

INTRODUCCIÓN

- La termodinámica estudia e interpreta las propiedades de los sistemas físicos relacionadas con la temperatura: es una rama muy amplia de la ciencia.
- Durante el desarrollo de la termodinámica, ignoramos la constitución interna de la materia.
Es la física estadística la que trabaja este problema partiendo de la constitución interna.
- Así, estudiamos todo de manera fenomenológica. P. ej.: en e.m. sabemos que $\vec{J} = q \vec{E}$, sin saber en el origen de q .
La materia es un continuo
- Luego se concretará, pero:
 - El tiempo no aparecerá: ^{se acabarán los problemas de condiciones iniciales} estudiaremos procesos en equilibrio
 - No habrá gradientes: si no hay fuerzas externas, internamente habrá equilibrio
- Estudiaremos algunos sistemas muy limitados (en concreto, el gas ideal).
- Hoy, de hecho, leyes que en lugar de decir lo que ocurre en un proceso, prohíben ciertos procesos.

[Faint, illegible handwritten text, likely bleed-through from the reverse side of the page]



Zimatek



CONSTRUCCIÓN

- La termodinámica estudia cualquier sistema físico.
- Este sistema estará separado del resto del universo por una frontera. La frontera puede ser:
→ o abierto

- Diatérmica: no hay aislamiento ninguno.
: → aquí hay toda una gradación entre casos límite
- Adiabática: hay un aislamiento perfecto.

• El sistema se dice en equilibrio cuando ninguna de sus propiedades medibles varía con el tiempo. Postulamos su existencia.
Los antepasados con reserva hay $\left\{ \begin{array}{l} \text{Jell.} \\ \text{estables} \\ \text{actuales} \end{array} \right.$ $\left\{ \begin{array}{l} \text{Medios} \\ \text{Terminos (ya van leyendo)} \\ \text{Genios} \end{array} \right.$

• Hay sistemas: (definido)

- Abierto: intercambia materia y energía con el entorno
- Cerrado: intercambia energía pero no materia.
- Aislado: no intercambia materia y energía.

↓
huel: Rígida
Impermeable
Adiabática

Zimatek

• Trabajamos con sistemas cuya forma no sea un parámetro termodinámico: fluidos. (Lo bueno por su lado).
podemos trabajar con cualquier sistema → la teoría no es limitada

Macroscópicamente, conocida la masa y composición, la presión y el volumen (parámetros de estado) no dan todas las propiedades macroscópicas del sistema; independiente del camino seguido.

• Es decir, presión y volumen no definen el estado de equilibrio.

T^a

Coloquemos dos sistemas en contacto distintos:

P_A	P_B
V_A	V_B

· Evolucionará al equilibrio

· Ahora, de los 4 parámetros, quedo ^{con un valor, t.g.} cambiar uno para que, al entrar en contacto, estén a equilibrio $\Leftrightarrow F(P_A, V_A, P_B, V_B) = 0$

No querría que $\exists \phi$ t.g. $\phi(P_A, V_A) = \phi(P_B, V_B)$ para poder caracterizar cuando dos sistemas están a equilibrio:

Principio cero de la Termodinámica:

$A \text{ eq. } C \Leftrightarrow A \text{ eq. } B$
 $B \text{ eq. } C$

Reformulaci: si tengo N sistemas $\{A_i\}$ t.g. $A_i \text{ eq. } A_{i+1} \Rightarrow A_i \text{ eq. } A_j \forall i, j$

· Veamos que quies decir macroscópicamente:

$$F_1(P_A, V_A, P_C, V_C) = 0 \Rightarrow P_C = f_1(P_A, V_A, V_C)$$

$$F_2(P_B, V_B, P_C, V_C) = 0 \Rightarrow P_C = f_2(P_B, V_B, V_C) \Rightarrow f_1(P_A, V_A, V_C) = f_2(P_B, V_B, V_C)$$

Por el principio cero: $F(P_A, V_A, P_B, V_B) = 0$ ^{no aparece V_C!!!!}

Como no aparece V_C , se tiene que significar: $f_1 = \phi_1(P_A, V_A) \xi(V_C) + \lambda V_C$

$f_2 = \phi_2(P_B, V_B) \xi(V_C) + \lambda V_C$

es decir, deducimos que:

$$\exists \phi \text{ t.q. } \phi_1(P_A, V_A) = \phi_2(P_B, V_B) = \phi_3(P_C, V_C) = \dots$$

para todo conjunto de sistemas en equilibrio

llamamos a $\phi(P_A, V_A)$ temperatura empírica, θ .

