
$$= \frac{I_{\lambda,r}(\lambda, \theta_r, \phi_r, \theta_i, \phi_i)}{I_{\lambda,i}(\lambda, \theta_i, \phi_i) \cos(\theta_i) d\omega_i}$$

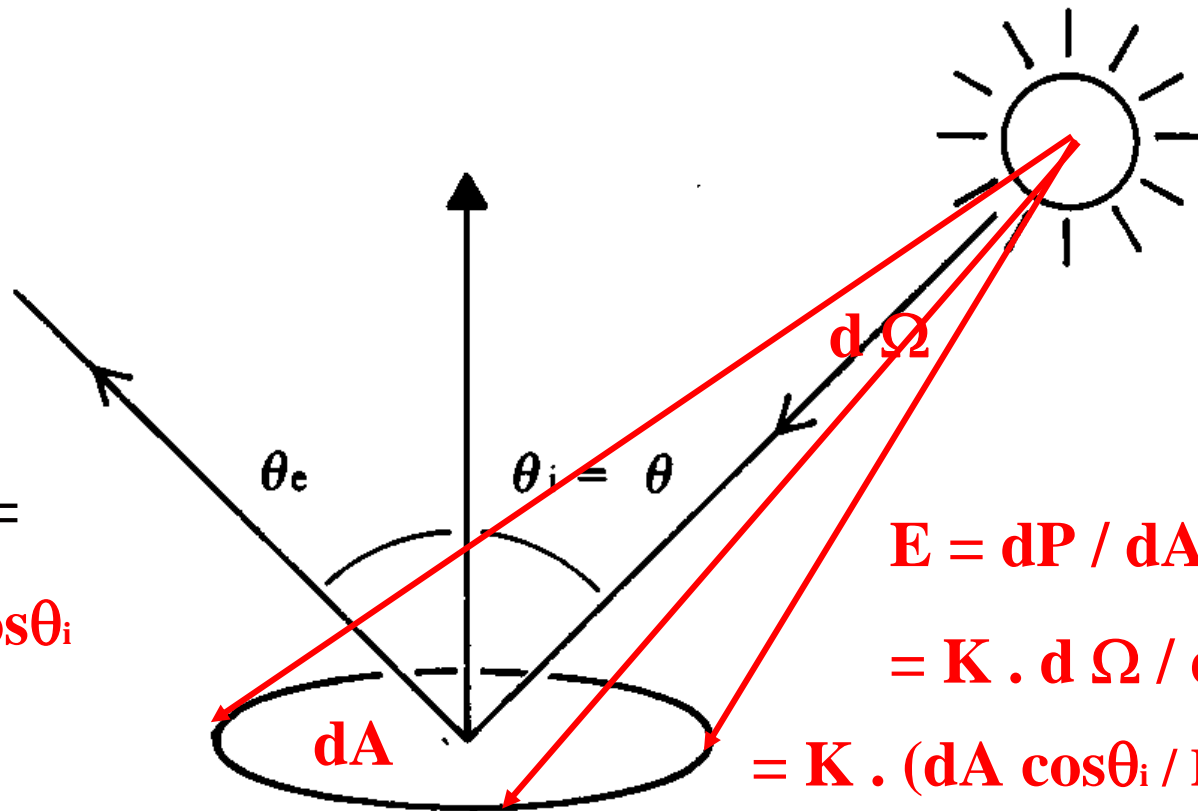


# Superfícies Lambertianas

Reflexão é idêntica em todas as direções

BRDF:  $\rho(d, d') = \text{constante} = 1/\pi$

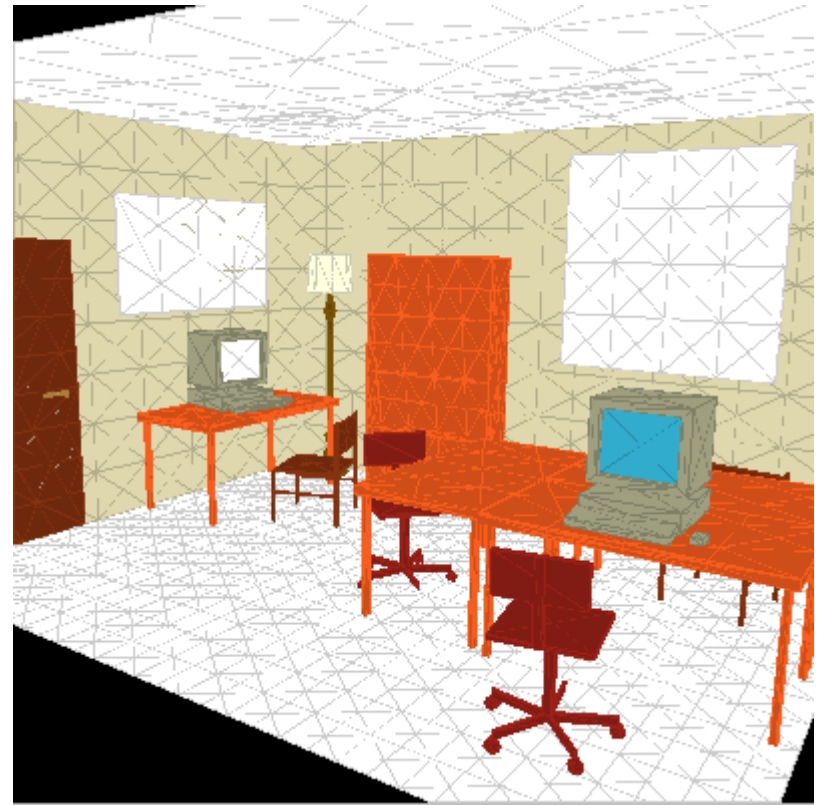
$$\mathbf{L} = (1/\pi) \cdot \mathbf{E} = \\ = (1/\pi) \cdot \mathbf{C} \cdot \cos\theta_i$$



