

ТЕРМОДИНАМИКА

ТЕРМОДИНАМИЧКА РАВНОТЕЖА

МАКРОСКОПСКИ (ТЕРМОДИНАМИЧКИ) СИСТЕМ СЕ Састоји од огромног броја ЧЕСТИЦА ($\sim 10^{23}$). У ЗАВИСНОСТИ од ВРСТЕ СИСТЕМА КОЈИ ПОСМАТРАМО, ЧЕСТИЦЕ МОГУ БИТИ МОЛЕКУЛА (ЗА ГАСОВЕ И ТЕЧНОСТИ), ЕЛЕКТРОНИ (У МЕТАЛИМА), МАГНЕТНИ МОМЕНТИ (ЗА АТОМЕ У ИСПУШТАНОМ РЕШЕТКИ), ФОТОНИ (ЗА ЕЛЕКТРОМАГNETНО ЗРАЧЕЊЕ), ФУКЦИЈИ (КВАНТИВНЕ ОСЦИЛАЦИЈЕ АТОМА У КРИСТАЛИЧНОМ РЕШЕТКИ) ИТА. ЈАСНО СЕ ДА ВЕЛИКИ БРОЈ ЧЕСТИЦА ЗАХТЕВА ВЕЛИКИ БРОЈ МИКРОКООРДИНАТА ЗА ОПИС ЊИХОВОГ ПONAшања.

СВАКИ МАКРОСКОПСКИ СИСТЕМ ПРЕДУЈИТЕЉ САМ СЕБИ СЕ ПОСЛЕ ИСБЕЖНОГ РИТЕКТА ДИЈЕ У РАВНОТЕЖНО СТАЊЕ. ТЕРМОДИНАМИЧКА РАВНОТЕЖА ОБУХВАТА МЕХАНИЧКУ (НЕМА КРЕТАЊА), ТЕРМОДИНАМИЧКУ (НЕМА ПРЕНОС ТопЛоте) И ХЕМИЈСКУ (НЕМА ПРОМЕНЕ БРОЈА МОЛЕКУЛА ХЕМИЈСКИХ ВРСТА) РАВНОТЕЖУ. У РАВНОТЕЖИ, ПРОМЕНЈИВЕ КОЈЕ ЈЕ УМНОЖЕНО НЕ ЗАВИСЕ од ВРЕМЕНА. ТАКОЂЕ, РАВНОТЕЖНО СТАЊЕ НЕ ЗависИ од НАЧИНА на КОЈИ СЕ СИСТЕМ ДОБИЈА до ИДЕМО. ЗА ПРАВО, ПРОЦЕСИ ОДговОРНИ ЗА ДОСТИЗАЊЕ РАВНОТЕЖЕ МОГУ ДА СЕ ОДвиГАЈУ НА РАЗЛИЧНИМ ВРЕМЕНСКИМ СКАЛАМА. ЧЕСТО МОЖЕМО РЕЧИ ДА ЈЕ РАВНОТЕЖА ПОСТИГНУТА КАДА СУ СЕ БРЗИ ПРОЦЕСИ ОДвиРАЛИ А СЛОНИ ДОЈИ ИЛИС ПОЧЕЛИ. РАЗЛИКА ИЗМЕЂУ БРЗИХ И СЛОНИХ ПРОЦЕСА ЗАВИСИ од ВРЕМЕНА МЕРЕКА τ . ЗА КРАТКА ВРЕМЕНА МЕРЕВА, СИСТЕМ МОЖЕ БИТИ У РАВНОТЕЖИ ДОК НА ДУЖИМ ОД ИЗГЛЕДА КАО ДА ИДЕ У РАВНОТЕЖИ. НАПР. АКО СИСТЕМ ТопЛот ВрДУ у ИДОБУ МОЖЕМО ПРИМЕТИТИ ДА ИМАМО НЕКОЈИКО РЕЛАКСАЦИЈОНАХ ПРОЦЕСА: ХЛАЂЕЊЕ ВОДЕ до НА СОВИС ТЕМПЕРАТУРЕ ($\tau \sim 1h$), И СЛАБАВАЊЕ ВОДЕ у ПРОСТОРУ ($\tau \sim 1d$), И СЛАБАВАЊЕ ВОДЕ ($\tau \gg 1q$). ЈАСНО СЕ ДА У ОВАМ СИТУАЦИЈАМА СИСТЕМ ИЗГЛЕДА ДА ЈЕ У РАВНОТЕЖИ НА НЕКОЈИМ СКАЛАМА А НА ДРУГИМ ИДЕ. СЛУЧАЈ ПРИМЕР СЕ РИДА ГРАВИТАЦИЈА КОЈА У СТАТИЦИ СЕ РАСТАЈА СА ВРЕМЕНОМ $\sim 10^6 q$. ЗА КРАТКА МЕРЕВА ТАКАВ СИСТЕМ СЕ У РАВНОТЕЖИ. НЕКАД СИСТЕМ МОЖЕ БИТИ У РАВНОТЕЖИ АЛИ СА ОСОБНАМА КОЈЕ ЗАВИСЕ од ВРЕМЕНА. БЛОК КАПТАНА СЕ НА КРАТКИМ ВРЕМЕНАМА ПОВИШАВА КАО ЧВРСТО ЕЛАСТИКО РЕШЕ ДОК НА ДУЖИМ ВРЕМЕНАМА КАО РЕЧНОТ. ЈОШ ДРАСТИЧНИЈИ ПРИМЕР од СТАЦИЈА ЧИДЕ ОСОБИНЕ БИМО ЗАВИСЕ од ВРЕМЕНА. УДЕО ОРТО И ПАРА МОЛЕКУЛА ВОДОНИКА ЗАВИСИ од ТЕМПЕРАТУРЕ АЛИ КОАРЕЗИДУА ИЗ РЕШЕТОГ У ДРУГИ ОБЛИК ЈЕ ЈАКО СЛОНО ДАКЛЕ, ИАКО СЕ ВРЕМЕ МЕРЕКА τ НЕ ПОДАВЉУЈЕ ЕКСЦИДИРАТО У ТЕРМОДИНАМИЦИ, ОСОБИНЕ РАВНОТЕЖАНИХ СТАЊА СУ ИМПЛИЦИТНО одРЕЂЕНЕ СА τ .