Por tanto, habrá una ecuación de estado para cada sistema:

$$f(P, V, \theta) = 0$$

INCISO: TERMO METRÍA

Si tenemos una columna a presión de.

$$\theta = \theta(P, V) = \theta(V) = \theta(L)$$

$$\theta = \theta(L)$$

En general, un sistema termométrico, restringido grados de libertad, hace que la temperatura empírica sea función de una sola variable: variable termométrica: $\theta = \theta(x)$.

En el caso de la columna, ^{de tener un gas} se llama que θ sea una función lineal: $\theta(L) = a \cdot L$.
 Ahora, ¿cómo hallamos a ?

Hasta 1954; con dos puntos fijos, dando un valor arbitrario a esos dos puntos.
condición y presión del gas
el punto triple del agua

A partir de 1954; se coge un punto fijo y se le da un valor arbitrario (el otro es el caso absoluto).
 $a = \frac{\text{valor arbitrario}}{x_{\text{punto fijo}}}$

Como θ depende del instrumento, se usa un termómetro de gas a volumen constante que, en $\lim_{P_3 \rightarrow 0}$, no

depende del gas:

$$\theta^{g.i.} = 273.16 \lim_{P_3 \rightarrow 0} \frac{P}{P_3}$$

↑ presión del gas
 ↓ presión del punto triple

⇒ Nótese que hay cierto problema: los gases por debajo de cierta temperatura ($140K$, He) se condensan.

Ya tenemos una escala: la escala del gas ideal.

Nótese que es importante ver que la ecuación de estado la termodinámica no se la va a dar, pues no

se sabe en la constitución interna.

La temperatura es una función del estado

La ecuación de estado es una función continua, diferenciable, ...



Zimatek

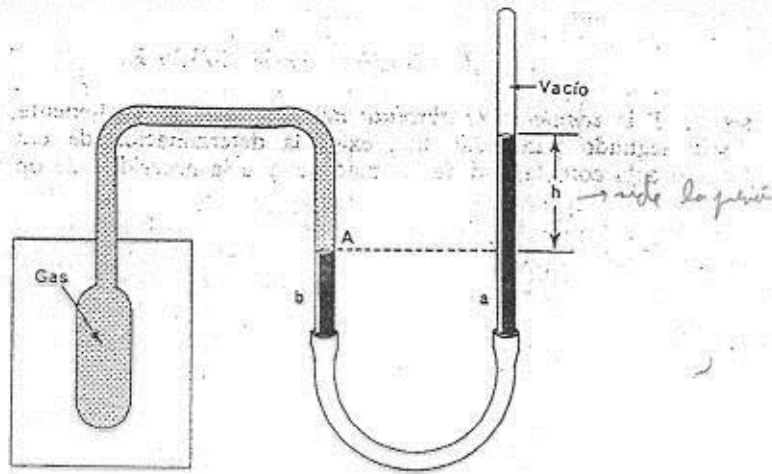


FIG. 2.7. Termómetro de gas a volumen constante. La columna *a* puede desplazarse verticalmente para mantener fijo el nivel del líquido en *A*.

