

D-7 +9

Mundžić Vladimir

TERMODINAMIKA POVRATNIH I
N E P O V R A T N I H P R O C E S A

Diplomski rad

Katedra za fiziku
Filozofski fakultet u Novom Sadu
1968 god.

S a d r ž a j (a j !)

Termodinamika povratnih i nepovratnih procesa	1.
Uvod	1.
Opšta teorija	4.
Otvoren sistem	4.
Intenzivne i ekstenzivne veličine	5.
Masa	5.
Energija	6.
Entalpija	6.
Entropija	7.
Nastajanje entropije usled elektrohemijskih potencijala ...	17.
Nastajanje entropije usled hemijskih potencijala	20.
Stacionarno stanje	21.
Provodjenje topote	28.
Nastajanje relaksacije	30.
Termomolekulska razlika pritisaka	32.
Literatura	34.

P R E D G O V O R

U ovom radu koji sam uzeo za svoj diplomski rad po savetu dr. Marić Zvonka i uz njegovu pomoć, izneta su savremena gledišta iz termodinamike nepovratnih procesa. Veliki doprinos ovoj grani termodinamike doprineli su naučnici Prigožin i De Grot, čijom sam se literaturom uglavnom i služio.

Mundjić Vladimir

TERMODINAMIKA POVRATNIH I

NEPOVRATNIH PROCESA

Uvod

Fizičke pojave kao što su prevedjenje teplote, difuzija i električna prevednost, bile su relativne davne uočene, preučavane su i otkriveni su zakoni po kojima se svi procesi odvijaju. Međutim, neka opšta teorija, sa obzirem na sležnost svih pojava, nije bila stvorena. Čak ni pojam teplote nije bio jasno definisan. Tek pojavom kinetičke teorije gaseva, teplata počinje da se shvata kao energija a ujedno se stvara i podloga za sasvim novim načinom interpretiranja svih pojava.

Termodynamička neprvoratnih procesa je teorija koja nastoji da objasni sve pojave. U prvom redu biće izneti neki rezultati koji su postignuti na temelju nauke. Objasnioće se; prevedjenje teplote u neprekidnoj sredini usled povećanja gradijenta temperature, pojava relaksacija i termomelekulska razlika pritiska.

U drugoj glavi biće izneti teorija na osnovu koje se sve pojave mogu objasniti, dok će objašnjenje samih pojava biti izmete u trećoj glavi.

U drugoj glavi ćemo prve definisati veličine na kojima se zasniva ova teorija. Cela termodynamička se zasniva na dva osnovna zakona, a te su prvi i drugi zakon termodynamike. Prvi zakon termodynamike predstavlja zakon održanja energije proširen na teplotne pojave. U njemu se pojavljuje teplata kao veličina ekvivalentna energiji. Prema tome, teplata predstavlja jedan vid energije. Znači, teplata se ne može stveriti ni iz čega, niti izčeznuti već može da se pretvara u drugi vid energije. Prvi zakon termodynamike govori da se teplata može pretvoriti u mehanički rad. Međutim, same se jedan dio teplote pretvara u mehanički rad dok drugi odlaže na povećanje unutrašnje energije sistema, tj. na zagrevanje

tela. Da bi se toplota pretvorila u rad, mora postojati neko telo koje se zagревa, i pri tome širi. Da bi se telo zagrejalo potrebno mu je dovesti izvesnu količinu toplote a to je moguće ako postoji neko telo sa višom temperaturom. Međutim, prvi zakon termodinamike ne ulazi u uslove pod kojima se toplota prenosi i pod kojim uslovima se toplota pretvara u rad. To objašnjava drugi zakon termodinamike. Prvi zakon jednostavno uspostavlja vezu izmedju toplote, unutrašnje energije i mehaničkog rada. Toplota se može prenositi zračenjem provodjenjem i strujanjem nekog fluida koji donosi toplotu. Ako neko telo primi izvesnu količinu toplote, na bilo koji način, ono će se širiti i pri tome savladjivati sile nastale usled spoljašnjeg pritiska, tj. vršiće se rad. Širenje nastaje usled bržeg kretanja molekula od kojih je telo sastavljeno. Pri tome se povećava energija molekula, pa i brzina. Znači, širenje tela, odnosno vršenje spoljašnjeg rada, i zagrevanje, odnosno povećanje energije samih molekula, su povezani i ne može se toplota pretvoriti u rad ako se telo nije zagrejalo. Telo je sastavljeno iz molekula, i svaka promena izazvana toplotom potiče od promene energije samih molekula. U daljem izlaganju ovakvo telo zvaćemo sistem, a toplotu koja se utrošila na povećanje energije molekula, zvaćemo unutrašnja energija.⁽¹⁾ Unutrašnja energija ne zavisi od makroskopskog kretanja sistema, već samo od kretanja molekula, odnosno, od kinetičke i potencijalne energije molekula. Pošto je unutrašnja energija sistema jednaka zbiru kinetičke i potencijalne energije svih molekula, to ona zavisi samo od stanja sistema u tom trenutku, a ne od načina na koji je sistem došao u to stanje. To se matematički ispoljava u tome da je promena unutrašnje energije sistema, dE , totalni diferencijal. Ovakvih veličina ima više. Takve su naprimjer energija, slobodna energija,⁽²⁾ entalpija,⁽³⁾ entropija i dr. Takve veličine se zovu funkcije stanja sistema.⁽⁴⁾ Pored toga postoje veličine koje karakterišu stanje sistema ali nisu funkcije stanja, jer ne zavise samo od stanja sistema već i od načina na koji je

sistem došao u te stanje i drugih uslova. Takve su naprimjer prisustak p , zapremina V i temperatura T . Ove tri veličine su međusobne nezavisne. Ne može se odrediti jedna od svih ako su druge dve poznate a da se na^l zna neka četvrta veličina koja ih povezuje. Svaka funkcija stanja može da se izrazi u funkciji sve tri veličine. Naravno da se mogu idruge tri veličine izabrati a ne baš p , V i T .

Drugi princip termodinamike daje uslov pod kojim se toplata može dovesti sistemu. Iz njega izlazi da se toplata prenesi samo sa tela više temperature na telo niže temperature. Prema tome mora postojati dva tela sa različitim temperaturama da bi se toplata mogla pretvarati u mehanički rad.

Jedan od najvažnijih veličina na kojima se zasniva termodinamika nepevratnih procesa jeste entropija.⁽⁵⁾

Posebne mesto u drugoj glavi posvećene je entropiji. Za termodinamiku je naročito značajne preučiti raščenje entropije koju smo izrazili preko protoka i sila.

$$\frac{dS_2}{dz} = \sum_k J_k X_k$$

Pri čemu se predstavlja da postoji fenomenološke zavisnosti između protoka i sila, koje smo nazvali fenomenološke zavisnosti. Protok se menja u funkciji sila na sledeći način:

$$J_1 = L_{11} X_1 + L_{12} X_2 + \dots + L_{1k} X_k$$

$$J_2 = L_{21} X_1 + L_{22} X_2 + \dots + L_{2k} X_k$$

.....
.....

$$J_k = L_{k1} X_1 + L_{k2} X_2 + \dots + L_{kk} X_k$$

Koeficijenti L_{ik} zevu se fenomenološki koeficijenti.

Upotrebljavajući ovaj metod keristili smo Onsangerovu teoremu: na osnovu koje je :

$$L_{ik} = L_{ki} \quad (k \neq i)$$

O P Š T A T E O R I J A

Termoeđinamika je nauka koja preučava teplotne pojave.