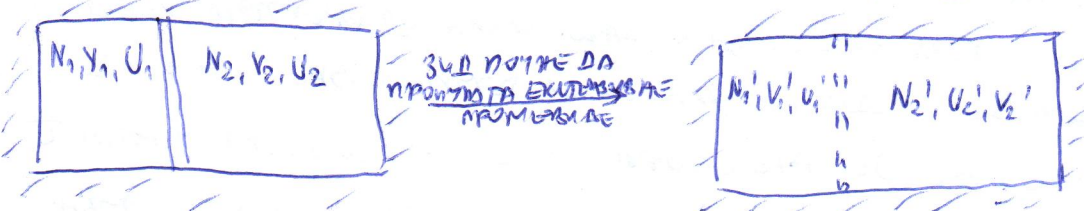
ТЕРМОДИНАМИЧКА РАВНОТЕЖА СЕ ОПИСАНА МАЛУМ БРОЈЕМ МАКРОСКОПСКИХ (ТЕРМОДИНАМИЧКИХ) КООРДИНАТА. ЗАПРАВО, ТО ПРЕДСТАВЉА ОСНОВНА ХИПОТЕЗА

ДА ЛИ СМО УСЕЛИ ДОВОЛНО КООРДИНАТА ПОИТЕЖО САМО ПРЕ ВЕРИТИ ПОМОЌУ ЕКСПЕРИМЕНТА.
 АКО СА ИЗАБРАЛИ СКУПОМ КООРДИНАТА ПОИТЕЖО ДА ПРЕДВИДИМО ПОКАЖАВЕ СИСТЕМА ОМЛА АС
 ОНА ДОБРАТА.

МАЛИ БРОЈ МАКРОСКОПНИХ КООРДИНАТА ПОИТЕЖЕ ОД ТОГА КОЈО СУ ИЗАБРА МЕРЕЊА У МАКРО СВОЈУ
 ГРУПА У ОДНОСУ НА ВРЕМЕНСКЕ И ПРОСТОРЕ СКАЛЕ НА КОЈИМА СЕ КРЕЊУ ЧЕСТИЦЕ СИСТЕМА.
 ЈАКО СЕ ДА РАЗЛИКА У БРОЈУ МИКРО И МАКРО КООРДИНАТА НЕ ДОЂЕ ДО ТАКО ДА СЕ ВРЛО СВА
 ПРЕДВИДАВА О ОСОБНАТА МАКРО СИСТЕМА. ТЕРМОДИНАМИКА ПРОУЧАВА ЗАТ САМО РАВНОТЕЖНА
 (СТАТИКА) СТАЊА СИСТЕМА.

ДРУГЕ МАКРОСКОПСКЕ ТЕОРИЈЕ КАО КОЈО СУ МЕХАНИКА, ТЕОРИЈА ЕЛАСТИЧНОСТИ, ЕЛЕКТРОСТАТИКА,
 МАГНЕТОСТАТИКА ТАКОЂЕ ПРОУЧАВАЈУ МАКРОСКОПСКЕ КООРДИНАТЕ. ИЗ ТИХ ТЕОРИЈА ЗНАМО ДА СЕ
 ЕНЕРГИЈА МОЖЕ ПРЕНЕТИ ПРОМЕКОМ ТИХ КООРДИНАТА. ЕНЕРГИЈОС ПРЕНЕТ МЕХАНИЧКИМ
 КООРДИНАТАМА (ЗАПРЕНИТА, ПОВРШНА, ЗА ЧЕРОМ ТЕЛА ПОСЛУЖЕ ДРУГЕ КООРДИНАТЕ) СЕ НАЗИВА
 МЕХАНИЧКИ РАД ~~ПРЕНЕТА~~ ЕЛЕКТРИЧНИМ И МАГНЕТИМ КООРДИНАТАМА (ПОЛЯРИЗАЦИЈА, МАГНЕТИЗАЦИЈА,
 МАГНЕТИЗАЦИЈА) СЕ НАЗИВА ЕЛЕКТРИЧНИ И МАГНЕТИ РАД. ОВУМ КООРДИНАТАМА ТРЕБА
 ДОДАТИ И БРОЈВЕ МОЛОШИ ХЕМИЈСКИХ ВРСТА. ТЕРМОДИНАМИКА СЕ ОД ДРУГЕ СТАЊЕ
 БАРСИ МАКРОСКОПНИМ ПОСЛЕДЦАМА МИКРО СИСТЕМА КООРДИНАТА КОДЕ СЕ НЕ ПОЈАВЉУЈУ
 ЕКСПЛИЦИТНО У ОДНОСУ МАКРО СТАЊА СИСТЕМА ЗБОГ УКЛУПАВАЊА ОНИХ. МИКРОСКОПСКЕ
 КООРДИНАТЕ МОГУ ДА СНАДНО ТЕ ЕНЕРГИЈУ А ПРЕНЕТ ЕНЕРГИЈЕ ПРЕКО НИХ СЕ ЗБОГ ТОЛИКО ТА
 ПРАМНА МАКРОСКОПСКЕ КООРДИНАТЕ КОДА ОД ПЕРВАТО ТОЛИКО ЈЕ ЕНЕРГИЈА, У ОДНОСУ МАКРО СТАЊА
 ТРЕБА УЗЕТИ СВЕ КООРДИНАТЕ КОДЕ УТИЧУ НА ПРАМНО ЕНЕРГИЈЕ СИСТЕМА.
 ЕНЕРГИЈА СИСТЕМА X_1, X_2 И ОСТАЛЕ МАКРО КООРДИНАТЕ СЕ ЕКСТЕНЗИВНА (АДТИВНА). ЗБОГ
 ВЕЛИКИХ ВРЕДНОСТИ У СИСТЕМА 1 И 2 КОЈИ ИМАРАМО ЈЕДНАКА СЕ РАВНОСТА ~~ЗА~~ X ЗА
 СИСТЕМ $X = X_1 + X_2$, У СИСТЕМ ЕНЕРГИЈЕ, ПОСЛОДИ И ЧИМ E_{12} ЗБОГ УМЕРОКНОДЕ ДВА СИСТЕМА
 КОЈИ ЗАВИСИ ОД ПОВРШИНЕ КОНТАКТА. ПОЈАВ СЕ ОН ИМОДО МАКИ ОД E_1 ИЛИ E_2 , ОН СЕ ЗАВЕТАРА СЕ.
 ИНТЕРАКЦИЈА ИЗМЕЂУ СИСТЕМА У ТЕРМОДИНАМИЦИ СЕ ВРЛО ПРВЕО ЗИМОВА КОЈИ МОМ ДОПУСКИМ
 РАЗМЕРИ ЕКСТЕНЗИВНИХ ПРОМЕНЛИВИХ: АДИАБАТИЧКИ (ЧЕРОМ РАЗМЕНЕ ЕНЕРГИЈЕ), ИЗОБАТИЧКИ (РАЗМЕНА
 ЗАПРЕНИТА), ДИЈАТЕРМАЛИЧКИ (РАЗМЕНА ЕНЕРГИЈЕ), ПОЛИПРОПУСКАЈИ ЗА ЧЕСТИЦЕ ИЛИ.