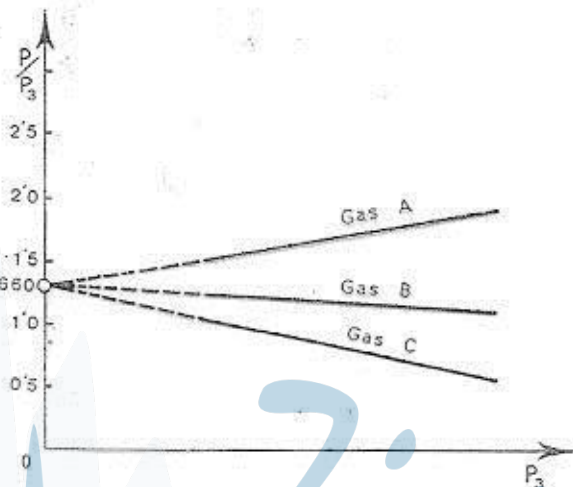
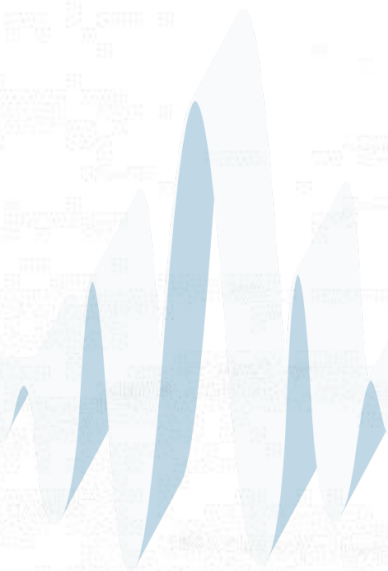


FIG. 2.8. Lecturas de un termómetro de gases a volumen constante para distintos gases. El valor extrapolado para $p_3 \rightarrow 0$ es el mismo para todos ellos.

TABLA 2.2
Puntos fijos de la escala internacional práctica de temperaturas (IPTS-68)

Puntos fijos	T_{is} (K)	t_{is} (°C)	Termómetro utilizado
Punto triple del hidrógeno	13,81	-259,34	Resistencia de platino
Punto triple del oxígeno	54,36	-218,79	
Punto de rocío del oxígeno	90,19	-182,96	
Punto triple del agua	273,16	0,01	
Punto de ebullición del agua	373,15	100,00	Par termoeléctrico Pt/Pt (10%) Rh
Punto de solidificación del cinc	692,73	419,58	
Punto de solidificación del antimonio	903,90	630,75	
Punto de solidificación de la plata	1 235,08	961,93	
Punto de solidificación del oro	1 337,58	1 064,43	

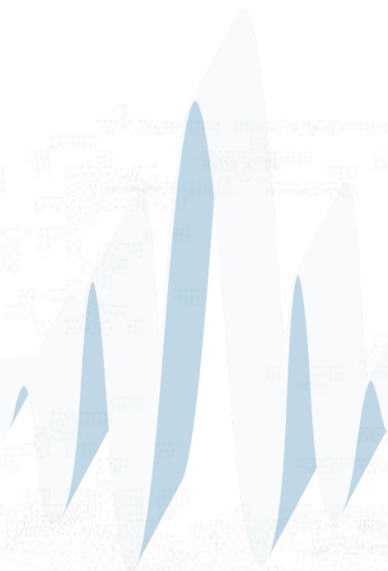


Zimatek

TABLA 2.1

Propiedades termométricas

<i>Termómetro</i>	<i>Propiedad termométrica</i>
Columna de mercurio, alcohol, etc., en un capilar de vidrio	Longitud.
Gas a volumen constante	Presión.
Gas a presión constante	Volumen.
Termómetro de resistencia	Resistencia eléctrica de un hilo.
Termistor	$\ln \rho$ (ρ =resistividad eléctrica).
Par termoelectrico	fem termoelectrica.
Pirómetro de radiación total	Radiancia energética.
Pirómetro de radiación visible	Radiancia monocromática.
Espectrógrafo térmico	Efecto Doppler.
Termómetro magnético	Susceptibilidad magnética.
Cristal de cuarzo	Frecuencia de vibración.