Njen zadatak je da postavi zakone prenošenja teplote. Pošto je to plota jedan oblik energije, mora važiti zakon o održanju energije, preširen na teplotne pojave. Te je prvi zakon termoeđinamike.

$$dQ = dE + pdV \quad \dots \dots \dots \quad 1. \quad (7)$$

Prenošenje teplote sa sistema na sistem može da se realizuje na razne načine, pa je i preučavanje svih pojava male složenije.

Pored tega treba istaći te da kod teplotnih pojava ne važi zakon povratnosti, tj. prenošenje teplote nije uvek moguće u oba pravca.

Znači, postoji slučajevi kada se prenošenje teplote vrši samo u jednom pravcu. Na osnovu ove činjenice možemo izvršiti podелу termoeđinamike na dva dela: na termoeđinamiku nepovratnih procesa i na termoeđinamiku povratnih procesa.

Uzrok prenošenja teplote sa jednog sistema na drugi je najčešće razlika u temperaturama ova dva sistema. Međutim, razmena teplote može da se vrši i razmenom mase između sistema čiji uzrok može biti različit. Ako postoji razlika temperatura između dva sistema onda se vrši nepovratan proces prenošenja teplote sa sistema čija je temperatura viša na sistem sa nižom temperaturem. U principu moguće je i obratni proces i on je u velike verovatniji ukoliko je razlika temperatura manja. Ako su temperature sistema iste, vrši se povratan proces, tj. teplota se prenosi u oba pravca.

O t v e r e n s i s t e m

Radi lakšeg preučavanja svih pojava definisaćemo otvoren sistem, za razliku od izolevanog i neizolevanog (koji ćemo zvati zatvoren) sistem. Otvoren sistem razlikuje se od zatvorenog sistema po tome što on razmenjuje sa okolinom ne samo teplatu već i masu.

Intenzívne i ekstenzívne veličiny

Veličine kao što su pritisak p i temperatura T karakterišu sistem u svakej tački. Ove veličine zevu se intenzivne.

Sa druge strane imamo veličine kao što su zapremina V i masa m . Ove veličine karakterišu sistem kao celinu, tj. zapremina sistema može da se izrazi kao zbir zapremina pojedinih deleva sistema. Ove veličine imaju aditivne osobine i zevu se ekstanzivne veličine.

三 一 九

Masa je ekstenzivna veličina. Pošto se vrši razmjena mase sa okolinom, masa sistema nije stalna, te je potrebne znati promenu mase dm.

dm je totalna promena mase nekog sistema. Dm je deo promene mase koji se odnesi na razmenu sa ekelinom, dok je dm_i promena mase unutar samega sistema. Kada ne bi bil e razmene mase sa ekelinom, te bi bio zatvoren sistem, bilo bi $dm_e = 0$, a totalna promena mase bi zavisila samo od promene mase unutar sistema. ($dm = dm_i$). Međutim, u samem sistemu masa može da se menja samo usled neke hemijske reakcije, odnosno, ako je sistem sastavljen od više komponenta onda može da dođe do reakcije medju komponentama, te se masa neke komponente povećava na račun neke druge komponente u saglasnosti sa stehiometrijskom jednačinom. Znači, možemo govoriti o promeni mase neke komponente \neq dok celekupna masa ostaje nepremenjena. Odnosno, promena mase jednaka je nuli.

$$dm = dm_1 = \sum_{\sigma} d m_{\sigma} = 0 \quad \dots \dots \dots \quad 3$$

Prema tome, u stverenom sistemu premena mase jednaka je promeni
koja nastaje usled razmene mase sa eksplozivom sredinom.

Medjutim, premena mase komponente γ zavisi od hemijske reakcije. premena mase komponente γ vrši se u saglasnosti s a stohiometrijskom jednačinom. \ddot{x}

$$dm_{\gamma} = \nu_{\gamma} M_{\gamma} d\xi \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad 5$$

ν_{γ} je stohiometrijski koeficijenat u stohiometrijskoj jednačini, $d\xi$ je stepen potpunosti reakcije, a M_{γ} masa jednog mola komponente γ .

M_{γ} Ako uvedemo premenu broja moleva $n_{\gamma} = \frac{m_{\gamma}}{M_{\gamma}}$, umesto premeni mase biće:

$$dn_{\gamma} = \nu_{\gamma} d\xi \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (8)$$

E n e r g i j a

Energija je funkcija stanja. Ona je ekstenzivna veličina i ima aditivne osobine, te možemo reći: premena energije u otvorenem sistemu nastaje usled preteka toplote i preteka mase kroz graničnu površinu sistema. Ako sistem ne vrši rad, biće:

$$dE = dF = dQ + dK \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad 7$$

gde dF predstavlja celekupnu promenu energije sistema. dQ je običan pretek toplote kroz graničnu površinu sistema, dok dK predstavlja pretek energije kroz graničnu površinu sistema usled razmene mase sa okolinom.

Na osnovu prvog principa termodinamike (jednačina 1) sistem može da vrši rad, te se njegova energija umanjuje.

$$dE = dF - pdV \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad 8$$

gde je p normalna komponenta pritiska na površinu.

E n t a l p i j a

Postoji funkcija stanja koja je definisana na sledeći način:

$$H = E + pV \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad 9$$

Ova funkcija naziva se entalpija. Njen diferencijal će biti:

celokupna količina toplote utrošila na vršenje rada i to bi bilo u saglasnosti sa jednačinom 1. Međutim, to nije moguće. Jedan deo toplote mora se utrošiti na povećanje unutrašnje energije. On ne daje ni uslove pod kojim se može toplota pretvoriti u rad. Zato je potrebno definisati zakon koji određuje te uslove. To je drugi zakon termodinamike. On se može uvesti veličinom,

$$dS = \frac{dQ}{T} \dots \dots \dots \dots \dots \quad 18 \quad (9)$$

Q je količina toplote dovedena sistemu, T temperatura sistema, a S entropija. Entropija je funkcija stanja sistema, jer određuje stanje sistema, odnosno zavisi od energije. Na osnovu statističke teorije entropija predstavlja verovatnoću stanja sistema. Sistem spontano prelazi u stanje sa najvećom statističkom verovatnoćom, tj. u stanje sa većom entropijom. Naprimjer u sistemu sastavljenom od velikog broja molekula, stanje u kome bi jedan deo molekula imao velike brzine, a drugi male, nije mnogo verovatan. Zato takvo stanje nije održivo već spontano prelazi uverovatnije stanje, na taj način što se molekuli prilikom kretanja sudaraju i predaju energiju molekulima sa manjim brzinama. Energija u tom slučaju se raspodeljuje među molekulima po nekoj raspodeli. Entropija tada raste. Ako se sistem nalazi u stanju sa maksimalnom entropijom, on se nalazi u najverovatnjem stanju. U tom slučaju entropija sistema se više ne menja te je $dS = 0$. Pod tim uslovima sistem se nalazi u ravnotežnom stanju, a u njemu se odigravaju povratni procesi. Ako međutim, u sistemu imamo nepovratne procese, onda je $dS > 0$ entropija raste a proces je nepovratan

Promena entropije nekog sistema može nastati usled razmene energije sa okolinom ili usled postojanja nekih nepovratnih procesa u samom sistemu. Ako sa S obeležimo entropiju sistema, onda će promena entropije biti izazvana usled razmene toplote sa okolinom i od nastajanja entropije u samom sistemu.