ОСНОВНИ ПРОБЛЕМ ТЕРМОДИНАМИКЕ: АКО ЗНАМО КООРДИНАТЕ СИСТЕМА У ПОЧЕТОМ ТРЕЊУ СЕ
 У ДРУГОМ КООРДИНАТЕ СИСТЕМА ПОСЛЕ ВИБАВЕ ИНТЕРАКЦИЈЕ. (У КАЖИ ОГРАНИЧЕЊА У СИСТЕМУ)
 ИЗОБАТИЧКИ



РЕШЕНИЕ ОСНОВНОГО ПРОБЛЕМА ТЕРМОДИНАМИКИ

ЗА СВА РАВНОВЕСИЙНА СЪСТВА СИСТЕМА МОГАМЕ ДЕФИНИРАТИ ЕНТРОПИЯ КАО ФУНКЦИЯ УМНОЖИТЕЛНА ЕНЕРГИЯ И У СТАБИЛ МАКРО КООРДИНАТА, $S = S(U, X_1, X_2, \dots, X_r)$. ТА СЪЩАТИНА СЕ ЗОВЕ ОСНОВНА ТЕРМОДИНАМИЧНА СЪЩАТИНА. ОНА СЪДЪРЖИ ВСЕ ИНФОРМАЦИИ О СИСТЕМУ. ТЕРМОДИНАМИКА НАМ НЕ ДАВА НАУКА КАКО ДА СЕ ОПРЕДИМО НЕТО НАМЕРЕ УПРАВИТЕЛНА НА ИЛЕА ОБИК. ОНА СЕ МОЖЕ ОПРЕДИТИ ИЗ ЕКСПЕРИМЕНТАЛНИХ МЕРЕВА ИЛИ ИЗ СТАТИСТИЧЕ ТЕРМОДИНАМИКЕ.

УСЛОВИ КО СЕ ОСНОВНА ТЕРМОДИНАМИЧНА СЪЩАТИНА ТРЕБА ДА ЗАДОВОЛЯ:

- 1° S СЕ АДТИВНА ФУНКЦИЯ ДЕЛОВА СИСТЕМА (ХОМОГЕНА ФУНКЦИЯ ПЪРВО РЕДА)
- 2° S СЕ ПОЛОЖИТЕЛНА ФУНКЦИЯ $\frac{\partial S}{\partial U} > 0$ ЕНЕРГИЕ
- 3° ~~КАКО СЕ ОПРЕДИМО НЕТО НАМЕРЕ УПРАВИТЕЛНА НА ИЛЕА ОБИК~~ - КАКО СЕ $(\frac{\partial U}{\partial S})_{X_1, X_2, \dots, X_r} = 0 \Rightarrow S=0$

ДРУГО ПРАВНО СЕ ОЗНАЧУВА У СЛОВ $\frac{1}{T} > 0$, Т.Е. ТЕМПЕРАТУРА СЕ ПОЛОЖИТЕЛНА, ТРЕТЕ ПРАВНО СЕ ОЗНАЧУВА НА ТРЕТИ ЗАКОН ТЕРМОДИНАМИКЕ. НЕКЕ ОСНОВНЕ СЪЩАТИНЕ ДОБИВАМЕ ЕМПИРИЧНО ИЛИТЕМ НА ВИСОКИМ ТЕМПЕРАТУРАМА НЕКЕ ЗАДОВОЛЯВАТ ТРЕТИ УСЛОВ. АЛИР. ОСНОВНА ТЕРМОДИНАМИЧНА СЪЩАТИНА ЗА ИДЕАЛНА ГАС НЕ ЗАДОВОЛЯВА ТРЕТИ УСЛОВ. ЯСНО СЕ ДА СЕ НА ЗАКОНИМ ТЕМПЕРАТУРАМА ПОКАЖАВЕ ГАСА ДРУГАТО СЪЗНАЧУВА НА ВИСОКИМ.

СЪЩАТИНА $U = U(S, X_1, \dots, X_r)$ СЕ ИЗБИВА ОСНОВНА ТЕРМОДИНАМИЧНА СЪЩАТИНА У ЕНЕРГИЧЕСКО РЕПРЕЗЕНТАЦИЯ.

ПРИМЕР ДА АИ $S = A(NVU)^{\frac{1}{3}}$ МОЖЕ БИТИ ОСНОВНА ТЕРМОДИНАМИЧНА СЪЩАТИНА

$S(\lambda U, \lambda V, \lambda N) = A(\lambda^3 NVU)^{\frac{1}{3}} = \lambda S(U, V, N) = \lambda S$ ТЕТЕ (АДТИВНА) ХОМОГЕНА ФУНКЦИЯ ПЪРВО РЕДА

$\frac{\partial S}{\partial U} = A(NV)^{\frac{1}{3}} \frac{1}{3} U^{-\frac{2}{3}} > 0$ ИСПУЛНЯ ДРУГО УСЛОВ

$U = \frac{S^3}{A^3 NV}$ $(\frac{\partial U}{\partial S})_{V, N} = \frac{3S^2}{A^3 NV} = 0 \Rightarrow S=0$ ИСПУЛНЯ ТРЕТИ УСЛОВ

СЪЩАТИНА ЗАДОВОЛЯВА УСЛОВЕ

РЕШЕНИЕ ОСНОВНОГО ПРОБЛЕМА ТЕРМОДИНАМИКЕ ОБЕЗБЕЖА СЕ ВАРИАЦИОННОМ МЕТОДОМ СЪОТНАСЯНОМ ДРУГО ЗАКОН ТЕРМОДИНАМИКЕ: ВРЕДНОСТИ МАКРО КООРДИНАТА ИЛИ КОЕФИЦИЕНТИ УРАВНЕНИЕ ~~КАКО СЕ ОПРЕДИМО НЕТО НАМЕРЕ УПРАВИТЕЛНА НА ИЛЕА ОБИК~~ СЪ ОМЕ КО СЕ МАКСИМИЗИРА ЕНТРОПИЯ СЪ ДАТУ УМНОЖИТЕЛНА ЕНЕРГИЯ ~~КАКО СЕ ОПРЕДИМО НЕТО НАМЕРЕ УПРАВИТЕЛНА НА ИЛЕА ОБИК~~. ДАКЛЕ, ПОТРЕБА СЕ ДА БУДЕ $\delta S = 0$ И $\delta^2 S < 0$ У СЛОВ $\delta U = 0$.