Zimatek

Sean dos sistemas en equilibrio, con P_A, V_A, P_B, V_B . Estos valores no tienen por qué ser iguales, en general habrá una colección

de valores $\Leftrightarrow F(P_A, V_A, P_B, V_B) = 0$

La definición de F es absolutamente infantil: Osi (P_A, V_A, P_B, V_B) está en nuestra colección de valores, y otro caso a caso contrario.

Si tengo 3 sistemas:

$F_1(P_A, V_A, P_C, V_C) = 0 \Rightarrow P_C = f_1(P_A, V_A, V_C)$

$F_2(P_B, V_B, P_C, V_C) = 0 \Rightarrow P_C = f_2(P_B, V_B, V_C)$

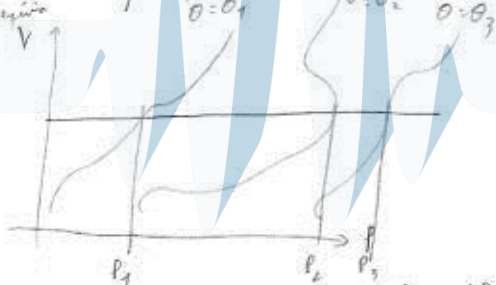
\Downarrow
 $f_1(P_A, V_A, V_C) - f_2(P_B, V_B, V_C) = 0 \quad \forall P_A, V_A, V_B, V_C$ siempre que A y B estén en equilibrio

Tengo una función que, dados P_A, V_A, P_B, V_B , vale 0 si A y B están en equilibrio (ppo 0)

\Downarrow def
 Tengo $F(P_A, V_A, P_B, V_B)!!!$

Añ, V_C se simplifica: $f_1(P_A, V_A) = f_2(P_B, V_B)$

Dados una temperatura, θ , el conjunto $\phi(P, V) = \theta$ se llama isoterma.



Se define una escala de temperaturas, tomando como V : etc y θ la temperatura e función de las, la donde esta. las unidades se da una escala lineal: $\theta = a \cdot P (+b)$

Desde 1954, se da el valor 0 a $P=0$ (secho $b=0$) y se define a dado un valor arbitrario a la presión de un sistema (elegido 10⁵ etc) en equilibrio con un sistema fijo de otro reproducible. Así,

$\theta(P) = a \cdot P, \theta(P_0) = \theta_0 \Rightarrow \theta(P) = \theta_0 \frac{P}{P_0}$

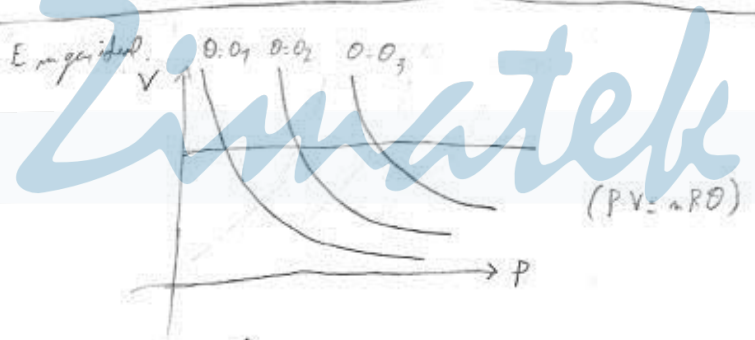
Es conocido, se pone el gas en equilibrio con agua a el punto triple.

Experimentales, se ve que, si bien 273'16 $\frac{P}{P_3}$ depende del gas, si $P_3 \rightarrow$ presión del gas en equilibrio con el agua triple.

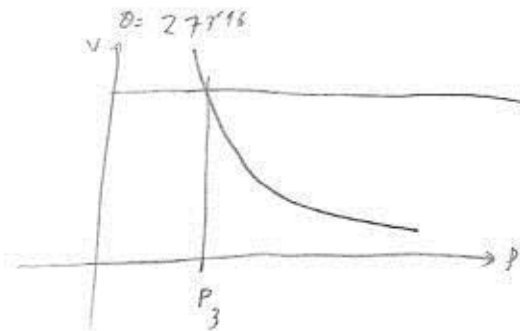
Y al disminuir $P_3 \Rightarrow$ aumenta V , el límite es el gas. Así:

$\theta^0 = \lim_{\substack{P_3 \rightarrow 0 \\ V \rightarrow \infty}} 273'16 \frac{P}{P_3} \Rightarrow$ se da una presión para un volumen lo suficientemente grande, a justos valores θ^0 .

