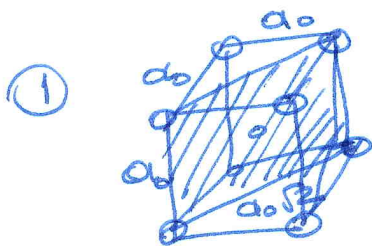


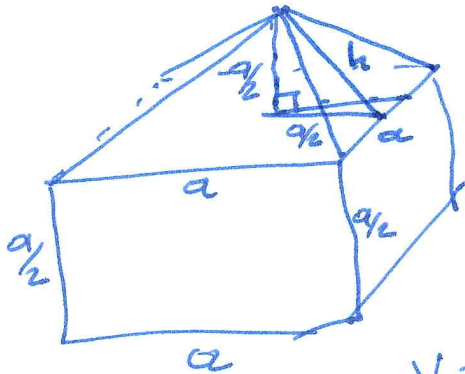
ΛΥΣΕΙΣ ΘΕΜΑΤΩΝ ΠΡΟΟΔΟΥ (12/5/2007)



$$n = \frac{8 \cdot \frac{1}{8} + 1}{a_0^3} = \frac{2}{a_0^3}$$

$$n_s = \frac{4 \cdot \frac{1}{4} + 1}{a_0 a_0 \sqrt{2}} = \frac{2}{\sqrt{2} a_0^2} = \frac{\sqrt{2}}{a_0^2}$$

②



$$A = 4a \frac{a}{2} + 4 \frac{1}{2} a h$$

$$h = \sqrt{\frac{a^2}{2} + \frac{a^2}{2}} = \frac{a\sqrt{2}}{2}$$

$$\Rightarrow A = (2 + \sqrt{2}) a^2$$

$$V = a^2 \cdot \frac{a}{2} + \frac{1}{3} a^2 \frac{a}{2} = \frac{4}{3} \frac{a^3}{2} = \frac{2a^3}{3}$$

③ $N_{surf} = n_s A = (2 + \sqrt{2}) \sqrt{2} \left(\frac{a}{a_0}\right)^2$

$$N_{tot} = n V = \frac{2}{a_0^3} \frac{2a^3}{3} = \frac{4}{3} \left(\frac{a}{a_0}\right)^3$$

$$N_{bulk} = N_{tot} - N_{surf} = \frac{4}{3} \left(\frac{a}{a_0}\right)^3 - (2 + \sqrt{2}) \sqrt{2} \left(\frac{a}{a_0}\right)^2$$

Για $a = 10 \text{ nm}$ $N_{bulk} = 50540$, $N_{surf} = 5860$
(εξαρρογυλονομια στν δευτερα)

Για $a = 1 \text{ μm}$ $N_{bulk} = 5.7 \cdot 10^{10}$ $N_{surf} = 5.9 \cdot 10^7$

Για $a = 100 \text{ nm}$ $N_{bulk} = 55812000$ $N_{surf} = 586000$

Για $a = 20 \text{ Å}$ $N_{bulk} = 217$ $N_{surf} = \del{234}$

Για $a \sim \text{nm}$ παρατηρώ ότι $N_{surf} \sim N_{bulk}$

και ο λόγος $\frac{N_{bulk}}{N_{surf}}$ μικραίνει όσο τικραίνει το a

Ακόμα και για 100 nm ο αριθμός των επιφανειακών ατόμων είναι αμελητέος.

④ $w_{\infty} = N w_{CO}$ όπου $N = \text{αριθμός επιφ. ατόμων} = 5840$
 $w_{CO} = \text{μάζα κορίου} = \frac{\mu\alpha\sigma\alpha \text{ mol}}{N_A} = \frac{28 \text{ gr/mol}}{6.02 \cdot 10^{23} \text{ mol}^{-1}}$