СЛУЧАИ ПРИНЦИП СЕ МОЖЕ ФОРМИРАТИ И ЗА ОСНОВНА ТЕРМОДИНАМИЧНА СЪЩАТИНА У ~~КАКО СЕ ОПРЕДИМО НЕТО НАМЕРЕ УПРАВИТЕЛНА НА ИЛЕА ОБИК~~ ЕНЕРГИЧЕСКО РЕПРЕЗЕНТАЦИЯ: ВРЕДНОСТИ МАКРО КООРДИНАТА СИСТЕМА ~~КАКО СЕ ОПРЕДИМО НЕТО НАМЕРЕ УПРАВИТЕЛНА НА ИЛЕА ОБИК~~ СЪ ОМЕ КО СЕ МИНИМИЗИРА ЕНЕРГИЯ СЪ ДАТУ УМНОЖИТЕЛНА ЕНТРОПИЯ ~~КАКО СЕ ОПРЕДИМО НЕТО НАМЕРЕ УПРАВИТЕЛНА НА ИЛЕА ОБИК~~. ПОТРЕБА СЕ ДА БУДЕ $\delta U = 0$ И $\delta^2 U < 0$ У СЛОВ $\delta S = 0$.

СЪЩАТИНА СЪСТАВА СЪ ПРВИ ИЗВОДИ ОСНОВНЕ ТЕРМОДИНАМИЧНЕ СЪЩАТИНАЕ. ПОСМАТРАМО ГАС ЧИТА СЕ ОСНОВНА СЪЩАТИНА У ЕНЕРГИЧЕСКО РЕПРЕЗЕНТАЦИЯ $U = U(S, V, N)$

$T = (\frac{\partial U}{\partial S})_{V, N} = T(S, V, N)$
 $P = -(\frac{\partial U}{\partial V})_{S, N} = P(S, V, N)$
 $dU = TdS - PdV + \mu dN$

T, P И μ СЕ НАЗИВАЯТ И ТЕРМОДИНАМИЧНИ ЕНЕРГИИ СЕР ПАРМЕДИКАТО УЗВОД ЕНЕРГИЕ НА УМНОЖИТЕЛНА ЕНТРОПИЯ

ДЕЯТЕЛЬНЫЕ СТОИМОСТИ ЗА ОБЪЕДИНЕННЫЕ ТЕРМОДИНАМИЧЕСКИЕ ДЕЙСТВИЯ $S = S(U, V, N)$ СУ:

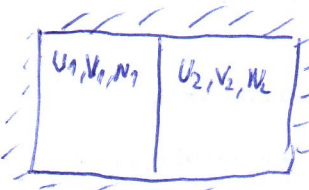
$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{T} &= \left(\frac{\partial S}{\partial U} \right)_{V, N} = \frac{1}{T}(U, V, N) \\ \frac{P}{T} &= \left(\frac{\partial S}{\partial V} \right)_{U, N} = \frac{P}{T}(U, V, N) \\ \frac{\mu}{T} &= - \left(\frac{\partial S}{\partial N} \right)_{U, V} = - \frac{\mu}{T}(U, V, N) \end{aligned} \right\} \begin{aligned} dS &= \frac{1}{T} dU + \frac{P}{T} dV - \frac{\mu}{T} dN \\ \text{ДИФФЕРЕНЦИАЛ} \quad F_i &= \frac{\partial S}{\partial x_i} \end{aligned}$$

ПРИМЕР НАЙТИ ДЕЯТЕЛЬНЫЕ СТОИМОСТИ ЗА ОБЪЕДИНЕННЫЕ ТЕРМОДИНАМИЧЕСКИЕ ДЕЙСТВИЯ $U = \frac{AS^3}{NV}$

$$T = \left(\frac{\partial U}{\partial S} \right)_{V, N} = \frac{3AS^2}{NV} \quad P = - \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_{S, N} = \frac{AS^3}{NV^2} \quad \mu = \left(\frac{\partial U}{\partial N} \right)_{S, V} = - \frac{AS^3}{NV^2}$$

КАДА СМО ДЕЯТЕЛЬНЫМИ ДЕЙСТВИЯМИ СТОИМОСТИ, НАХ МОЖЕМО ПРИМЕНЯТИ НА ПРОБЛЕМ ОПРЕДЕЛЕНИЯ МАКРОКОЭФИЦИЕНТА У РАВНОВЕСИИ.

ПРИМЕР ДВА СИСТЕМА ИМАЮТ СЛЕДУЮЩИЕ ДЕЯТЕЛЬНЫЕ СТОИМОСТИ: $\frac{1}{T_1} = \frac{3R}{2} \frac{N_1}{U_1}$ и $\frac{1}{T_2} = \frac{3R}{2} \frac{N_2}{U_2}$, $R = 8,314 \frac{J}{Kmol}$. МОЖЕМО БОЛЬШУЮ ЧАСТЬ И ДРУГОЕ СИСТЕМЫ ОТ 2-3. АКО ЛУ СИСТЕМЫ РАВНОВЕСИИ АДИАБАТИЧНОМ ЗАКОНЕ КОДИ У НЕКИМ ПЕРЕМЕННЫМИ ПО СТОИМОСТИ ДУАТЕРМОДИИ, НАИТИ УА УРАВНЕНИЕ ЭНЕРГИИ СИСТЕМА АКО ЈЕ УВУМАН ЭНЕРГИЯ $U = 2500 J$.



$$U_1 + U_2 = U = 2500 J \quad (1)$$

УКЛОНА ЭНЕРГИЯ У НЕМЕНЯ: $dU_1 + dU_2 = 0 \Rightarrow dU_1 = -dU_2$

ЭНЕРГИЯ ДЕ АДИАБАТА: $S = S_1 + S_2 \Rightarrow dS = dS_1 + dS_2 = \frac{\partial S_1}{\partial U_1} dU_1 + \frac{\partial S_2}{\partial U_2} dU_2$

САМО УЕ РАВНОВЕСИИ РАВНОВЕСИИ ИСПОЛНЯЮТСЯ. БОЛЬШУЮ ЧАСТЬ И ЗАМЕНЯЮЩИ ОСТАВЛЯЮЩИ.

$$dS = \frac{1}{T_1} dU_1 + \frac{1}{T_2} dU_2 = \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) dU_1 = 0 \Rightarrow \frac{1}{T_1} = \frac{1}{T_2} \Rightarrow \frac{3R}{2} \frac{N_1}{U_1} = \frac{3R}{2} \frac{N_2}{U_2} \quad (2)$$

ИМАМО (1) И (2) ДЕЯТЕЛЬНЫЕ ЗА U_1 И U_2 . $U_1 = 714 J$, $U_2 = 1786 J$

НАИТЕЗУВАИ ПАРАМЕТРИ ИЛИС НЕЗАВИСИМЫ, БЕЗА ЧИТЕЊИ ВУХ ДАТА ДЕ ГИБС-ДИФЕРЕНЦИАЛ ДЕЯТЕЛЬНЫМ У ДИФЕРЕНЦИАЦИОННОМ ОБЪЕМУ. ДА БУ ИСПРЕМ ТИ ДЕЯТЕЛЬНЫМИ, ПРВО БОКОВАНИМО ОСТАВРОБИ ТЕРМОМУ О ХОТЮРАНИМ ФАКТОРИАМА.