Es más general.



$\theta = \frac{a}{nR} \cdot P$



La θ de $V \rightarrow \infty$, en gases es la temperatura ideal.



Zimatek

ECUACIÓN DE ESTADO: $\theta = \theta(P, V) \Leftrightarrow V = f(P, \theta) \Leftrightarrow P = f(\theta, V)$

Definimos:

Aproximamos

Coefficiente de expansión térmica: $\alpha \equiv \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial \theta} \right)_P = \alpha(\theta, P)$
Si depende experimentalmente, lo tenemos que buscar

Coefficiente de compresibilidad isoterma: $\chi \equiv -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial P} \right)_\theta = \chi(\theta, P)$
Depende, es experimental

→ Experimentalmente, al calcular en serie, α > 0 expande

→ Experimentalmente, al calcular en serie, χ > 0, χ < 0 (para que sea positivo)

Con α y χ puedo hallar la ecuación de estado:

$$dV = \left(\frac{\partial V}{\partial \theta} \right)_P d\theta + \left(\frac{\partial V}{\partial P} \right)_\theta dP$$

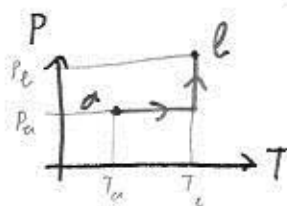
$$\frac{1}{V} dV = \underbrace{\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial \theta} \right)_P}_{\alpha} d\theta + \underbrace{\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial P} \right)_\theta}_{-\chi} dP$$

$$d(\ln V) = \alpha(\theta, P) d\theta - \chi(\theta, P) dP$$

Integrar esto, en función: $\alpha = \alpha(\theta, P)$ y $\chi = \chi(\theta, P)$. Pero el primer término es una diferencial exacta!!!

La integral no depende del camino

Ahí, como en caso fácil:



Por tanto:

$$\ln \frac{V_e}{V_a} = \int_{T_a}^{T_e} \alpha(\theta, P_a) d\theta - \int_{P_a}^{P_e} \chi(T_e, P) dP$$

Ahora, para gases experimentales, α y χ son const.:

valor medio

$$\ln \frac{V_e}{V_a} \approx \bar{\alpha} \Delta\theta - \bar{\chi} \Delta P$$

Ahora, $V_e = V_a + \Delta V$: $\ln \frac{V_e}{V_a} = \ln(1 + \frac{\Delta V}{V_a})$. Para ΔV pequeño, desarrollo a serie:

Valor por sólidos y líquidos

$$V_e = V_a (1 + \alpha \Delta\theta - \kappa \Delta P) \quad (\text{Figura 10.1, } V_e = V_a e^{\alpha \Delta\theta - \kappa \Delta P})$$

ECUACION DE ESTADO PARA UN SÓLIDO

• Venen en hilo elástico, de variables:

- P → presión
- V → volumen
- L → longitud
- θ → temperatura
- τ → tensión

Si trabajamos a presión y volumen cte.: → No quitamos la ecuación de estado $P = P(V, L, \theta)$

$$\tau = \tau(L, \theta) \quad (\text{si } \theta = \text{cte, tener la ley de Hooke})$$

Para L cte.:
$$d\tau = \left(\frac{\partial \tau}{\partial \theta} \right)_L d\theta = - \frac{\left(\frac{\partial L}{\partial \theta} \right)_\tau}{\left(\frac{\partial L}{\partial \tau} \right)_\theta} d\theta$$