$$\begin{aligned} \mathbf{E} &= d\mathbf{P} / d\mathbf{A} = \\ &= \mathbf{K} \cdot d\Omega / d\mathbf{A} = \\ &= \mathbf{K} \cdot (d\mathbf{A} \cos\theta_i / R^2) / d\mathbf{A} = \\ &= (\mathbf{K} / R^2) \cos\theta_i = \mathbf{C} \cdot \cos\theta_i \end{aligned}$$

# Radiosidade Clássica

- Todas as superfícies são opacas.
- Todas as superfícies são refletores difusos perfeitos ( $\rho = c^{te}$ ).
- Superfícies são discretizadas em retalhos pequenos (*patches*).
- Radiosidade constante nos retalhos.
- Irradiância constante nos retalhos.



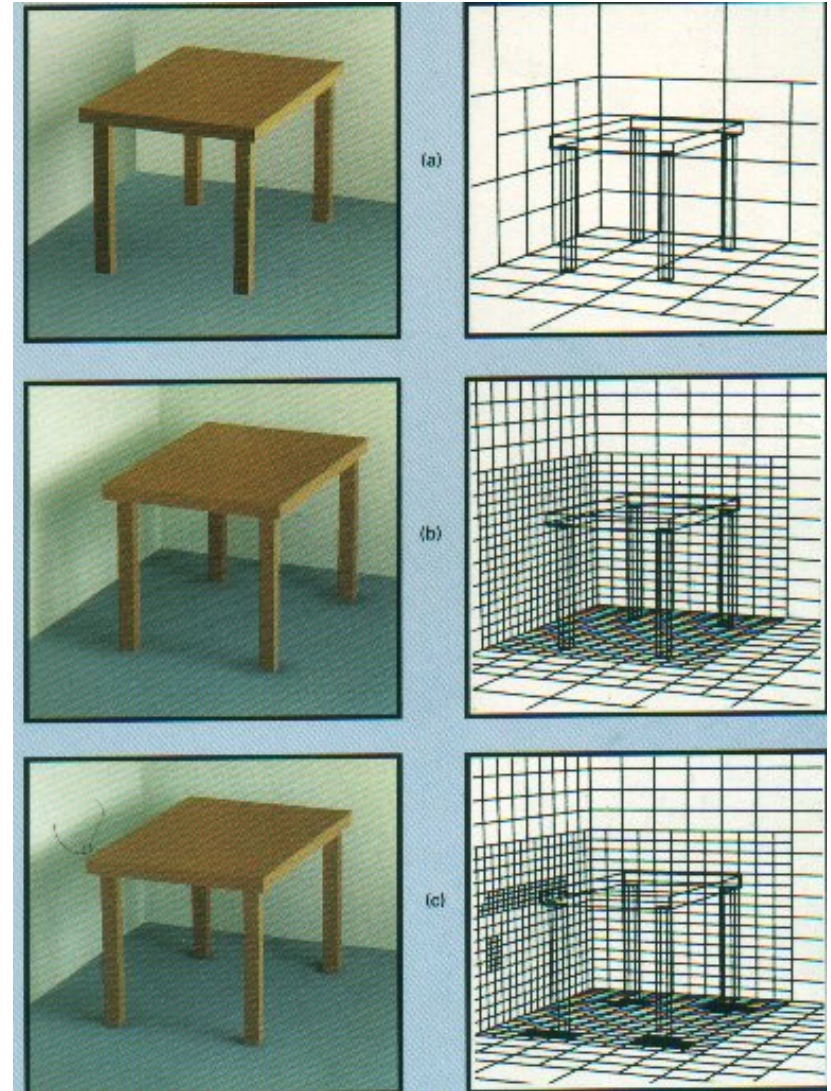
# Conceito

- Método de relaxação.
  - Trata a iluminação global como um sistema linear.
  - Requer BRDF constante (superfícies difusas).
  - Resolve equação de iluminação como um problema matricial.
- Processo
  - Subdivide em retalhos.
  - Calcula fatores de forma.
  - Resolve radiosidade.
  - Exibe retalhos.