0.2
 Razmena toploće sa okolinom može se vršiti i u jenom i u drugom pravcu, tj. sistem može primati ili otpuštati toplotu što zavisi od temperature sistema i okoline. Nastajanje entropije ne može biti negativno, jer sistem nikad sam po sebi, spontano, neće preći u stanje sa manjom verovatnoćom. Ako sa dS_e obeležimo promenu entropije sistema nastalu usled razmene toploće sa okolinom, a sa dS_i promenu entropije nastalu u samom sistemu usled postojanja nekih nepovratnih procesa, onda će totalna promena entropije biti:

Kad god je $dS \neq 0$ znači da postoje neki nepovratni procesi.

Ako je pri tome $dS_e \neq 0$ znači da se vrši nepovratni proces prenošenja topline izmedju sistema i okoline. Ako je pak $dS_i > 0$, jer ovaj član ne može biti negativan, znači da u samem sistemu postoji neki nepovratan proces a sam sistem se ne nalazi u ravnotežnom stanju. U slučaju kada je $dS_e = 0$ nema razmene energije sa okolinom, sistem je izolovan. A $\overset{a}{\text{ako}}$ je $dS_i = 0$ sistem se nalazi u ravnotežnom stanju. Kao kriterijum za određivanje nepovratnih procesa može poslužiti izraz

$$dS_i > 0$$

$dS_i > 0$ (nepovratan proces) 20

$dS_i = 0$ (povratan proces)

Pretpostavljamo da promena entropije nastaje usled promene energije sistema, što je ekvivalentno statističkom pojmu entropije.

dS predstavlja promenu entropije usled priraštaja energije.

Ovaj priraštaj se može ostvariti na više načina. Može to biti

običan protok topline, u tom slučaju će biti $dS_e = \frac{dq}{T}$

Dovedena količina toplote može da se troši i na rad koji sistem

vrši i na povećanje njegove unutrašnje energije (jednačina 1),

$$tj. \quad dQ = dE + pdV \quad pa \ j e:$$

Pošto toplota prelazi samo od podsistema I ka podsistemu II to je očigledno da je količina toplote dQ_{Ii} jednaka količini toplote dQ_{IIIi} , međutim, smer proticanja nije isti te se ove dve količine razlikuju po znaku tj.

$$dQ_{Ii} = - dQ_{IIIi} \dots \quad 28$$

Na osnovu toga je energija celoga sistema: ostala nepromenjena a promena entropije će biti:

$$dS = dS_i = -\frac{dQ_{IIi}}{T_1} + \frac{dQ_{IIIi}}{T_2} \dots \quad 29^*$$

odnosno,

$$dS_i = \frac{dQ_{IIi}}{T_1} - \frac{dQ_{IIi}}{T_2} = dQ_{IIi} \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) \dots \quad 29$$

Pošto je ovo izolovan sistem ovo se odnosi samo na nastajanje entropije. Ako sada definišemo nastajanje entropije u jedinici vremena, biće:

$$\frac{dS_i}{dt} = \frac{dQ_i}{dt} \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) \dots \quad 30$$

$\frac{dQ_i}{dt}$ je protok u jedinici vremena, pa ako sada odmah uvedemo oznaku za protok neke veličine u jedinici vremena, recimo J , a sa X da obeležimo generalisane sile koje predstavljaju uzrok protoka, u gornjem slučaju to je $(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2})$. U tom slučaju jednačinu 30 možemo pisati u sledećem obliku:

$$\frac{dS_i}{dt} = JX \dots \quad 31$$

Iz ovog primera vidimo da nastajanje entropije u sistemu može nastati usled razlike temperatura u pojedinim delovima sistema

Posmatrajmo opet isti sistem, ali neka sada postoji i protok mase među podsistemima. Znači sistem je kao celina izolovan, ali među podsistemima postoji razmena mase.

Sada podsisteme smatramo kao otvorene sisteme. Za sistem kao celinu opet važi jednačina 19 tj.

$$dS = dS_e + dS_i$$

pri čemu je $dS_e = 0$ jer je sistem kao celina izolovan, prema tome biće:

$$dS = dS_i$$

Ako sada izrazimo promenu entropije sistema kao zbir entropija podistema I i podistema II, biće u saglasnosti sa jednačinom 26

$$dS = dS_I + dS_{II}$$

Pošto su sada podistemi, posmatrani zasebno, otvoreni sistemi, biće na osnovu jednačine 19:

$$dS_I = dS_{Ie} + dS_{Ii}$$

$$dS_{II} = dS_{IIe} + dS_{III}$$

Dalje je na osnovu jednačine 23:

$$dS_I = \frac{dF_I}{T_I} + dS_R$$

$$dS_{II} = \frac{dF_{II}}{T_2} + dS_{III}$$

Pošto u samim podistemima nema nepovratnih procesa, biće:

$$dS_{Ii} = 0 ; dS_{IIi} = 0$$

te je:

$$dS_{II} = \frac{dF_{II}}{T_2} \quad \text{u} \quad dS_I = \frac{dF_I}{T_I}$$

dF predstavlja protok energije (jednačina 7). U ovom slučaju to je protok topline \dot{Q} među razlike temperatura medju podistemima, povećan za toplotu prenetu masom, jer medju podistemima postoji razmena mase. Ako ovaj drugi član obeležimo kao i u jednačini 7 sa dK imaćemo:

$$dF_I = d\dot{Q}_{Ii} + dK_{Ii}$$

$$dF_{II} = d\dot{Q}_{IIi} + dK_{IIi}$$

Član dK može da se izrazi preko hemijskih potencijala M na sledeći način:

$$dK = -\mu dn \dots \dots \dots 32$$

Ovde dan određuje promenu broja molekula ($n = \frac{m}{M}$; M je masa jednog mola). Ako sada zamenimo dK dobijemo:

$$dF_i = d\Omega_{ij} - \mu^j d\mu_{ij}$$

$$dF_{ii} = d\theta_{ij_i} - \mu'' dn_{ii}$$

pa imamo:

$$dS_i = \frac{dQ_{T_i}}{T_i} - \frac{W}{T_i} dn_{Si}$$

$$dS_{ii} = \frac{dQ_{IIi}}{T_2} - \frac{n''}{T_2} dN_{IIi}$$

Pošto je sistem kao celina izolovan, nema razmene ni mase ni toplote sa okolinom, pa je i masa i energija sistema nepromenljiva. To znači, broj molova u sistemu je stalan a promena postoji samo u okviru podsistema. Prema tome, podsistemu I broj molova se povećao za onoliko za koliko se u podsistemu II smanjio. Promena broja molova u oba podsistema je ista samo se razlikuje po smeru, tj. u prvom slučaju je povećanje a u drugom smanjenje. Na osnovu toga možemo pisati:

Koristeći jedmačini 33 možemo pisati promenu entropije podsistema I i II na sledeći način:

$$dS_I = \frac{dQ_{I,i}}{T_i} - \frac{\mu'}{T_i} dn_{I,i}$$

$$dS_n = -\frac{d\Theta_{T_i}}{T_i} + \frac{N''}{T_i} d n_{T_i}$$

pa je celekupna promena entropije sistema:

$$ds = ds_i + ds_o = d\Theta_{I_i} \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) - \left(\frac{M'}{T_1} - \frac{M''}{T_2} \right) d\ln I_i$$

Ako se sistem sastoji iz više komponenata, a medju komponentama nema hemijskih reakcija, sledi:

$$dS_i = d\Omega_{I_1} \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) - \sum_k \left(\frac{\mu_k^L}{T_1} - \frac{\mu_k^U}{T_2} \right) d\Omega_{fI_2}$$

a nastajanje entropije jeste:

$$\frac{dS_i}{dt} = \frac{dQ_i}{dt} \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) - \sum_j \left(\frac{\mu'_j}{T_1} - \frac{\mu''_j}{T_2} \right) \frac{dn_j}{dt} \quad \dots \dots \dots \quad 34$$