ЗА ХОТЮРАНИ БОКОВАНИ ПРАВО РЕША БОКОВАНИ $f(\lambda x_1, \lambda x_2) = \lambda f(x_1, x_2)$. НАИЗУТИ ИСПРЕМ ПО

$$\lambda \text{ ДА ОА У ДЕЯТЕЛЬНЫМИ} = \frac{\partial f}{\partial (\lambda x_1)} \frac{\partial (\lambda x_1)}{\partial \lambda} + \frac{\partial f}{\partial (\lambda x_2)} \frac{\partial (\lambda x_2)}{\partial \lambda} = f(x_1, x_2)$$

$$\frac{\partial f}{\partial (\lambda x_1)} x_1 + \frac{\partial f}{\partial (\lambda x_2)} x_2 = f(x_1, x_2) \text{ ОВА ДЕЯТЕЛЬНЫМИ БОКОВАНИ ЗА БОКОВАНИ } \lambda.$$

ЗАМЕНЯМО $\lambda = 1 \Rightarrow \frac{\partial f}{\partial x_1} x_1 + \frac{\partial f}{\partial x_2} x_2 = f(x_1, x_2)$

НАИТРАВИВА ЭНЕРГИЯ И ЭНЕРГИЯ С У ХОТЮРАНИ ФАКТОРИАМИ ПРВО ПРАВО. СНОМ, БОКОВАНИ?

$$U = \sum_i P_i x_i = TS - PV + \mu N \quad S = \sum_i F_i x_i = \frac{1}{T} U + \frac{P}{T} V - \frac{\mu}{T} N$$

$$dU = TdS + SdT - PdV - VdP + \mu dN + Nd\mu \quad dS = \frac{1}{T} dU + U d\left(\frac{1}{T}\right) + \frac{P}{T} dV + V d\left(\frac{P}{T}\right) - \frac{\mu}{T} dN - Nd\left(\frac{\mu}{T}\right)$$

$$0 = dSdT - PdV + Nd\mu$$

$$0 = U d\left(\frac{1}{T}\right) + V d\left(\frac{P}{T}\right) - N d\left(\frac{\mu}{T}\right)$$

$$\sum_i x_i dP_i = 0$$

Обим што добијемо ГИС-дигиталним. Она показује да ~~је~~ ситацијата са, број независних интерактивних параметара које помаже संबину међу је два (број ^{термо} ^{дина} ^{мички} степени слободе).

Основна термодинамичка једначина се може довести директно интеракцијом између диференцијалне величина или одређивањем једначине стања путем ГИС-дигитације једначине и наклапајућим коришћењем одговарајућег теореме о хомоложији функцијама. Место је први научни **праксни** за одређивање основне термодинамичке једначине.

ТЕРМОДИНАМИЧКИ ПОСТАВАЦИ ПЕНАЦИЈА ТАНСФОРМАЦИЈА

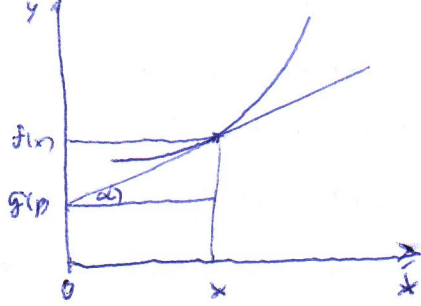
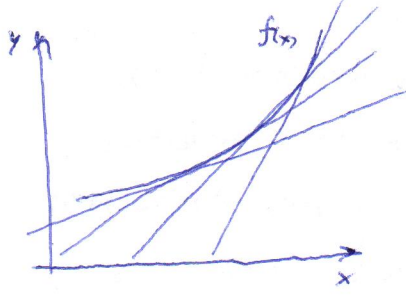
Место се у термодинамички системима са системима које назирају резервоарима, њихова улога је да експонивне величине са системом од интереса. Она имају мање веће вредности експонивних величина него систем и стога практично не мењају њихове вредности ~~у~~ интеракције са системом. Њихова улога је да намећу систему координатну рампу интерактивних параметара повезаних (координативних) са експонивним параметрима које размарују. Тако резервоаре које размарују енергију, заређивањем или теорије назирају термо кати, баростати или честичне резервоаре. Честични или познате јединичне стања резервоара него само вредности њихових интерактивних параметара, које контролирамо. Једна практична разлика коришћења резервоара се одвија на чиницама да не постоји начин да директно меримо или подесимо експонивни систем док је то веома једноставно са температуром.

Основна термодинамичка једначина у енергетској или ентергојској репрезентацији зависи од експонивних параметара док су интерактивни параметри показују као њихови изводи. Интерактивни параметри система могу бити одобрани уз помоћ резервоара, стога би било погодно да постоји функција која би зависила од одобраних интерактивних параметара и имала нека варијациона својства у погледу термодинамичке равнотеже као ентропија или енергија. Таква функција би нам омогућила да не размарамо јединичне стања система повезане са експонивним параметрима које систем размарује са резервоарима, ту је само смањен број једначина и индивидуалних проблема који хоћемо да решимо.

Математички аспект проблема се може формулирати на следећи начин, ако је дата функција $f = f(x_0, x_1, \dots, x_n)$ потребан је метод који ће $P = \frac{\partial f}{\partial x_i}$ користити као независну променљиву у новог функцији уместо x_i ; а истовремено са тајм све одговоре функције f . Решење тог проблема је дано лема-адорову трансформацијом.

Размотримо прво лема-адорову трансформацију функције једне променљиве $f = f(x)$. Најлак начин да се даје први извод $P = \frac{df}{dx}$. Наме не одређује јединично стање ако нам је потребан ~~и~~ од сегама на y осни који само означавају y .