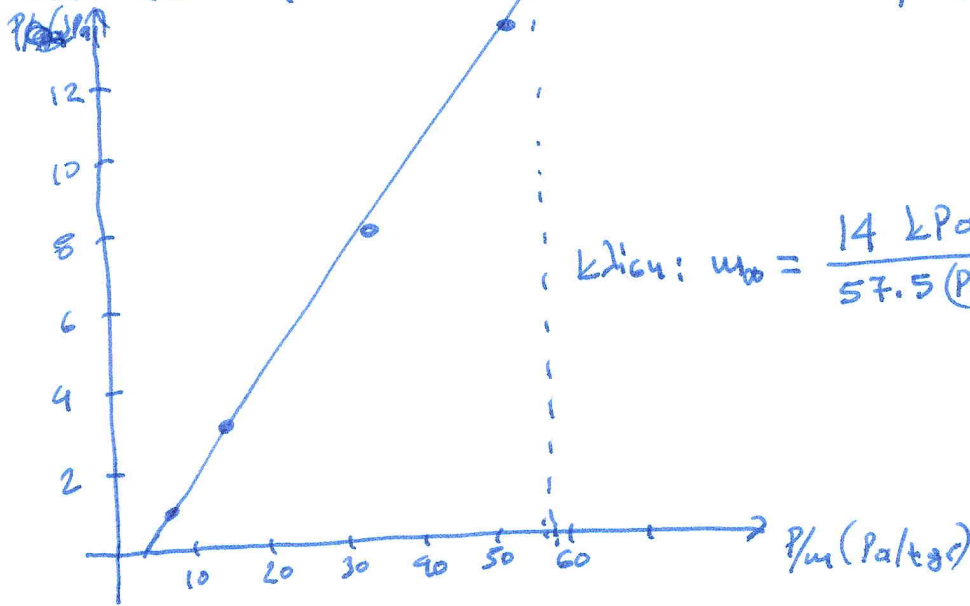
$\Rightarrow w_{\infty} = 270 \text{ gr}$

⑤ Σύμφωνα με τον νόμο του Langmuir, $\theta = \frac{kP}{1+kP}$

ή $\frac{w}{w_{\infty}} = \frac{kP}{1+kP} \Rightarrow P = w_{\infty} \frac{P}{w} + \frac{1}{k}$

| | | | | |
|------------------------|-----|------|----|----|
| $P/w \text{ (Pa/egr)}$ | 7.7 | 15.0 | 35 | 54 |
| $P \text{ (kPa)}$ | 1.0 | 3.0 | 8 | 13 |

από τις τιμές που δίνονται έχω

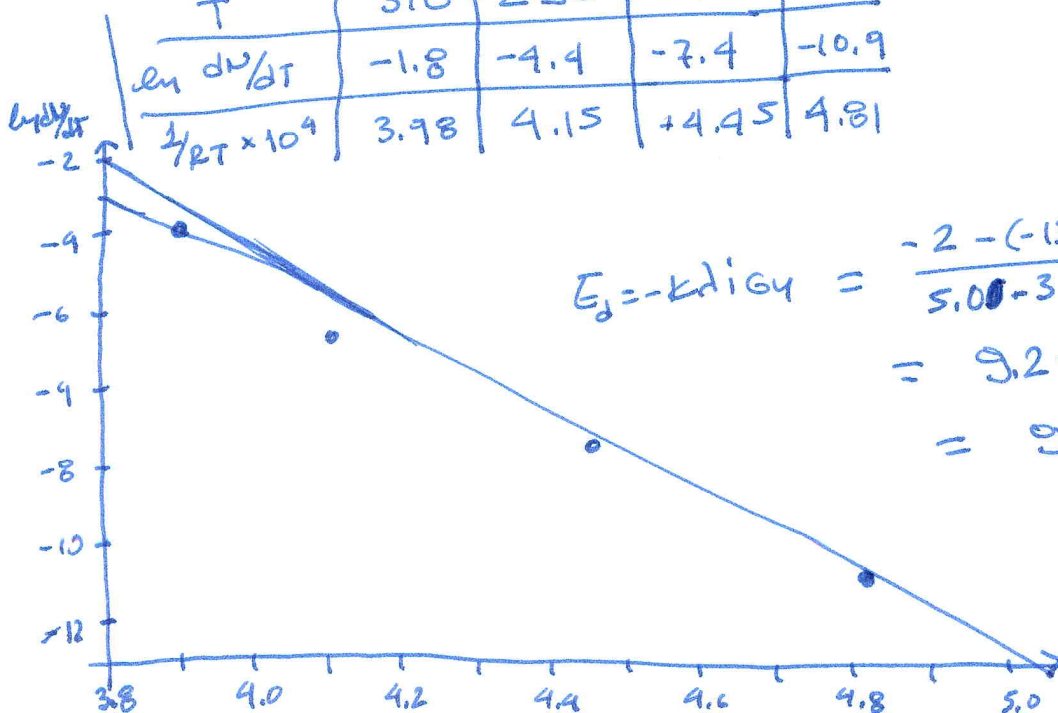


κλίση: $w_{\infty} = \frac{14 \text{ kPa}}{57.5 \text{ (Pa/egr)}} = 244 \text{ egr}$

προκύπτει τιμότερο λόγω κυρίως της κάτω σερπας ατόμων που απο-τηνά στο οξείδιο και δεν είναι διαθέσιμη για προσρόφιση.