Ako koristimo oznake uvedene u jednačini 31, možemo jednačinu 34 napisati u sledećem obliku:

$$\frac{dS_i}{dt} = Y \cdot X + \sum_j Y_j \cdot X_j \quad \dots \dots \dots \quad 35$$

Posmatrajmo opet isti sistem (izolovan, sastavljen iz dva podsistema sa različitim temperaturama, medju kojima se vrši razmena mase) ali sada su podsistemi sastavljeni iz više komponenata medju kojima je moguća hemijska reakcija. Sistem kao celina je opet izolovan te je $dS_e = 0$. Nastajanje entropije dS_i razlikuje se od prethodnog slučaja samo po tome što sada dS_{Ii} i dS_{IIi} nisu više jednakim nulim, nego treba naći njihove vrednosti i dodati ih jednačini 34. Nastajanje entropije u samom podsistemu nastaje usled postojanja nepovratnih procesa, odnosno, usled hemijskih reakcija medju komponentama. Usled hemijske reakcije broj molova neke komponente se menja u saglasnosti sa stehiometrijskom jednačinom. Promena broja molova može se izraziti pomoću jednačine 6 tj.

$$dn_j = Y_j d\tilde{S}$$

a promena enerije se opet izražava preko hemijskih potencijala, te će biti:

$$dS_{Ii} = - \sum_y \frac{\mu'_y}{T_1} dn_{yI}$$

$$dS_{IIi} = - \sum_y \frac{\mu''_y}{T_2} dn_{yII}$$

Ako iskoristimo jednačinu 6, biće:

$$dS_{Ii} = - \sum_x \frac{Y_x \mu'_x}{T_1} d\tilde{S}_I$$

$$dS_{IIi} = - \sum_x \frac{Y_x \mu''_x}{T_2} d\tilde{S}_{II}$$

Uvedimo sada novu veličinu koju ćemo zvati afinitet, i definišimo je na sledeći način:

$$A = - \sum_j \nu_j M_j \quad (11) \quad \dots \dots \dots \quad 36.$$

pa će promena entropije pod sistema biti:

$$dS_{I_1} = \frac{A_1 d\xi_1}{T_1} \quad \dots \dots \dots \quad 37.$$

$$dS_{II_1} = \frac{A_2 d\xi_2}{T_2}$$

Ako su afiniteti jednakim mali onda je i nastajanje entropije usled hemijskih reakcija jednako mali.

Sada totalnu promenu entropije sistema (imajući u vidu jednačine 37.) možemo izraziti na sledeći način:

$$dS = dS_i = dS_{I_1} + dS_{II_1} = dS_{I_1e} + dS_{I_1} + dS_{II_1e} + dS_{II_1},$$

$$dS_i = dS_{I_1e} + dS_{II_1e} + \frac{A_1 d\xi_1}{T_1} + \frac{A_2 d\xi_2}{T_2}$$

ili konačno:

$$dS_i = dQ_i \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) - \sum_j \left(\frac{\mu'_j}{T_1} - \frac{\mu''_j}{T_2} \right) dN_j I_j + \frac{A_1 dS_1}{T_1} + \frac{A_2 dS_2}{T_2} \dots \dots \quad 38.$$

a nastajanje entropije u jedinici vremena:

$$\frac{dS_i}{dt} = \frac{dQ_i}{dt} \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) - \sum_j \left(\frac{\mu'_j}{T_1} - \frac{\mu''_j}{T_2} \right) \frac{dN_j V_j}{dt} + \frac{A_1 V_1}{T_1} + \frac{A_2 V_2}{T_2} \dots \quad 39.$$

gde je: $V_1 = \frac{d\xi_1}{dt}$; $V_2 = \frac{d\xi_2}{dt}$

Ako koristimo oznake iz jednačine 31, možemo pisati:

$$\frac{dS_i}{dt} = J \cdot X + \sum_k J_k X_k + \frac{A_1}{T_1} + \frac{A_2}{T_2} \dots \dots \dots \quad 40.$$

Posmatrajmo opet isti sistem s tom razlikom što on nije više izolovan nego zatvoren. Sada promena entropije usled razmene sa okolinom neće biti jednaka nuli. U saglasnosti sa jednačinom 21 biće:

$$dS_e = \frac{dQ_e}{T}$$

gde je dQ_e toplota koju sistem prima iz okoline. Pošto je entropija ekstenzivna veličina, možemo pisati:

$$dS_e = dS_{eI} + dS_{eII}$$

..... 41.

Obzirom da je:

$$dS_{eI} = \frac{dQ_{eI}}{T_1}, \quad dS_{eII} = \frac{dQ_{eII}}{T_2}$$

biće konačno:

$$dS_e = \frac{dQ_{eI}}{T_1} + \frac{dQ_{eII}}{T_2}$$

Ovde je dQ_{eI} količina topline koju primi podsistem I iz okoline, a dQ_{eII} koju primi podsistem II iz okoline.

Ako je sistem kao celina otvoren, tada postoji i razmena mase sa okolinom, te je na osnovu jednačine 23 : $dS_e = \frac{dF_e}{T}$
pa je promena entropije nastala usled razmene energije sa okolinom jednaka:

$$dF_e = \frac{dF_{eI}}{T_1} + \frac{dF_{eII}}{T_2} = \frac{dQ_{eI} + dK_{eI}}{T_1} + \frac{dQ_{eII} + dK_{eII}}{T_2}$$

odnosno,

$$dS_e = \frac{dQ_{eI}}{T_1} + \frac{dQ_{eII}}{T_2} + \frac{dK_{eI}}{T_1} + \frac{dK_{eII}}{T_2} \dots \dots \dots 42.$$

gde je dK_{eI} energija dovedena podsistemu I usled razmene mase sa okolinom, a dK_{eII} energija dovedena podsistemu II iz okoline.

Pošto je ovo otvoren sistem promena entropije ovog sistema može se izraziti na sledeći način:

$$dS = dS_e + dS_i$$

Ako sada zamenimo dS_e i dS_i dobijemo:

$$dS = \frac{dF_{eI}}{T_1} + \frac{dF_{eII}}{T_2} + dQ_{eI}\left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2}\right) - \sum_j \left(\frac{M'_j}{T_1} - \frac{M''_j}{T_2} \right) dN_{jI} + \frac{A_e dS_I}{T_1} + \frac{A_e dS_{II}}{T_2}$$

odnosno, shodno jednačini 42:

$$dS = \frac{dQ_{eI}}{T_1} + \frac{dQ_{eII}}{T_2} + \frac{dk_{eI}}{T_1} + \frac{dk_{eII}}{T_2} + dQ_{Ie}\left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2}\right) - \sum_j \left(\frac{M'_j}{T_1} - \frac{M''_j}{T_2} \right) dN_{jI} + \frac{A_e dS_I}{T_1} + \frac{A_e dS_{II}}{T_2} \quad 43.$$