# Hemicubo para Computar Fatores de Forma

- a) 145 retalhos
- b) 1021 retalhos
- c) refinamento de b) por subdivisão adaptativa com 1036 sub-retalhos



# Sistema Linear

$$B_i A_i = E_i A_i + \rho_i \sum_{j=1}^n F_{ji} B_j A_j$$

$$A_i F_{ij} = A_j F_{ji}$$

$$B_i = E_i + \rho_i \sum_{j=1}^n F_{ij} B_j$$

$$\begin{bmatrix} 1 - \rho_1 F_{11} & -\rho_1 F_{12} & \cdots & -\rho_1 F_{1n} \\ -\rho_2 F_{21} & 1 - \rho_2 F_{22} & \cdots & -\rho_2 F_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ -\rho_n F_{n1} & -\rho_n F_{n2} & \cdots & 1 - \rho_n F_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} B_1 \\ B_2 \\ \vdots \\ B_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} E_1 \\ E_2 \\ \vdots \\ E_n \end{bmatrix}$$



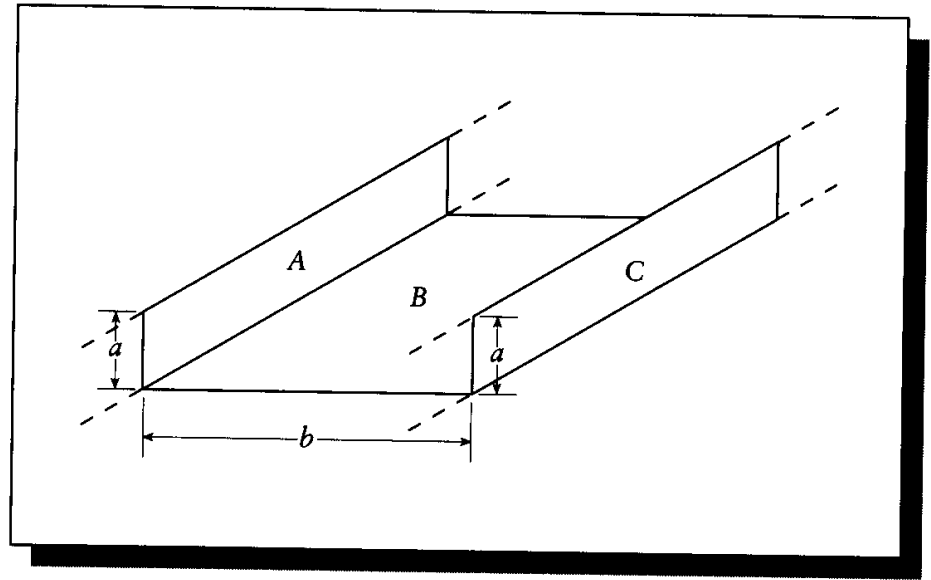
# Um Exemplo

Fatores de Forma:  $g = b/a$

$$F_{A,B} = \frac{1}{2} \left( 1 + g - \sqrt{1 + g^2} \right)$$

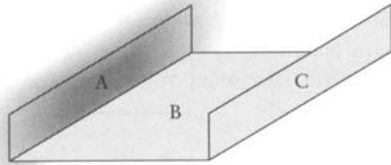
$$F_{A,C} = \sqrt{1 + g^2} - g$$

$$F_{B,C} = \frac{1}{2} \left( 1 + \frac{1}{g} - \sqrt{1 + \left( \frac{1}{g} \right)^2} \right)$$



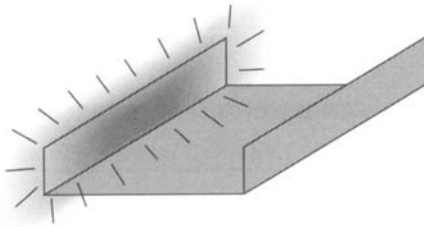
$$K = \begin{bmatrix} 1 & -\rho_A F_{A,B} & -\rho_A F_{A,C} \\ -\rho_B F_{B,A} & 1 & -\rho_B F_{B,C} \\ -\rho_C F_{C,A} & -\rho_C F_{C,B} & 1 \end{bmatrix}$$

# Prateleira Infinita



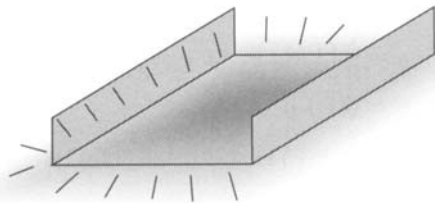
(a)