Y si definimos el coeficiente de dilatación lineal $\alpha = \frac{1}{L} \left(\frac{\partial L}{\partial \theta} \right)_\tau$
 el módulo de Young $E = Y = \frac{L}{A} \left(\frac{\partial \tau}{\partial L} \right)_\theta$ \Rightarrow $d\tau = -\alpha EA d\theta$
L → sección del hilo

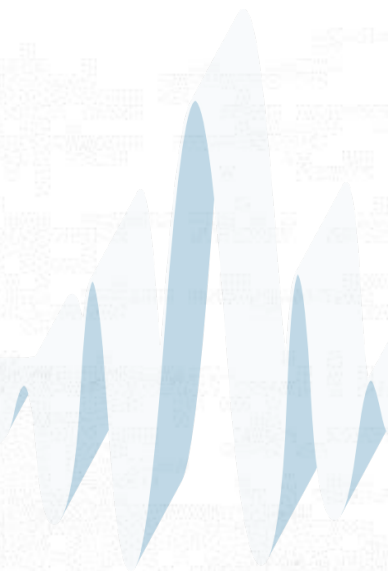
$$\int \frac{d\tau}{EA} = -\alpha \int d\theta$$

$$\tau = -\alpha EA \theta + C$$

$$\tau = -\alpha EA (\theta - \theta_0) + \tau_0$$

TABLA 1.2
Ecuaciones de estado de diversos sistemas

Sistema	Ecuación de estado
Gas ideal	$pV = nRT$
Gas de Van der Waals	$\left(p + \frac{n^2 a}{V^2}\right)(V - nb) = nRT$
Gas de Berthelot	$\left(p + \frac{n^2 A}{TV^2}\right)(V - nb) = nRT$
Gas real (en general)	$pV = A + \frac{B}{V} + \frac{C}{V^2} + \dots$ (desarrollo de Virial)
Sólido simple	$V = V_0(1 + \alpha t - \beta p)$
Hilo tenso	$\frac{dl}{l} = \lambda dT + \frac{1}{AY} df$
Sólido paramagnético	$M = C \frac{\mathcal{H}}{T}$ (ley de Curie)



Zimatek

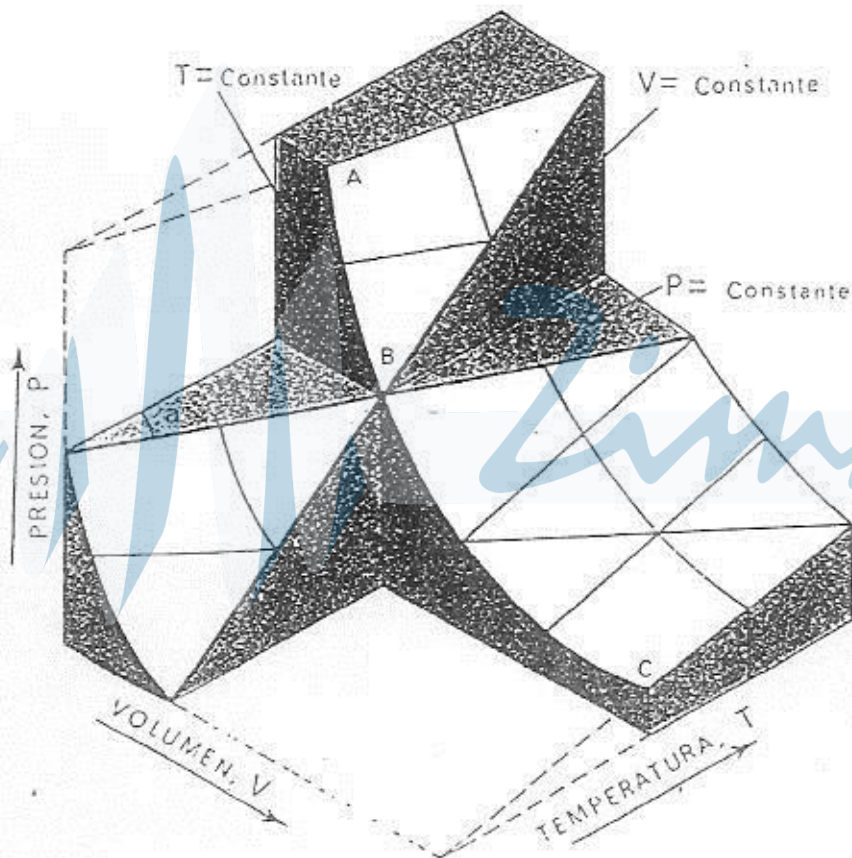


FIG. 3.15. Significado geométrico de las derivadas parciales:

$$\operatorname{tg} a = (\partial V / \partial T)_P, \quad \operatorname{tg} b = (\partial P / \partial T)_V, \quad \operatorname{tg} c = -(\partial P / \partial V)_T$$



hacia matemáticas: funciones implícitas

$f(x, y, z) = 0$; puedo despejar:

$$x = f(y, z) \rightarrow dx = \left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z dy + \left(\frac{\partial x}{\partial z}\right)_y dz$$

$$y = f(x, z) \rightarrow dy = \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_z dx + \left(\frac{\partial y}{\partial z}\right)_x dz$$

$$z = f(x, y)$$

Substituyo dy:

$$dx = \left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z \left[\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_z dx + \left(\frac{\partial y}{\partial z}\right)_x dz \right] + \left(\frac{\partial x}{\partial z}\right)_y dz$$

$$dx = \left[\left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_z \right] dx + \left[\left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z \left(\frac{\partial y}{\partial z}\right)_x + \left(\frac{\partial x}{\partial z}\right)_y \right] dz \quad \forall dx, dz$$

Así, en particular:

a) $dx \neq 0; dz = 0 \Rightarrow \left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z = \frac{1}{\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_z}$

b) $dx = 0; dz \neq 0 \Rightarrow \left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z = - \left(\frac{\partial x}{\partial z}\right)_y \left(\frac{\partial z}{\partial y}\right)_x$

↓

$$\left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_z = - \frac{\left(\frac{\partial z}{\partial y}\right)_x}{\left(\frac{\partial z}{\partial x}\right)_y}$$

Ejemplo: ecuación de estado: $f(P, V, \theta) = 0$; con $\alpha = \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial \theta}\right)_P$. Hay una tercera propiedad:
 $\kappa = -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial P}\right)_\theta$

Coefficiente piezométrico o coeficiente térmico: $\beta \equiv \frac{1}{P} \left(\frac{\partial P}{\partial \theta}\right)_V$

No puedo tener 3 variables independientes (por f , las ec. de estado, relaciones) $\Rightarrow \beta = \beta(\alpha, \kappa)$

$$\beta = \frac{1}{P} \left(\frac{\partial P}{\partial \theta}\right)_V = \frac{1}{P} \cdot \left(- \frac{\left(\frac{\partial V}{\partial \theta}\right)_P}{\left(\frac{\partial V}{\partial P}\right)_\theta}\right) = \frac{1}{P} \frac{\alpha}{\kappa} = \beta$$

$$\alpha = V \kappa P$$

$$\kappa = \frac{1}{V} \frac{\alpha}{\beta}$$

Ejem: $Ug \text{ a } V = \text{cte.}$

$$\Delta\theta = 10^\circ\text{C}$$

$$\alpha = 1.8 \cdot 10^{-4} \text{ K}^{-1}$$

$$\chi = 3.8 \cdot 10^{-11} \text{ Pa}^{-1}$$

→ No se que
sea χ ni que
sea α y χ
son incompresibles)

$$dP = \frac{\alpha}{\chi} d\theta \Rightarrow \Delta P = \frac{1.8 \cdot 10^{-4} \text{ K}^{-1}}{3.8 \cdot 10^{-11} \text{ Pa}^{-1}} \cdot 10 \text{ K} = 4.7 \cdot 10^7 \text{ Pa} =$$

$$= 470 \cdot 10^5 \text{ Pa} = \boxed{470 \text{ atm} = \Delta P}$$

↓
atmos



Zimatek