ГЕОМЕТРИЧЕ ДИКАЖЕ ОДОГУБИМЕ ДА ЂЕ ДЕЈАЊИМА $f = f(x)$ У f -РЕЗЕРВАЦИЈИ НАЈМЕНЈИ СА ДЕЈАЊИМА $g = g(p)$ У g -РЕЗЕРВАЦИЈИ. ДО ЛЕЖАЊА ДРОБЕ ТРАНСФОРМАЦИЈЕ ДОЛАЗИМО НА СЛЕДЕЋИ НАЧИН. ИЗВОД У ТАЧКИ x ЈЕ ЈЕДНАК ТАЈЕРАЈУГЛА $\alpha = \rho = \tan \alpha = \frac{f(x) - g(p)}{x - 0}$



ИЗ ОВЕ ДЕЈАЊИМЕ ДОБИЈАМО $g(p) = f(x) - px$ ИТО НАЈ СНАБЛА ЛЕЖАЊА ДРОБЕ ТРАНСФОРМАЦИЈЕ ФУНКЦИЈЕ $f(x)$, ПОКОЈУ g ЗАВИСИ ОД p , ПО ПРОВОЈ ДЕ ИЗ ДЕЈАЊИМЕ $p(x) = \frac{df}{dx}$ ИЗРАЗИМО x КАО ФУНКЦИЈУ ОД p И ЗАМЕЊИМО У $f(x)$ ДА БИ ЂЕ ДОБИЈАЛИ ФУНКЦИЈУ $f(p)$. ТАДА ЂЕ

$g(p) = f(x(p)) - p \cdot x(p)$. КАКО ПОНАДРОБНО ИЛУСТРИРАМО ЛЕЖАЊА ДРОБЕ ТРАНСФОРМАЦИЈУ ОДНОСНО НА КОЈИ НАЧИН ТРАНСФОРМИРАМО $g(p)$ У ПОЛАЗИЈУ ФУНКЦИЈУ $f(x)$? ПРИМЕТИМО ДА ВАЖИ $dg = df - p dx - x dp = -x dp$. СТОЈА ЂЕ $x = x(p) = -\frac{dg}{dp}$. ИЗ ОВЕ ДЕЈАЊИМЕ ПОМОЋО ИЗРАЗИМО $p = p(x)$ И ЗАМЕЊИМО У $g(p)$ ДА ДОБИЈЕМО $g(x)$. ЗАМЕЊИМО $p(x)$ И $g(x)$ У $f(x) = g(p(x)) + p(x) \cdot x$ ДОБИЈАМО ОРИГИНАЛНУ ФУНКЦИЈУ $f(x)$.

ПРИМЕР НАЈМ ЛЕЖАЊА ДРОБЕ ТРАНСФОРМАЦИЈУ ФУНКЦИЈЕ $f(x) = Ae^{Bx}$ А ЗАТИМ ИЛУСТРИРАМО

ТРАНСФОРМАЦИЈУ.

РЕШЕЊЕ? НАЈИМО ИЗВОД ФУНКЦИЈЕ $f(x) = p = p(x) = \frac{df}{dx} = ABe^{Bx}$, ИЗ ЂЕ ИЗРАЗИМО x КАО ФУНКЦИЈУ ОД p :

$x = \frac{1}{B} \ln \frac{p}{AB}$. ЗАМЕЊИМО $x(p)$ У $f(x)$ ДОБИЈАМО $f(p) = \frac{p}{B}$. ЛЕЖАЊА ДРОБЕ ТРАНСФОРМАЦИЈУ

ФУНКЦИЈЕ $f(x)$ ИЗВОДИМО $g(p) = f(p) - p \cdot x(p) = \frac{p}{B} - \frac{p}{B} \ln \frac{p}{AB}$.

ДА БИ ОДРЕДИЛИ ИЛУСТРИРАМО ПОБУДНО ОД ДЕЈАЊИМЕ $x(p) = -\frac{dg}{dp} = -\frac{1}{B} + \frac{1}{B} \ln \frac{p}{AB}$

$+ \frac{p}{B} \frac{AB}{p} \frac{1}{AB} = \frac{1}{B} \ln \frac{p}{AB}$. ИЗ ЂЕ ДОБИЈАМО $p(x) = ABe^{Bx}$, ЗАМЕЊИМО $p(x)$ У $g(p)$

ДОБИЈАМО $g(x) = Ae^{Bx} - Ae^{Bx} Bx$. ИЛУСТРИРАМО ТРАНСФОРМАЦИЈУ ОД $g(p)$ ИЗВОДИМО $f(x) = g(x) + p(x) \cdot x$

$= Ae^{Bx} - Ae^{Bx} Bx + ABxe^{Bx} = Ae^{Bx}$ ИЛИ ОМО ЧУЧЕЊАМИ ДА ДОБИЈЕМО ■

РАЗМЫСЛИМО СЛОЖА ФУНКЦИЈУ ДВЕ ПРМЕНЉИВЕ $f = f(x, y)$. ОНА ПОНАДРОБНО ПОНАДРОБНО 3-Д ПРМЕНЉИ.

УМЕСТО ТАЈЕРАЈЕ КАО У СЛУЧАЈ ДВАКЦИЈЕ ДЕЈАЊЕ ПРМЕНЉИВЕ, ОВДЕ ИМАМО ТАЈЕРАЈУ ПАРАМЕТРА

КОЈА ЂЕ ДЕФИНИСАТИ ПРЕСЕК ОД 2-ОСОМ У ТАЧКИ g И НАГИБИМА p И q НА 2-Х И 2-У РАВАНИ. ЛЕЖАЊА ДРОБЕ ТРАНСФОРМАЦИЈУ ФУНКЦИЈЕ f ИЗВОДИМО $g(p, q) = f(x(p, q), y(p, q)) - p \cdot x(p, q) - q \cdot y(p, q)$. ДА БИ ДОБИЈАЛИ ДОБРЕ ПОМОЋО ЂЕ ДА ИЗ ДЕЈАЊИМА $p = p(x, y) = \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_y$

И $q = q(x, y) = \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)_x$ ИЗРАЗИМО x И y КАО ФУНКЦИЈЕ ОД p И q И ТО ЗАМЕЊИМО У $f(x, y)$.

ДА ДОБИЈЕМО $f(x(p, q), y(p, q))$. КОРИСНИ x, y И f ДОБИЈАМО $g = f - px - qy$.

ИЛУСТРИРАМО ТРАНСФОРМАЦИЈУ ЂЕ ДОБИЈАМО НА СЛЕДЕЋИ НАЧИН. ДИФЕРЕНЦИЈА ФУНКЦИЈЕ g ЂЕ $dg = -x dp - y dq$. СТОЈА ЂЕ $x = x(p, q) = -\left(\frac{\partial g}{\partial p}\right)_q$ И

ЗАМЕТОМ У ФУНКЦИЈЕ ДОБИВАМО ФУНКЦИЈУ. УМНОЖИМО ПАРЦИЈАЛНИМ ИЗЛОЖИ $f = g + px + zy$.

