

# Struktur des Adsorbates

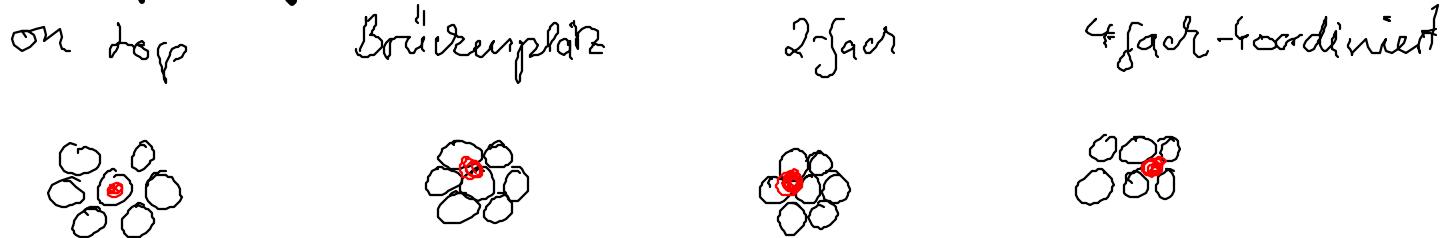
- Bei der Grenzlage zw. Adsorbat und Unterlage
- Bindung zw. Atomen
- ⇒ Unvollständige Deckschicht

Stufe

Gegordnete Adsorption

Ungeordnete Adsorption

## Adsorptionsplätze



## Experimentell

STKE: CO auf Ni(110) Oberfläche (geordnet)  
oder O<sub>2</sub> auf Al(111) Oberfläche (statisch verteilt)

## Struktur von Adsorbaten

$$\begin{aligned}\hat{\alpha}' &= G_{11} \hat{\alpha} + G_{12} \hat{b} \\ \hat{b}' &= G_{21} \hat{\alpha} + G_{22} \hat{b}\end{aligned}\quad G = \begin{pmatrix} G_{11} & G_{12} \\ G_{21} & G_{22} \end{pmatrix} \quad (\hat{\alpha}') = G (\hat{\alpha})$$

d.h.  $G$  = ganze Zahl  $\Rightarrow$  einfache Beziehung  
Bruch  $\Rightarrow$  Zufällig

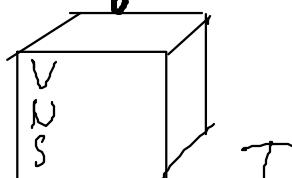
## Thermodynamik der Festkörperoberfläche

Festkörperoberfläche  $10^{15} \text{ cm}^{-2}$  Atome mit  $10^3$  Monolagen

Literatur S. Langford „Physics of Surfaces“

M.-C. Desgranges „Concepts in Surface Physics“

## Thermodynamik eines Festkörpers



Gleichgewicht  
mit  
Umgebung

• innere Energie  $U(S, V, N)$

$$dU = \frac{\partial U}{\partial S} \Big|_{V, N} dS + \frac{\partial U}{\partial V} \Big|_{S, N} dV + \frac{\partial U}{\partial N} \Big|_{S, V} dN$$

$$dU = T dS - PdV + \mu dN \quad \text{fundamentale Relation}$$

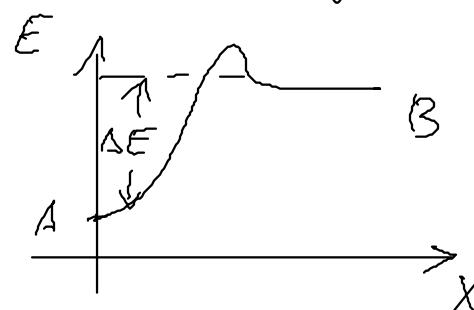
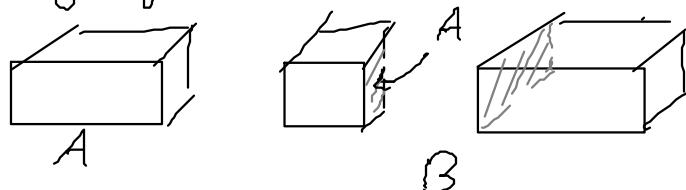
$\Rightarrow T, P, \mu$  definiert