Nastajanje entropije usled elektrohemijskih potencijala

Posmatrajmo opet sistem od dva podsistema i neka se oba podsistema nalaze na istoj temperaturi, ali zato svaki podsistem ima određen električni potencijal. Ako postoji neka komponenta u jonskom stanju, nastaje protok mase, odnosno javiće se struja. Neka je sistem kao sistem izolovan. Pošto su temperature podsistema iste, nema protoka topline iz podsistema u podsistemu, te imamo:

$$dS = dS_e + dS_i$$

Pošto je sistem izolovan dS_e je jednako nuli. Ako promenu entropije izrazimo kao zbir promena entropije pojedinih podsistema biće:

$$dS = dS_i = dS_I + dS_{II}$$

$$\text{a } dS_I = dS_{Ii} + dS_{Ie} \text{ i } dS_{II} = dS_{IIi} + dS_{III}$$

Obzirom da u podsistemima ne postoji hemijske reakcije, nastajanje entropije u podsistemima biće jednako nuli, tj.:

$$dS_{Ii} = dS_{III} = 0$$

Pošto se podsistemi ponašaju kao otvoreni sistemi, možemo pisati:

$$dS_{Ie} = \frac{dF_e}{T} ; \quad dS_{IIIe} = \frac{dF_{III}}{T}$$

te je:

$$dS = \frac{dF_I + dF_{II}}{T} \quad \dots \dots \dots \quad 44$$

Pošto joni prelaze iz jednog podsistema u drugi, možemo odrediti stepen potpunosti γ : KOMUNIKACIJE

$$dn_I^I = - dn_{II}^{II} = d\gamma \quad \dots \dots \dots \quad 45$$

Energija dovedena podsistemu I potiče od protoka mase i struje. Ako sa φ_I obeležimo električni potencijal podistema I, a sa φ_{II} električni potencijal podistema II, promenu energije podistema I možemo izraziti na sledeći način:

$$dF_I = \mu_I^I d n_I^I - \varphi_I^I i dt \quad \dots \dots \dots \quad 46'$$

i energiju podistema II

$$dF_{II} = \mu_{II}^I d n_I^I + \varphi_{II}^I i dt \quad \dots \dots \dots \quad 46$$

$i dt$ predstavlja energiju koju je dobio podistem I, prilikom donošenja u njega količine elektriciteta $i dt$, dok podistem II gubi energiju $i dt$, te se ukupna oslobođena energija nastala proticanjem struje dobija na sledeći način:

$$R = (\varphi_{II}^I - \varphi_I^I) i dt \quad \dots \dots \dots \quad 47$$

ako 46' i 46 zamenimo u jednačinu 44, dobicemo:

$$dS = \left(\frac{\mu_{II}^I}{T} - \frac{\mu_I^I}{T} \right) d\gamma_I + \frac{(\varphi_{II}^I - \varphi_I^I) i dt}{T} \quad \dots \dots \dots \quad 48$$

Obeležimo sada sa Z elektroivalentnost jonske komponente koja se prenosi, a sa F Faradej, tj. količinu elektriciteta vezanu za jedan gram-jon čestica, čija je elektroivalentnost jednak jedinici ($F = 96490$ kulona), tada možemo izraziti jačinu struje sledećom relacijom:

$$i = Z_F \frac{d\gamma_I}{dt} = Z_F \dot{\gamma}_I \quad \dots \dots \dots \quad 49$$

a promena entropije dobija sledeći oblik:

$$dS = \left(\frac{\mu_{II}^I}{T} - \frac{\mu_I^I}{T} \right) d\gamma_I + \frac{(Z_F \dot{\gamma}_I) \varphi_I^I dS_I}{T} \quad \dots \dots \dots \quad 50$$

ili posle sredjivanja:

$$dS = \frac{(\mu_g^{\bar{I}} - \mu_x^{\bar{I}} + 2\delta F_{g_1} - 2\delta F_p) d\zeta_g}{T} \dots \quad 51$$

ova jednačinu možemo napisati na sledeći način:

$$dS = \frac{[(M_f'' + Z_{xy}^2 \varphi_p) - (M_r'' + Z_{xy}^2 \varphi_r)]}{T} d\varphi \quad \dots \dots \dots \quad 52$$

izrazı:

$$\tilde{M}_f = M_f + Z_f \mathcal{F} \mathcal{F} \quad \dots \dots \dots \quad 53$$

naziva selektrohemski potencijal. Sada jednačina 52 dobija prostiji oblik:

$$dS = \frac{(\tilde{\mu}_x^{\prime\prime} - \tilde{\mu}_x^T) dS_x}{T} = \frac{\tilde{A}}{T} dS_x \quad \dots \dots \dots \quad 54$$

gde je $\tilde{A}_y = \tilde{\mu}'_y - \tilde{\mu}''_y$ i predstavlja elektrohemijski afinitet. Ovo je izolovan sistem te je $dS = dS_i$, jer je $dS_e = 0$. odavde izlazi da je:

$$dS_i = \frac{\tilde{A}_x d\beta_x}{T} \quad \dots \dots \dots \quad 55'$$

a nastajanje entropije u jedinici vremena:

$$\frac{dS_i}{dt} = \frac{\tilde{A}_x}{T} \cdot \frac{dS_r}{dt} = \frac{A_x}{T} v_x \quad \dots \dots \dots \quad 55$$

Nastajanje entropije u neprekidnim sredinama

Dosadašnje rezultate možemo proširiti i na neprekidne sisteme.

Zakon o održanju mase u neprekidnim sistemima može se izraziti jednačinom kontinuiteta:

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} = -\operatorname{div} \rho \omega \quad (12)$$

ovde ω predstavlja makroskopsku brzinu. Ovu jednačinu možemo primeniti na sve ekstenzivne veličine pa i na entropiju:

$$\frac{\partial S_V}{\partial z} = - \operatorname{div} \phi + b \quad \dots \dots \dots \quad 57$$

ovde je $\frac{\partial S}{\partial T}$ promena entropije u jedinici zapreminе i jedinici vremena,

Φ protok entropije, a \mathcal{G} nastajanje entropije u jedinici zapremine i jedinici vremena.

Ako u sistemu postoje hemijske reakcije, provodjenje toplote i difuzija, onda se računom može dokazati da je nastajanje entropije u jedinici zapremine i jedinici vremena:

$$\mathcal{G} = \sum_i \frac{W^i}{T^i} \frac{\partial T}{\partial x^i} + \sum_f \sum_i \left(\mathcal{V}_f^2 - T \frac{\partial^2 \mathcal{V}_f}{\partial x^i \partial x^j} \right) P_f D_f^i + \frac{A_V}{T} \quad \dots \quad 58$$
ZL

Nastajanje entropije usled

hemijskih reakcija

Na osnovu jednačine 40, za hemijske reakcije možemo pisati:

$$\frac{dS_i}{dt} = \sum_k \mathcal{Y}_k X_k \quad \dots \quad 59$$

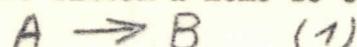
Ovde će biti:

$$\mathcal{Y}_k = V_k \quad \text{u} \quad X_k = \frac{A_k}{T} \quad \dots \quad 60$$

Za nepovratne procese je $\frac{dS_i}{dt} > 0$ te su i afiniteti takodje različiti od nule, a prema tome i brzine reakcija v. Nastajanje entropije u ovom slučaju možemo napisati:

$$\frac{dS_i}{dt} = \sum_k \mathcal{Y}_k X_k > 0 \quad \dots \quad 61$$

Pošmatrajmo sistem u kome se odvijaju dva procesa izomerizacije:



Odgovarajući afiniteti su:

$$A_1 = \mu_A - \mu_B$$

$$A_2 = \mu_B - \mu_C \quad \dots \quad 63$$

Dok se promena broja molova u jedinici vremena usled reakcija (1) i (2) može napisati u obliku:

$$\frac{dn_A}{dt} = -V_1; \quad \frac{dn_B}{dt} = V_1 - V_2; \quad \frac{dn_C}{dt} = V_2 \quad \dots \quad 64$$