ЧЕМО ЦИТО ПОТРЕБА ДА ПАРЦИЈАЛНИМ СВЕ КООРДИНАТЕ СА ИЗЛОЖИНА НЕКО САРМ ЈЕДИН ПАРНИ БРОЈ. РАЗМУТРИМО ПРАВО ФРАКЦИЈУ $f(x, y)$. ИДЕЛИМО ДА ЗАМЕТИМО Х СА ПАРЦИЈАЛНИМ ИЗЛОЖИ ПО Х,

$p = \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_y$ АЛИ ДЕ И У КООРДИНАТЕ (ОНА ДЕ КОЛОНАТА У ПАРЦИЈАЛНИМ). ИЗ РЕЗУЛТАТИМЕ

$p(x, y) = \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_y$ ИЗРАЗИМО $x = x(p, y)$ И ЗАМЕТИМО У $f(x, y)$ ДА ДОБИДЕМО $f(p, y)$.

ПАРЦИЈАЛНА ЛЕГАНДЕРОВА ПАРЦИЈАЛНИМ ДЕ ПРАВО $g(p, y) = f(p, y) - p \cdot x(p, y)$. ОНА ДЕ

ФРАКЦИЈА Р И У КАКО СУМО ТЕЛЕДИ. ПОЛАЗЕДИ ОД ФРАКЦИЈЕ Г МОЖЕМО ДОБИТИ ОПРИМАТИМЕ ФУНКЦИЈУ f НА СЛЕДЕДИ НАЧИН. ДИ ДЕРИВАТИВА ФРАКЦИЈЕ Г ИЗЛОЖИ $dg = df - p dx - x dp = g dy - x dp$

ИЗ ОВЕ РЕЗУЛТАТИМЕ СЛЕДИ ДА ДЕ $x = -\left(\frac{\partial g}{\partial p}\right)_y$ И $g = \left(\frac{\partial g}{\partial y}\right)_p$. Г ДЕ РЕЗУЛТАТО ИЗЛОЖИ Г И У КАКО И КАКО

ОПРИМАТИМЕ ФУНКЦИЈЕ f АЛИ ИЗ КАКОСТАТИМЕ ВРЕДИСТИ Р. ИЗ РЕЗУЛТАТИМЕ $x = x(p, y) = -\left(\frac{\partial g}{\partial p}\right)_y$

ИЗРАЗИМО Р КАКО ФУНКЦИЈУ ОД Х И У И ЗАМЕТИМО У $g(p, y)$ ДА ДОБИДЕМО $g(x, y)$.

УМНОЖИМО СЛЕДЕДИ ПАРЦИЈАЛНИМ ПАРЦИЈАЛНИМ ДЕ ТАКО $f = g + px$.

ТЕРМОДИНАМИЧКИ ПОТЕНЦИЈАЛИ

ЛЕГАНДЕРОВЕ ПАРЦИЈАЛНИМ ОСОБИНЕ ТЕРМОДИНАМИЧКИЕ ЈЕДИНАЦИМЕ У ЕНЕРГИЈСКИ РЕПРЕЗЕНТАЦИЈИ ИЛИ ЗАИМАЈУ ДЕ ТЕРМОДИНАМИЧКИ ПОТЕНЦИЈАЛИ. РАЗМУТРИМО САДА ТЕРМОДИНАМИЧКИЕ ПОТЕНЦИЈАЛИ

НА ПРИМЕРУ ГАСА СА ОСОБИНЕ ТЕРМОДИНАМИЧКИМ РЕДАЦИЈИМ $U = U(S, V, N)$.

ПОТЕНЦИЈАЛ	ЗАМЕТИМО ЕКСТЕНЗИВНИ ПОТЕНЦИЈАЛ	СА	ИНТЕНЗИВНИМ ПРОМЕНЛИВИМ	ЛЕГАНДЕРОВА ПАРЦИЈАЛНИМ	ДИФЕРЕНЦИЈАЛ
ХЕЛМХОЛДОВ $F(T, V, N)$	S		T	$F = U - TS$	$F = -PV + \mu N$ $dF = -SdT - PdV + \mu dN$
ЕНТАЛПИЈА $H(S, P, N)$	V		P	$H = U + PV$	$H = TS + \mu N$ $dH = TdS + VdP + \mu dN$
ГИБСОВ $G(T, P, \mu)$	S, V		T, P	$G = U - TS + PV$	$G = \mu N$ $dG = -SdT + VdP + \mu dN$
ВЕЛИКИКАНАСОВ $\Omega(T, \mu, \mu)$	S, N		T, μ	$\Omega = U - TS - \mu N$	$\Omega = -PV$ $d\Omega = -SdT - PdV - N d\mu$

АК МОЖЕМО ПАРЦИЈАЛНИМ СВЕ ЕКСТЕНЗИВНЕ ПРОМЕНЛИВЕ ДЕР БИ ТАКО ТЕРМОДИНАМИЧКИ ПОТЕНЦИЈАЛ БИО РЕЗУЛТАТО НУЛИ (РЕТИМО ДЕ ДА ИНТЕНЗИВНЕ ВЕЛИЧИМЕ АИСУ НЕЗАВИСНЕ МЕДИОСТАТО).

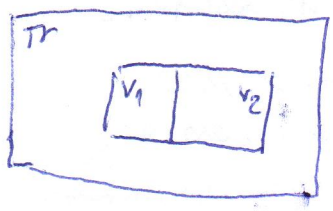
ОЗНАЧИМО СА $U[P_1, P_2, \dots]$ ЛЕГАНДЕРОВЕ ПАРЦИЈАЛНИМ ОСОБИНЕ ТЕРМОДИНАМИЧКИЕ ЈЕДИНАЦИМЕ У ЕНЕРГИЈСКИ РЕПРЕЗЕНТАЦИЈИ. У КАКО ОМО ЕКСТЕНЗИВНЕ ВЕЛИЧИМЕ X_1, X_2, \dots , ЗАМЕТИМО СА ИНТЕНЗИВНИМ ВЕЛИЧИМА P_1, P_2, \dots .

ВАРИЈАЦИЈИ ПРИМИМО ЗА ТЕРМОДИНАМИЧКИЕ ПОТЕНЦИЈАЛЕ: АК ДЕ СИСТЕМ У КОНТАКТУ СА РЕЗЕРВОАРОМ СА ИНТЕНЗИВНИМ ПАРАМЕТРИМА P_1^r, P_2^r, \dots ОНДА ОМ РАВНОСТАТЕ ВРЕДИСТИ КООРДИНАТА СИСТЕМА КОДЕ АИСУ УСЛОВИЕНЕ ОМЕ КОДЕ МУЛТИПЛИЦИРАМО ТЕРМОДИНАМИЧКИ ПОТЕНЦИЈАЛ $U[P_1, P_2, \dots]$ ЗА ВРЕДИСТИ $P_1 = P_1^r, P_2 = P_2^r, \dots$ ДАКМЕ, ПОТРЕБА ДЕ ДА ВАЖИ У РАВНОСТАТИ $dU[P_1^r, P_2^r, \dots] = 0$ И $d^2U[P_1^r, P_2^r, \dots] > 0$.