• U extensiv (s. Euler-Gl.)  $U(nS, nV, nN) = nU(S, V, N)$

$$U = TS - PV + \mu N \quad \text{Euler-Gleichung}$$

$$SdT - VdP + Nd\mu = 0 \quad \text{Gibbs-Duhem-Gleichung}$$

• Übergang von A  $\rightarrow$  B



Kristall spalten

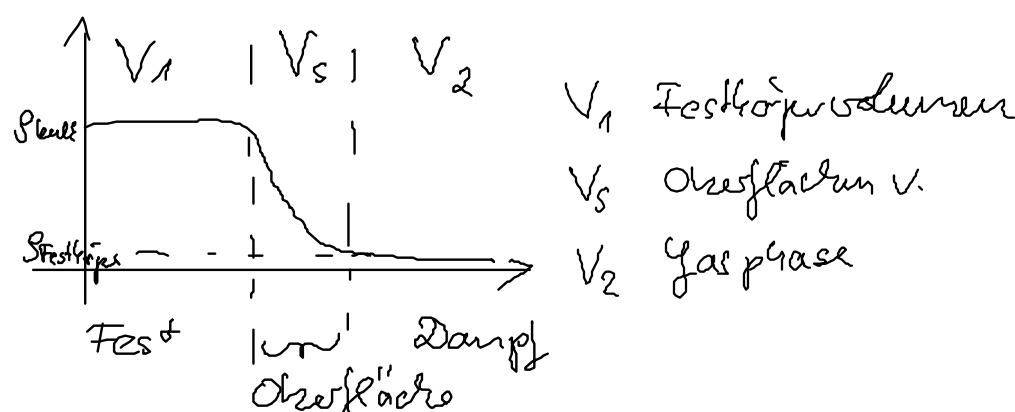
Energie aufwand  $\Delta E \approx A$  (Fläche die gespalten wird)

$$\Delta E = gA$$

• Gibbs-Duhem Gl. extensiv

$$U = TS - PV + \mu N + gA$$

$\uparrow$  Dichte der freien Energie pro  $\text{cm}^{-2}$



gesamte Entropie  $S = S_1 + S_g + S_2$

$$\text{Volumen } V = V_1 + V_s + V_2$$

$$\text{Teilchen } N = N_1 + N_s + N_2$$

$$S_i = s_i V_i \quad i=1,2$$

$$N_i = g_i V_i \quad \text{Dichten: } s_i, g_i$$

$$V_i = V_1, V_s, V_2$$

$$\Rightarrow \Delta S_f = -\Delta S_1 - \Delta S_2$$

$$\Delta V_S = -\Delta V_1 - \Delta V_2$$

$$\Delta N_s = -\Delta N_1 - \Delta N_2$$

$$dU = \frac{\partial U}{\partial S} \Big|_{VNA} dS + \frac{\partial U}{\partial V} \Big|_{NAs} dV + \frac{\partial U}{\partial V} \Big|_{A, S, V} dN + A \sum_{ij} \frac{\partial U}{\partial \varepsilon_{ij}} \Big|_{SVN} d\varepsilon_{ij}$$

$$\alpha = A \sum_{ij} \sigma_{ij} d\varepsilon_{ij}$$

mechanische  
Eigenschaften

Änderung von  $\alpha$

pro Änderung

des zwischenatomaren  
Abstands

- Tensor der Oberflächenspannung  $\sigma_{ij}$

$\hat{=}$  Belastbarkeit der Oberfläche

$$Ad\delta + SdT - VdP + Nds + A \sum_{ij} \sigma_{ij} d\varepsilon_{ij} = 0$$

$$ds = A \sum_{ij} \delta_{ij} \varepsilon_{ij} \quad A \sum_{ij} (\delta \delta_{ij} - \sigma_{ij}) d\varepsilon_{ij}$$

$$S_1 dT - V_1 dP + N_1 d\mu = 0$$

$$S_2 dT - V_2 dP + N_2 d\mu = 0$$

$$Ad\delta + S_S dT - V_S dP + N_S d\mu + A \sum_{ij} (\delta \delta_{ij} - \sigma_{ij}) d\varepsilon_{ij} = 0$$

- System vollauf füllig beschrieben durch 5 Variablen

$$d\delta, dT, dP, d\mu, d\varepsilon$$

$\Rightarrow$  auf 3 Variablen reduzierbar mit

$$dp(dT)$$

$$d\mu(dT)$$

$$Ad\delta + \left( S_S - V_S \frac{S_1 \delta_2 - S_2 \delta_1}{\delta_2 - \delta_1} + N_S \left( \frac{S_1 - S_2}{\delta_2 - \delta_1} \right) \right) dT + A \sum_{ij} (\delta \delta_{ij} - \sigma_{ij}) d\varepsilon_{ij} = 0$$

unabhängig von der Wahl was getrennt wird

- setze  $V_S = N_S = 0$

$$\Rightarrow Ad\delta + S_S dT + A \sum_{ij} (\delta \delta_{ij} - \sigma_{ij}) d\varepsilon_{ij} = 0$$