Odgovarajuća proizvodnja entropije iznosi:

$$T \frac{dS_i}{dt^2} = A_1 v_1 + A_2 v_2 > 0 \quad \dots \dots \dots \quad 65$$

Ako se sistem nalazi u ravnotežnom stanju svi afiniteti moraju biti jednaki muli. Možemo sada pretpostaviti da su zavisnosti između afiniteta i brzina linearne bar u blizini ravnotežnog stanja. Sada ćemo ove zavisnosti napisati u sledećem obliku:

$$\begin{aligned} J_1 &= L_{11}X_1 + L_{12}X_2 \\ J_2 &= L_{21}X_1 + L_{22}X_2 \end{aligned} \quad \dots \quad 66$$

Koeficijenti L_{ik} nazivaju se fenomenološkim. Koeficijenti L_{ii} predstavljaju koeficijente kao što su koeficijent toplotne provodnosti, električne provodnosti i dr., dok koeficijenti L_{ik} karakterišu uzajamni uticaj dvaju nepovratnih procesa. Koeficijenti L_{ii} su uvek pozitivni dok L_{ik} mogu biti i negativni, tj. oni moraju zadovoljavati uslov:

$$(L_{12} + L_{21})^2 < 4L_{11}L_{22} \quad \dots \dots \dots \quad 67$$

Na osnovu Onsangerove teoreme koeficijenti Lik su uvek jednaki koeficijentima L_{ki} , tj.

stationary maintenance

Proučimo sada stacionarna stanja. U tu svrhu napišimo jednačinu

$$dS = \frac{dE_I}{T_1} + \frac{dE_{II}}{T_2} + dQ_{I,I} \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) - \sum_j \left(\frac{M_j^I}{T_1} - \frac{M_j^{II}}{T_2} \right) dN_{j,I} + \frac{A'_I}{T_1} dS_I + \frac{A''_I}{T_2} dS_{II}$$

gde je $\frac{dF_{eI}}{T_1} + \frac{dF_{eII}}{T_2} = dS_e$ promena entropije usled razmene sa okolinom a promena entropije u samom sistemu je:

$$dS_1 = d\Omega_{T_1} \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) - \sum_{j=1}^2 \left(\frac{\mu_j'}{T_1} - \frac{\mu_j''}{T_2} \right) d\mu_j T_1 + \frac{A'}{T_1} dS_1 + \frac{A''}{T_2} dS_2$$

Odavde je nastajanje entropije:

$$\frac{dS_i}{dt} = \frac{d\sigma_i}{dt} \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) - \sum_j \left(\frac{\mu_j^I}{T_1} - \frac{\mu_j^{II}}{T_2} \right) \frac{dn_j}{dt} + \frac{A_1}{T_1} \frac{d\sigma_I}{dt} + \frac{A_{II}}{T_{II}} \frac{d\sigma_{II}}{dt}$$

Na osnovu jednačina 39 i 40 možemo pisati:

$$\frac{dS_i}{dt} = J_I X_I + \sum_j J_j X_j + \frac{A'_I}{T_1} V_I + \frac{A''_{II}}{T_{II}} V_{II} \quad ... 69$$

Ako ovo primenimo na sistem izolovan od okoline i podeljen u dva podsistema, koji mogu biti otvoreni, dobijemo:

$$\frac{dS_i}{dt} = J_u X_u + \sum_j J_j X_j + J_I X_I + J_{II} X_{II} \quad ... 70$$

Sada možemo iskoristiti fenomenološke zavisnosti, međutim, moramo paziti među kojim reakcijama možemo uspostaviti te zavisnosti. Na osnovu jednačine 66 imaćemo za hemijske reakcije:

$$J_I = L_{11} X_I + L_{12} X_{II} \quad ... 71$$

$$J_{II} = L_{21} X_I + L_{22} X_{II}$$

Pošto među reakcijama u podsistemu I i reakcijama u podsistemu II nema uzajamnog dejstva, to su koeficijenti L_{12} i L_{21} jednaki nuli, te je:

$$\begin{aligned} J_I &= L_{11} X_I \\ J_{II} &= L_{22} X_{II} \end{aligned} \quad ... 72$$

Ako se reakcije ne razlikuju među sobom, biće:

$$L_{11} = L_{22} = L_{cc} \quad ... 73$$

pa je:

$$\begin{aligned} J_I &= L_{cc} X_I \\ J_{II} &= L_{cc} X_{II} \end{aligned} \quad ... 74$$

Na sličan način možemo uspostaviti zavisnosti i među ostalim članovima jednačine 70.

$$\begin{aligned} J_i &= L_{iu} X_u + L_{ik} X_k \\ J_u &= L_{uu} X_u + L_{uk} X_k \end{aligned} \quad ... 75$$

dobijemo:

$$\sigma = \sum_{i,k} L_{ik} \Delta\left(\frac{M_k}{T}\right) \Delta\left(\frac{M_i}{T}\right) + \sum_k (L_{uk} + L_{k1}) \Delta\left(\frac{M_k}{T}\right) \frac{\Delta T}{T^2} + L_{uu} \left(\frac{\Delta T}{T} \right)^2 + L_{cc} \left[\left(\frac{A_1}{T_1} \right)^2 + \left(\frac{A''_1}{T''_1} \right)^2 \right] \dots \dots \dots \quad 81$$

($i, k = 1, 2, 3, \dots, n$) gde je n broj komponenata sistema.

Uprostimo jednačinu 81 na $n=2$, pa će biti:

$$\begin{aligned} \sigma &= L_{11} \left[\Delta\left(\frac{M_1}{T}\right) \right]^2 + L_{12} \Delta\left(\frac{M_1}{T}\right) \Delta\left(\frac{M_2}{T}\right) + L_{21} \Delta\left(\frac{M_2}{T}\right) \Delta\left(\frac{M_1}{T}\right) + \\ &+ L_{22} \left[\Delta\left(\frac{M_2}{T}\right) \right]^2 + (L_{1u} + L_{u1}) \Delta\left(\frac{M_1}{T}\right) \frac{\Delta T}{T^2} + (L_{u2} + L_{2u}) \Delta\left(\frac{M_2}{T}\right) \frac{\Delta T}{T^2} + \\ &+ L_{uu} \left(\frac{\Delta T}{T} \right)^2 + L_{cc} \left[\left(\frac{A_1}{T_1} \right)^2 + \left(\frac{A''_1}{T''_1} \right)^2 \right] \end{aligned} \dots \dots \dots \quad 82$$

ili posle sredjivanja:

$$\begin{aligned} \sigma &= L_{11} \left[\Delta\left(\frac{M_1}{T}\right) \right]^2 + L_{22} \left[\Delta\left(\frac{M_2}{T}\right) \right]^2 + (L_{12} + L_{21}) \Delta\left(\frac{M_1}{T}\right) \Delta\left(\frac{M_2}{T}\right) + \\ &+ (L_{1u} + L_{u1}) \Delta\left(\frac{M_1}{T}\right) \frac{\Delta T}{T^2} + (L_{2u} + L_{u2}) \Delta\left(\frac{M_2}{T}\right) \frac{\Delta T}{T^2} + \\ &+ L_{uu} \left(\frac{\Delta T}{T} \right)^2 + L_{cc} \left[\left(\frac{A_1}{T_1} \right)^2 + \left(\frac{A''_1}{T''_1} \right)^2 \right] \end{aligned} \dots \dots \dots \quad 83$$