**Só A emite e não reflete.**



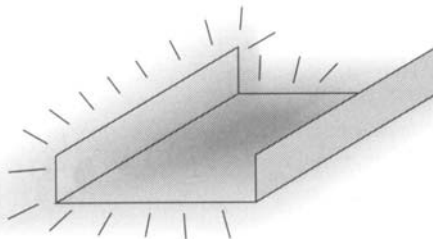
(b)

**A emite e reflete.**



(c)

**Só B emite e não reflete.**

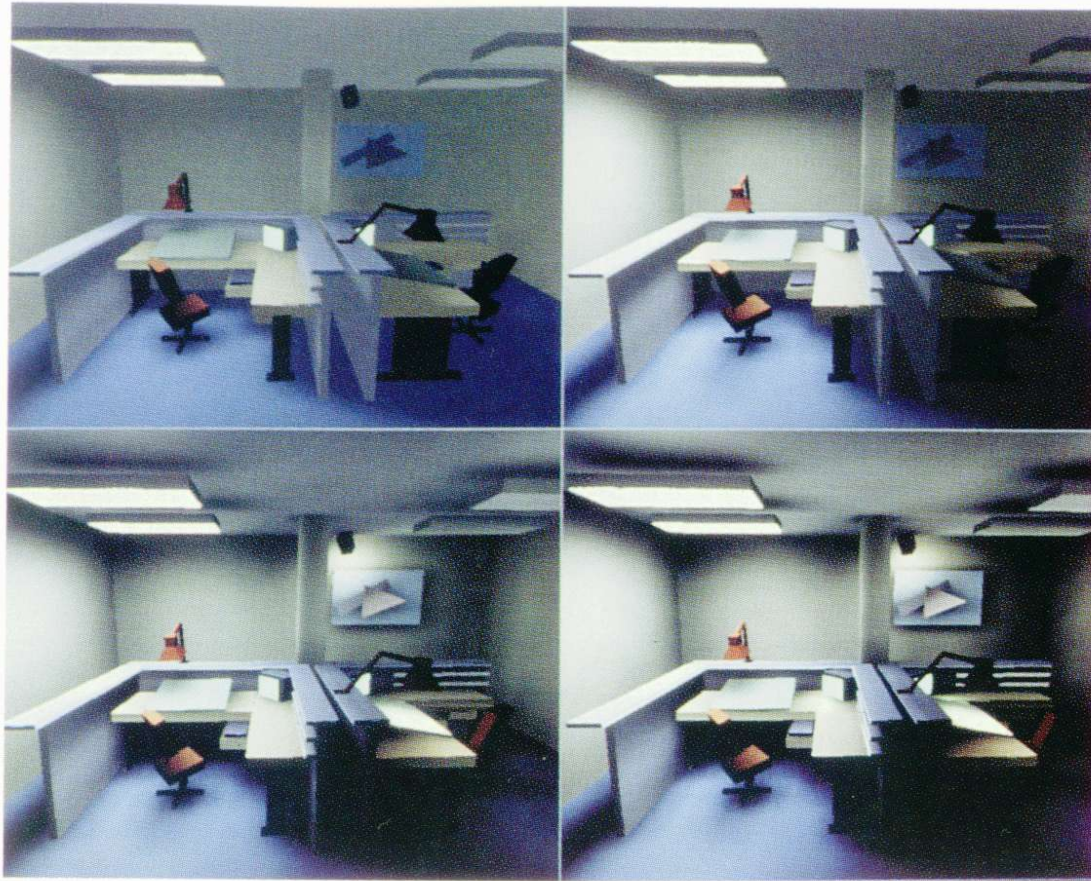


(d)

**A e B emitem e refletem.**

Reflectivity	Emissivity	Radiosity
$\begin{bmatrix} \rho_A \\ \rho_B \\ \rho_C \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} E_A \\ E_B \\ E_C \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} B_A \\ B_B \\ B_C \end{bmatrix}$
$\begin{bmatrix} 0 \\ 1/2 \\ 1/3 \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 0.11660 \\ 0.10354 \end{bmatrix}$
$\begin{bmatrix} 1/10 \\ 1/2 \\ 1/3 \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} 1.00709 \\ 0.11743 \\ 0.10428 \end{bmatrix}$
$\begin{bmatrix} 1/2 \\ 0 \\ 1/2 \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} 0.21133 \\ 1 \\ 0.21133 \end{bmatrix}$
$\begin{bmatrix} 1/10 \\ 1/10 \\ 1/2 \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} 1.04647 \\ 0.02906 \\ 0.32853 \end{bmatrix}$

# Um Exemplo Real



- Refinamento progressivo depois de 1, 2, 24 e 100 passos.
- 500 retalhos, 7000 sub-retalhos.
- Radiosidade ambiente estimada foi adicionada.