

Errata Corrige

- pag.6 - Footnote [v]

... Auger stessa e, da questi, identificare l'atomo colpito.

Alternando l'azione erosiva di un fascio di ioni con l'analisi Auger del campione è possibile ricavare la composizione del materiale in funzione della distanza dalla superficie.

Nella tecnica SIMS il fascio incidente è costituito, invece, da ioni o atomi neutri con energia maggiore di 1 keV . Gli atomi espulsi dalla superficie a seguito degli urti subiti vengono poi analizzati con uno spettrometro di massa.

- pag.11 - eq.1.1 [v]

$$T_{max} = \frac{4 M_P M_B}{(M_P + M_B)^2} E_{in}$$

- pag.14 [v]
plasma - > plasmone

- pag.14 [v]
vero e proprio - > diretto

- pag.15 [v]
-Sputtering indotto da eccitazione di plasmone: i fotoni incidenti eccitano i plasmoni del bersaglio che, a loro volta,...

- pag.15 [v]
 μ - > u

- pag.17 - Tabella [v]
plasma - > plasmone

- pag.18 [v]
[14] - > [15]

- pag.23 [v]
Bouguer – > Bouger

- pag.27 [v]
liquido dielettrico – > dielettrico liquido

- pag.30 - eq.2.6 [v]

$$c(T) \rho S dx dT = S dt((J_{sx} - J_{dx}) + S(x, t) dx)$$

- pag.39 -eq.2.21 [v]

$$\rho H_{lat} S dx = S dt \left(K_{sol} \frac{\partial T}{\partial x} \Big|_{x^+} - K_{liq} \frac{\partial T}{\partial x} \Big|_{x^-} \right)$$

- pag.39 -eq.2.22 [v]

$$\rho H_{lat} v_{int} = K_{sol} \frac{\partial T}{\partial x} \Big|_{x^+} - K_{liq} \frac{\partial T}{\partial x} \Big|_{x^-}$$

- pag.39 -eq.2.24 [v]

$$\rho H_{lat}(T_s) v_{int} = K_{sol} \frac{\partial T}{\partial x} \Big|_{x^+} - K_{liq} \frac{\partial T}{\partial x} \Big|_{x^-}$$

- pag.40 - eq.2.25 [v]

$$\rho H_{vap}(T) v_e = K_{liq} \frac{\partial T}{\partial x} \Big|_{x^+}$$

- pag.47 -eq.2.39 [v]
 $\sigma - > \sigma_S$

- pag.47 [v]
liquidi dielettrici – > dielettrici liquidi

- pag.75 - eq.3.77 [v]

$$(P_1 - P_2) = \rho_1 u_1 (u_2 - u_1)$$

- pag.78 - eq.3.85-3.86 [v]

Nel caso in cui uno degli invarianti di Riemann, S_R , per le equazioni della fluidodinamica:

$$S_R = \int_{P_1}^P \frac{dP}{\rho(P) a(P)} \pm u$$

sia costante su tutta la regione del gas interessata dal flusso, allora si può dimostrare [26] che vale:

$$du = a \frac{d\rho}{\rho}.$$

- pag.81 - eq.3.102 [v]

$$A = \sqrt{\rho_2 P_2} \varphi\left(\frac{P_{c.d.}}{P_2}\right)$$

- pag.83 - eq.3.108 [v]

$$\rho^{right} = \frac{(\gamma + 1) P_{c.d.} + (\gamma - 1) P_1}{(\gamma - 1) P_{c.d.} + (\gamma + 1) P_1} \rho_1$$

- pag.85 - eq.3.111 [v]

$$\langle v_x \rangle = \frac{\int_0^\infty \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} v_x f_M^+ dv_x dv_y dv_z}{\int_0^\infty \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} f_M^+ dv_x dv_y dv_z} = \sqrt{\frac{2 K T_S}{\pi m}}$$

- pag.90 [v]

$$K_n = \frac{\lambda}{x_0}$$

con λ cammino libero medio in prossimità della superficie e $x_0 = v_0 \tau_e$.

- pag.91 - eq.3.114 [v]

$$f_K^\pm = \text{cost} e^{-\frac{1}{K T_K} \left\{ \frac{1}{2} m [(v_x - u_K)^2 + v_y^2 + v_z^2] + E_i \right\}}$$

- pag.92 [v]

...nell'equazione di Enskog) nel caso $M = 1$ si trova che [29]:...

- pag.122 [v]

$$\begin{cases} \rho_{m,n_{max}}^{dx} = 0 \\ u_{m,n_{max}}^{dx} = 0 \end{cases} \quad \forall m$$

- pag.125 - Tavola 5.1 [v]
Coefficiente di assorbimento $5.0 \cdot 10^5/cm$

- pag. []

Legenda

- []
Errore riscontrato ma non corretto
- [c]
Errorre corretto nel file.tex ma non stampato
- [v]
Errore corretto e stampato