⑥ $\frac{dN}{dT} = (A \exp) e^{-E_d/RT} \Rightarrow \ln \frac{dN}{dT} = -\frac{E_d}{RT} + \ln(A \exp)$

| | | | | |
|----------------------------|------|------|------|-------|
| T | 310 | 290 | 270 | 250 |
| $\ln \frac{dN}{dT}$ | -1.8 | -4.4 | -7.4 | -10.9 |
| $\frac{1}{RT} \times 10^4$ | 3.98 | 4.15 | 4.45 | 4.81 |



$E_d = -k \text{dilog} = \frac{-2 - (-13)}{5.00 - 3.8} \cdot 10^4 \text{ J/mol} = 9.2 \cdot 10^4 \text{ J/mol} = 92 \text{ kJ/mol}$

$\frac{1}{RT} (10^4 \text{ (J/mol)})$

(7) Ισχύει $k = k_0 e^{-\Delta H_{AD}/RT}$ και $\frac{\mu}{\mu_0} = \frac{kP}{1+kP}$

$\Rightarrow \ln k = -\frac{\Delta H_{AD}}{RT} + \ln k_0$ και $\ln k = -\ln P + \ln \frac{\mu}{\mu_0 - \mu}$

Συντάξι ζελιμά $\ln P = \frac{\Delta H_{AD}}{RT} + \sigma T \Delta$
 σε άλλη T με ίδια μ : $\ln P' = \frac{\Delta H_{AD}}{RT} + \sigma T' \Delta$ } \Rightarrow

$\ln \frac{P}{P'} = \frac{\Delta H_{AD}}{R} \left(\frac{1}{T} - \frac{1}{T'} \right) \Rightarrow P = P' \exp \left\{ \frac{\Delta H_{AD}}{R} \left(\frac{1}{T} - \frac{1}{T'} \right) \right\}$

Εδώ $\Delta H_{AD} = 400 \text{ kJ/mol}$, $T = 350$, $T' = 300$

$\Rightarrow P = P' \cdot 308$

άρα

| | | | | | |
|-------|-----|-----|------|------|-----|
| P | 308 | 924 | 2460 | 4000 | kPa |
| μ | 130 | 195 | 231 | 240 | μg |

(8) στο (α) αφού δεν έχει ζήποτε προσροφημένο είναι $\theta = 0$ και (1×1)

στο (β) $\left. \begin{aligned} \vec{a}_0^* &= \frac{1}{2} \vec{a}_s^* \\ \vec{b}_0^* &= \frac{1}{2} \vec{b}_s^* \end{aligned} \right\} \Rightarrow G^* = \begin{pmatrix} \frac{1}{2} & 0 \\ 0 & \frac{1}{2} \end{pmatrix} = \frac{1}{2} I \Rightarrow G = (G^*)^{-1T} = 2I = \begin{pmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 2 \end{pmatrix}$

άρα $\vec{a}_0 = 2\vec{a}_s$ και $\vec{b}_0 = 2\vec{b}_s$ συντάξι έχω (2×2) .

αφού έχω $\perp CO$ αντί $2 \times 2 = 4$ κυψελίδες $\theta = 1/4$.

(γ) $\left. \begin{aligned} \vec{a}_0^* &= \frac{1}{2} \vec{a}_s^* \\ \vec{b}_0^* &= \vec{b}_s^* \end{aligned} \right\} \Rightarrow G^* = \begin{pmatrix} \frac{1}{2} & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \Rightarrow G = (G^*)^{-1T} = \frac{1}{\det(G^*)} \begin{pmatrix} G_{22}^* & G_{21}^* \\ G_{12}^* & G_{11}^* \end{pmatrix}$

$\Rightarrow G = \begin{pmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \Rightarrow \vec{a}_0 = 2\vec{a}_s$ και $\vec{b}_0 = 2\vec{b}_s$

συντάξι έχω (2×1)

δεν $\perp CO$ κάθε $2 \times 1 = 2$ κυψελίδες $\Rightarrow \theta = 1/2$.