- Dieser Ausdruck gilt bei

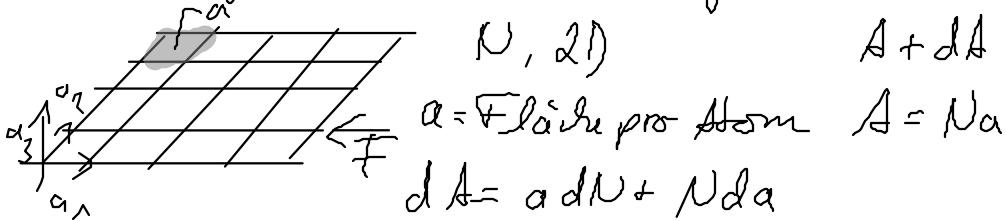
$$S_S = -A \frac{\partial \delta}{\partial T} \Big|_{\varepsilon} \quad \sigma_{ij} = \delta \delta_{ij} + \frac{\partial \delta}{\partial \varepsilon_{ij}} \Big|_T \quad \text{mit } \delta \neq 0$$

# Kramers Potential (geometrisches Potential)

$$\begin{aligned} Q &= F - G = -PV \\ Q &= -p(V_1 + V_2) + \gamma A \\ G_s &= \mu N \\ F_s &= \gamma A \end{aligned} \quad \left| \begin{array}{l} S_s = -\frac{\partial \Omega}{\partial T} \Big|_A = -A \frac{\partial \gamma}{\partial T} \Big|_A \\ U_s = F_s - TS = A(\gamma - T \frac{\partial \gamma}{\partial T} \Big|_A) \\ H_s = G_s + TS_s = TS_s \\ C_s \Big|_V = T \frac{\partial S_s}{\partial T} \Big|_V = -T \frac{\partial^2 F_s}{\partial T^2} \Big|_{V,A} = -TA \frac{\partial^2 \gamma}{\partial T^2} \Big|_{V,A} \end{array} \right.$$

## Beispiel : Oberfläche unter stress (Kraft F)

Änderung von F bei Ausübung von Druck auf das System



$$dA = adN + Nda$$

→ Änderung der Einheitsfläche

• Fall 1: plastische Deformierung der Oberfläche

$$a = \text{const} \quad N \nearrow (\text{wächst})$$

$$dF_s = \gamma a dN = \gamma da$$

• Fall 2: elastische  $F \sim \Delta x$  (Deformierung)

$$N = \text{const} \quad a \rightarrow F_s = \gamma A = \gamma a N$$

$$dF_s = a N d\gamma + \gamma N da = N (a d\gamma + \gamma da)$$

$$\Rightarrow dF_s = \left( \gamma + a \frac{\partial \gamma}{\partial a} \right) N da$$

• Fall 1, 2:  $dF_s = dW_s = g dA$

$$g_1 = \gamma \quad \rightarrow \text{effektiver Stress}$$

$$g_2 = \gamma + a \frac{\partial \gamma}{\partial a}$$

## Kohäsionsenergie

↓ Koordination

$$E_{\text{coh}} \approx 3 \text{ eV} \quad \gamma \approx E_{\text{coh}} \frac{Z_s}{2} N_s$$

$$Z_s = 1 \quad N_s \approx 10^{15} \text{ cm}^{-2}$$

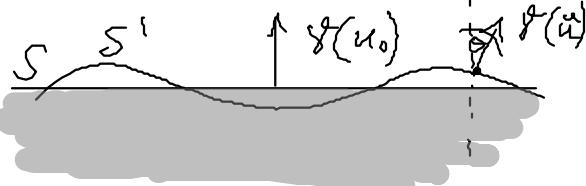
$$Z = 8 \quad \gamma \approx 0 \dots 3000 \frac{\text{erg}}{\text{cm}^2} = 0 \dots$$

$$\frac{J}{\text{m}^2}$$

(Ar, Ne, ... < )

## Wulff Konstruktion

Warum erlappt perfekte Oberfläche um zu fasziehen?



(001) "perfect" Obergfl.

$|\delta| \sim$  lokale Oberflächenenergie