Ako sada smatramo ΔT konstantnim $\Delta T = \text{const}$ i ako je

$$\frac{\partial \sigma}{\partial \left(\frac{M_1}{T} \right)} = 0 ; \frac{\partial \sigma}{\partial \left(\frac{M_2}{T} \right)} = 0 ; \frac{\partial \sigma}{\partial \left(\frac{A_1}{T_1} \right)} = 0$$

onda imamo stacionarno stanje prvog reda. $\frac{\partial \sigma}{\partial \left(\frac{A''_1}{T''_1} \right)}$ nije potrebno odrediti jer se može odrediti u funkciji ostalih promenljivih.

$$\frac{A''_1}{T''_1} = \frac{A_1}{T_1} + \Delta\left(\frac{M_1}{T}\right) - \Delta\left(\frac{M_2}{T}\right) \dots \dots \dots \quad 84$$

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial \sigma}{\partial \left(\frac{M_2}{T} \right)} &= 2L_{11} \Delta\left(\frac{M_1}{T}\right) + (L_{12} + L_{21}) \Delta\left(\frac{M_2}{T}\right) + (L_{1u} + L_{u1}) \frac{\Delta T}{T^2} + 2L_{cc} \frac{A_1}{T_1} = 0 \\ \frac{\partial \sigma}{\partial \left(\frac{M_1}{T} \right)} &= 2L_{22} \Delta\left(\frac{M_2}{T}\right) + (L_{12} + L_{21}) \Delta\left(\frac{M_1}{T}\right) + (L_{2u} + L_{u2}) \frac{\Delta T}{T^2} - 2L_{cc} \frac{A''_1}{T''_1} = 0 \end{aligned} \right\} \quad 85$$

$$2L_{cc} \frac{A_1}{T_1} + 2L_{cc} \frac{A''_1}{T''_1} = 0$$

Iskoristimo sada izraz:

$$\Delta \left(\frac{U_k}{T} \right) = - h_k \frac{\Delta T}{T^2} + v_k \frac{\Delta P}{T} + \left(\frac{\partial U_k}{\partial C_1} \right)_{PT} \frac{\Delta C_1}{T} \dots \dots \dots \quad 86$$

h_k i v_k su entalpija i zapremina jedinice mase komponente k.

Osim toga iskoristimo još i jednačinu:

$$C_1 \left(\frac{\partial U_1}{\partial C_1}_{PT} \right) + C_2 \left(\frac{\partial U_2}{\partial C_1}_{PT} \right) = 0 \dots \dots \dots \quad 87$$

Koristeći jednačine 84, 86 i 87 dobijamo posle izračunavanja:

$$\frac{\Delta P}{\Delta T} = \frac{h + C_1 L_1 + L_2 C_2}{2 T} \dots \dots \dots \quad 88$$

gde su koeficijenti L_1 i L_2 funkcije fenomenoloških koeficijenata.

Ako se i razlika pritisaka održava konstantnom tj. $\Delta P = \text{const}$, a pri tome $\Delta T = 0$, tada imamo stacionarno stanje drugog reda. U tom slučaju imamo samo dve nezavisno promenljive veličine: a uslov za stacionarnost će biti:

$$\frac{\partial \sigma}{\partial \Delta C_1} = 0; \frac{\partial \sigma}{\partial A_1} = 0 \dots \dots \dots \quad 89$$

Ako se u jednačini 83 izvrši zamena pomoću jednačina 86 i 87, a zatim tražimo izvod po $\partial \Delta C_1$ i ∂A_1 , dobićemo:

$$\frac{\partial \sigma}{\partial A_1} = - \frac{2}{C_1 T^2} \frac{\partial U_2}{\partial C_1} \left[L_1 C_2 \Delta U_1 + \frac{1}{2} (L_1 + L_2) + (C_2 V_2 - C_1 V_1) - L_1 C_1 \Delta U_2 + L_2 C_2 \Delta U_1 \right] = 0 \quad 90$$

$$\frac{\partial \sigma}{\partial A_1} = \frac{2 L_{cc}}{T^2} (A'' + A') = 0 \dots \dots \dots \quad 91$$

Pomoću jednačine 74 i 75 i koristeći Onzangerovu teoremu, jednačine 90 i 91 dobijaju sledeći oblik:

$$C_2 J_1 - C_1 J_2 - J_{II} = 0 \dots \dots \dots \quad 92$$

$$J_1 + J_{II} = 0$$

Sada ćemo uvesti veličinu U^* koju ćemo zvati prenosna energija. Pod prenosnom energijom ćemo smatrati energiju prenesenu od jednog podsistema ka drugom usled protoka jedinice mase. Znači, kada je $\Delta T = 0$ energija može da se prenosi samo protokom mase. Jedinica mase sobom prenese energiju jednaku prenosnoj energiji. Iz toga sleduje:

$$J_u = U^*(J_1 + J_2) \quad \dots \dots \dots \quad 93$$

Slično tome možemo definisati i prenosnu energiju komponente. To je energija prenesena jedinicom mase neke komponente. tj.

$$J_u = U_1^* J_1 + U_2^* J_2 \quad \dots \dots \dots \quad 94$$

Jer su J_1 i J_2 protoci masa komponenata.

Ako jednačinu 93 izjednačimo sa jednačinom 94 dobijemo:

$$U^* = \frac{J_1}{J_1 + J_2} U_1^* + \frac{J_2}{J_1 + J_2} U_2^* \quad \dots \dots \dots \quad 95$$

Iz jednačina 92 možemo odrediti koncentracije C_1 i C_2 tj.

$$C_1 = \frac{J_1 + J_2}{J_1} ; \quad C_2 = \frac{J_2 - J_1}{J_1 + J_2} \quad \dots \dots \dots \quad 96$$

J_1 , J_2 , J_I i J_{II} mogu da se izraze pomoću fenomenoloških koeficijenata i sila u saglasnosti sa jednačinama 74 i 75

Neskor treć glas

Provodjenje toplote

Razmotrimo prvo problem provodjenja toplote u neprekidnoj sredini. Tada u jednačini 58 ostaje samo prvi član dok drugi i treći otpadaju, tj. dobijamo:

$$\sigma = \frac{\partial \sigma}{\partial z^2} = - \sum_z \frac{W}{T^2} \frac{\partial T}{\partial x^2} \quad \dots \dots \dots \quad 97.$$

Radi jednostavnosti razmotrimo prvo slučaj provodjenja toplote samo u jednom pravcu. Jednačina 97. postaje:

$$\sigma = - \frac{W}{T^2} \frac{\partial T}{\partial x} \quad \dots \dots \dots \quad 98.$$

odnosno:

$$\sigma = - J_u \cdot \frac{1}{T^2} \frac{\partial T}{\partial x} \quad \dots \dots \dots \quad 99.$$

Ako sada iskoristimo fenomenološke zavisnosti, možemo pisati:

$$J_u = - L \cdot \frac{1}{T^2} \frac{\partial T}{\partial x} = - \lambda \frac{\partial T}{\partial x} \quad \dots \dots \dots \quad 100.$$

gde je $\lambda = \frac{L}{T^2}$. Ovo je, u stvari, dobro poznati Fourierov zakon.

Posmatrajmo sada prostorno provodjenje toplote. U tom slučaju imamo tri nezavisna pravca u kojima se vrši provodjenje toplote.