ДРУГА ВАЖНА ОСОБИНА ТЕРМОДИНАМИЧКИХ ПОТЕНЦИЈАЛА ДЕ ДА ДЕ РАДИ ЧИСТУТИ У РЕЗЕРВИ БИТИМ ПРОЦЕДУ ОД ОПРАМЕ СИСТЕМА У КОНТАКТУ СА РЕЗЕРВОАРОМ ЈЕДИНАКО СТАБИЛО ДИФЕРЕНЦИЈАЛ ТЕРМОДИНАМИЧКОГ ПОТЕНЦИЈАЛА СИСТЕМА. ЗАТО ДЕ ЧЕМО ТЕРМОДИНАМИЧКИ ПОТЕНЦИЈАЛ ИЗЛОЖИМО СЛОБОДИМ ЕНЕРГИЈАТА ДЕР ДЕ ВЕЛИКА ВРЕДИСТА ЈЕДИНАКО ДО СЛОБОДИМ РАДУ ПОД УСЛОВИМ КОНСТАНТАНИХ ИНТЕНЗИВНИХ ПАРАМЕТРА РЕЗЕРВОАРА.

ПРИМЕР РАВНОТЕЖИ РАВНОТЕЖИ ДВА СИЛА УВЕЉАВАЈУ ТОПЛОТИ РЕЗЕРВОАР ТЕМПЕРАТУРЕ T^r , РАЗЛОЖЕНО ПОКРЕТАНИМ ЗИДОМ,

РЕШЕЊЕ:



РЕШИМО ПРВО ЗАДАТИС ПОМ ОТИ ХЕЛХО ЛИБОЗ ПО ТЕЖИНАМА
 УКУПНА ЗАПРЕТНА СИСТЕМА ЈЕ КОИ СТАТИЧКА $V_1 + V_2 = V$. ОСТА ЈЕ $dV_1 = -dV_2$
 ДРУГИ ХЕЛХО/КОЗ ВЕЛИЧИНИ СИСТЕМА ДИНАМС ЈЕ ЗОВЕЗ ХЕЛХО/КОЗОВИХ
 ПОТЕНЦИЈАЛА СИДОВА $F = F_1 + F_2$, У РАВНОТЕЖИ ОИ ЈЕ МИНИМАЛНА
 $dF = dF_1 - dF_2 = 0$, БРО МОЖЕ ПАСИ У СЛОБОДНОМ СЕ ПЕМБРА ИСТО ЈЕ
 ЗАПРЕТНА ДИНАМС ВЕЛИЧИНА КОЈА СЕМБРА $\frac{\partial F_1}{\partial V_1} dV_1 + \frac{\partial F_2}{\partial V_2} dV_2 = -P_1 dV_1 - P_2 dV_2 = 0$
 КОРИСЕНА ЧОВЗ ЗО ПЕМБРЕ ЗАПРЕТНА ДИНАМС $(-P_1 + P_2) dV_1 = 0$ ИЈ. $P_1(T^r, V_1, N_1) = P_2(T^r, V_2, N_2)$
 ПРОБЛЕМ СЕ ОДОИ НА РИВАТКЕ ДВЕ ДИНАМСЕ СА НЕПОСТАВНИМ ЗАПРЕТНИМА V_1 И V_2 .

КОИ ПРОБЛЕМ СЕ МОЖЕ РЕШИТИ У ЕНЕРГОС РИВЕЖИТИВНО. НА КОИ НАМИ ДОДОДНО ДА СЕ
 ПРИТИСЦИ СЕМБРА $P_1(S_1, V_1, N_1) = P_2(S_2, V_2, N_2)$, У ОВОМ СИМБЛУ, ПРИТИСЦИ ЗАВИСИ ОИ
 ЕНЕРГОС А НЕ ОИ ТЕМПЕРАТУРЕ КОЈА СЕ КОСТАТИВА. ЗИТ ЈОДИ НАМ ПРОВОЗ ЈОДИ ДВЕ ДИНАМСЕ
 $T_1(S_1, V_1, N_1) = T^r$ И $T_2(S_2, V_2, N_2) = T^r$. НА ОБА ДИНАМС ДОДОДНО СИСТЕМ ОИ ЧЕТРИ
 ДИНАМСЕ СА ЧЕТРИ НЕПОСТАВЕ V_1, V_2, S_1 И S_2 , ПРИМЉИМО ДИ ЈЕ ПРВИ НАМИ РЕДОВАВ
 ДО ОИ ДИВЕОВАТИВНО.

РАВНОТЕЖИ ЛЕВАТОРВЕ ТРАНСФОРМАЦИЈЕ ОБРАТЕ ТЕРМОДИНАМИКЕ ДИНАМСЕ У ЕНЕРГОСИДИ
 РЕИВЕЖИТИВНО, ИЈ. ТЕРМОДИНАМИКЕ ПОРЕЧНОСЛЕ У ЕНЕРГОСИДИ РЕИВЕЖИТИВНО

ПОТЕНЦИЈАЛ	ЛЕВАТОРВЕ ТРАНСФОРМАЦИЈА	САВЕЖЕМО ЕКВИВАЛЕН ПРОМЕНЕВИ	СА	ИНТЕРЕНСИВНО ПРОМЕНЕВИ
$S[\frac{1}{T}]$	$S[\frac{1}{T}] = S - \frac{1}{T} U = -\frac{F}{T}$	U		$\frac{1}{T}$
$S[\frac{P}{T}]$	$S[\frac{P}{T}] = S - \frac{P}{T} U$	V		$\frac{P}{T}$
$S[\frac{1}{T}, \frac{P}{T}]$	$S[\frac{1}{T}, \frac{P}{T}] = S - \frac{1}{T} U - \frac{P}{T} V = -\frac{G}{T}$	U, V		$\frac{1}{T}, \frac{P}{T}$
$S[\frac{1}{T}, \frac{M}{T}]$	$S[\frac{1}{T}, \frac{M}{T}] = S - \frac{1}{T} U + \frac{M}{T} N = -\frac{R}{T}$	U, N		$\frac{1}{T}, \frac{M}{T}$

ОДНО ДИВЕЖИТИВНО ПО ТЕЖИНАМА НЕМОЖУ ВЕЛИКИ УТЦАЈ У ТЕРМОДИНАМИКЕ АЛИ ИМОЖУ
 ОДРОМА ЗААМНО У СТАТИСТИКОС ТЕРМОДИНАМИКЕ. ОИ СЈ ДИРЕКТО ПОВЕЖИТИ И НАПТИЧНОМ
 ОУАКОВОСТА