Premda tome moramo protokе i sile razložiti u komponente.

$$J_u = J_{u1} + J_{u2} + J_{u3} \quad \dots \dots \dots \quad 101.$$

$$X = X_1 + X_2 + X_3 \quad \dots \dots \dots \quad 102.$$

Ako uspostavimo fenomenološke zavisnosti, biće:

$$J_1 = L_{11}X_1 + L_{12}X_2 + L_{13}X_3$$

$$J_2 = L_{21}X_1 + L_{22}X_2 + L_{23}X_3 \quad \dots \dots \dots \quad 103.$$

$$J_3 = L_{31}X_1 + L_{32}X_2 + L_{33}X_3$$

$$dS = \frac{dU'}{T'} + \frac{dU''}{T''} \quad \dots \dots \dots \quad 117.$$

U' i U'' su energije, a T' i T'' temperature podsistema. Ako je ceo sistem toplotno izolovan, biće:

$$dU = dU' + dU'' = 0 \quad \dots \dots \dots \quad 118.$$

te je

$$dU' = - dU'' \quad \dots \dots \dots \quad 119.$$

pa je nastajanje entropije prema jednačini 117:

$$\frac{dS}{dt} = \frac{dU'}{dt} \left(\frac{1}{T'} - \frac{1}{T''} \right) \quad \dots \dots \quad 120.$$

odnosno

$$\frac{dS}{dt} = \frac{dU'}{dt} \frac{T'' - T'}{T^2} \quad \dots \dots \quad 121.$$

Ako $\frac{dU'}{dt}$ shvatimo kao protok, izlazi da je sila proporcionalna razliki temperatura $T'' - T'$. Poštov je nastajanje entropije uvek pozitivno, zaključujemo da toplota prelazi uvek sa podsistema sa većom temperaturom na podistem sa manjom temperaturom.

Na osnovu fenomenoloških zavisnosti možemo pisati:

$$\frac{dU'}{dt} = C' \frac{T'' - T'}{T^2} \quad \dots \dots \quad 122.$$

U teoriji relaksacija to se obično piše u sledećem obliku:

$$\frac{dT'}{dt} = \frac{1}{\lambda} (T'' - T') \quad \dots \dots \quad 123.$$

To se dobija iz jednačine 122 ako se stavi:

$$dU' = C' dT' \quad \dots \dots \dots \quad 124.$$

gde je C' toplotni kapacitet dotičnog podsistema. Umesto koeficijenta $\frac{C'T^2}{L}$ stavlja se λ

$$\lambda = \frac{C'T^2}{L} \quad \dots \dots \quad 125.$$

se naziva vreme relaksacije.

T e r m o m o l e k u l s k a r a z l i k a

p r i t i s k a

Posmatrajmo jedan izolovan sistem sastavljen iz dva podsistema sa različitim temperaturama među kojima je moguća razmena mase. Neka je sistem sastavljen od jedne komponente, tada imamo na osnovu jednačine 35 :

$$\frac{dS_i}{dt} = \gamma_{1u} + \gamma_{2u} \quad \dots \dots \dots 126.$$

ovde je:

$$\left. \begin{aligned} \chi_u &= \frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} = \Delta\left(\frac{1}{T}\right) = -\frac{1}{T^2} \Delta T \\ \chi_m &= \frac{\mu_1}{T_1} - \frac{\mu_2}{T_2} = -\frac{\Delta \mu}{T} = -\frac{V}{T} \Delta P \end{aligned} \right\} \quad \dots \dots \dots 127.$$

Koristeći fenomenološke zavisnosti možemo izraziti protoke:

$$\left. \begin{aligned} \gamma_u &= L_{11} \chi_u + L_{12} \chi_m = -L_{11} \frac{\Delta T}{T^2} - L_{12} \frac{V}{T} \Delta P \\ \gamma_m &= L_{21} \chi_u + L_{22} \chi_m = -L_{21} \frac{\Delta T}{T^2} - L_{22} \frac{V}{T} \Delta P \end{aligned} \right\} \quad \dots \dots \dots 128.$$

Na osnovu Onsangerove teoreme je:

$$L_{12} = L_{21}$$

te imamo:

$$\left. \begin{aligned} \gamma_u &= -L_{11} \frac{\Delta T}{T^2} - L_{12} \frac{V}{T} \Delta P \\ \gamma_m &= -L_{12} \frac{\Delta T}{T^2} - L_{22} \frac{V}{T} \Delta P \end{aligned} \right\} \quad \dots \dots \dots 129.$$

Termomolekulska razlika pritisaka definisana je kao razlika pritisaka koja se javlja izmedju dva podistema pri stacionarnom stanju, tj. pri $\dot{J}_m = 0$. Tada iz jednačina 129 dobijamo:

$$\left(\frac{\Delta P}{\Delta T} \right)_{\dot{J}_m=0} = - \frac{L_{21}}{L_{22} V T} \quad \dots \dots \dots 130.$$

Odnos $\frac{L_{12}}{L_{22}}$ ima fizički smisao prenošenja energije po jedinici mase.

$$Q^* = \frac{L_{12}}{L_{22}} \quad \dots \dots \dots \quad 131.$$

Prenosna energija preneta podsistemu II je:

$$U^* = Q^* + h \quad \dots \dots \dots \quad 132.$$

te je:

$$Q^* = U^* - h \quad \dots \dots \dots \quad 133.$$

Zamenom jednačina 131 i 133 u jednačinu 130 dobijamo:

$$\left(\frac{\Delta P}{\Delta T} \right)_{J_u=0} = \frac{h - U^*}{VT} \quad \dots \dots \dots \quad 134.$$

Ako u jednačinu 134 uvrstimo za vrednost iz jednačine 95 dobijemo:

$$\left(\frac{\Delta P}{\Delta T} \right)_{J_u=0} = \frac{h - \frac{J_2}{J_2+J_1} U_1^* - \frac{J_1}{J_2+J_1} U_2^*}{VT} \quad \dots \dots \dots \quad 135.$$

Koristeći jednačinu 96, dobijemo:

$$\left(\frac{\Delta P}{\Delta T} \right)_{J_u=0} = \frac{1 - C_1 U_1^* - C_2 U_2^* + \frac{J_2}{J_2+J_1} (U_1^* - U_2^*)}{VT} \quad \dots \dots \dots \quad 136.$$

Pošto se J_I odnosi na brzini hemijske reakcije, te u odsustvu hemijskih reakcija ($J_I = 0$) poslednji član u obrascu jednačine 136 otpada, te imamo:

$$\left(\frac{\Delta P}{\Delta T} \right)_{J_u=0} = \frac{1 - C_1 U_1^* - C_2 U_2^*}{VT} \quad \dots \dots \dots \quad 137.$$

L i t e r a t u r a

- (1) Prigožin. Uvod u termodinamiku nepovratnih procesa.
Gradjevinska knjiga. Beograd. 1967. Strana 7
- (2) Vidi pod (1) Strana 19.
- (3) Vidi pod (1) Strana 8.
- (4) Vidi pod (1) Strana 6.
- (5) Vidi pod (1) Strana 13.
- (6) Vidi pod (1) Strana 42, 46, 47 i 48.
- (7) Djordje Mušicki. Uvod u teorijsku fiziku I. Zavod za izdavanje
udžbenika. Beograd. 1964. Strana 262.
- (8) Vidi pod (1) Strana 3.
- (9) Vidi pod (7) Strana 262.
- (10) Vidi pod (7) Strana 239.
- (11) Dh. Donder. L'Affinite, Gauthier-Vilars, Pariz 1928.
- (12) Djordje Mušicki. Uvod u teorijsku fiziku I. Zavod za izdavanje
udžbenika. Beograd. 1964. Strana 168.
- (13) De Grot. Termodinamika nepovratnih procesa. Moskva. 1956.

Fahjuečak ?