

Dr.BORIS KANCIR
Fakultet strojarstva i brodogradnje
Zagreb, Đ. Salaja 5

(2.5) $p = 1 - \frac{1}{(1 + \frac{1}{2})^2} = 1 - \frac{1}{9} = \frac{8}{9}$

Rješenje (2.5) je u skladu s početnim uvjetima.

TERMODINAMIČKA ANALIZA POSTUPKA ZAŠTITE PROMETNICA SOLJENJEM

SAŽETAK

U radu je, na definiranome modelu, izvedena termodinamička analiza funkcioniranja modela tvorbe zaštitne smjese tipa $H_2O-NaCl$ te utjecaja promjene stanja nastale smjese na pouzdanost uspostavljanja tangencijalne sile trenja i čimbenika vođenja pneumatička određenog vozila na voznom traku kolnika.

Analizom je predloženo definiranje kvalitativnog i kvantitativnog određivanja uvjetne pouzdanosti kolnika pri otežanim uvjetima te uvjeta za razumno gospodarenje solju pri zaštiti prometnica od poledice.

UVOD

Zaštita kolnika od poledice posipavanjem solima s fizikalnog je gledišta tvorba smjese tehnički, gospodarski i ekološki prihvatljivih svojstava; općenito, svojstva takvih smjesa poznata su od najdavnijih vremena. To su tipične binarne smjese leda/vode H_2O te prihvatljive soli kao što su primjerice klorid natrija ili kalcija. Smjese tog tipa nastaju miješanjem jednostavnih tvari koje su materijalni sudionici tvorbe miješanja.

Kada je u najsitnjim dijelovima nastale smjese isti sastav smjese te kada su svi dijelovi smjese istih stanja tlaka, temperature i gustoće, smjesa se svrstava u tip homogenih smjesa. Zahtjev za postojanje posvuda istih veličina stanja, tj. sastava, temperature, tlaka i gustoće naziva se uvjetom jednoličnosti. Kada taj zahtjev nije zadovoljen, smjesa nije homogena; ako se u smjesi tvore područja između kojih se neki od uvjeta jednoličnosti mijenjaju skokim, takva se smjesa svrstava u heterogene [1].

Promatrana je smjesa kuhinjske soli $NaCl$ i leda H_2O po svim svojstvima tipična heterogena binarna tvorba u kojoj se oba sudionika uzajamno praktički ne otapaju u krutom stanju; znači, u kristaloj se rešetki bilo kojeg sudionika miješanja ne nalaze molekule drugog, te se nastala smjesa svrstava u red heterogenih smjesa s pojmom netopivosti sudionika u krutoj fazi [1], [2].

1. POVIJEST I OPIS MODELA

Sudionici nastajanja promatrane binarne smjese su jednostavne tvari: klorid natrija $NaCl$ i led/voda H_2O svrstava se [2] u jednostavne sustave otopina. Njegova fizikalna

Sigurnost prometa
Izvorni znanstveni rad
UDK: 625.768.5 : 54-38.001.4
Primljen: 01.06.1993.
Prihvaćeno: 05.07.1993.

Rješenje (2.5) je u skladu s početnim uvjetima.

Svojstva sustavu je istraživao već Guy Lussac (1819. godine). Neke od nastalih pogrešaka mjerjenja ispravlja Kopp 1848. godine, a, neovisno o njemu, Mendeljejev i Guytric (1875. godine) otkrivaju postojanje eutektikuma, ali ga ne prepoznavaju pretpostavljajući da je to nepoznati hidrat kuhinjske soli. Tek 1903. godine Meyerhoffer precizno locira eutektičku točku (-21,2°C) što potvrđuju i nalazi Berkeleya (1904. godine) [2], [3], [4].

Binarni sustav $NaCl-H_2O$ tipiziran je prema [3] i svrstan u red tipa 1, tj. u red onih binarnih tvorbi jednostavnih čistih tvari u kojih se sudionici miješaju u tekućem stanju smjese u svim odnosima, dok su u krutom kristaličnom stanju sudionici miješanja praktički uzajamno neotopivi. U krutom stanju je stoga nastala kristalična smjesa, u svim odnosima miješanja sudionika, u smislu pravila faza, mehanička mješavina kristala čistih sudionika kristalične soli $NaCl$ i leda H_2O (eutektikum).

U sljedećem pregledu navedena su relevantna svojstva čistih sudionika pri tlaku 1 bar:

	Natrijev klorid $NaCl$	Voda/led H_2O
molarna masa	58,4	18,01
gustoća, kg/m^3	2163,0 (pri 200C)	999,9/900,0 (pri 0°C)
talište, °C	800,0	0
kristalizira	kubički	heksagonalno

Sudionik $NaCl$, pod nazivom se sirove kamene soli, iskapa u rudnicima, crpi u nalazištima vodne otopine (slanice) ili se pod nazivom morske soli dobiva klasičnim postupkom ishlapljivanja otapala - vode H_2O - u obalnim solanama. Natrijev klorid $NaCl$ u čistom stanju nije higroskopan; redoviti su mu pratitelji, u svim nalazištima, soli magnezija uslijed čega je sirova sol higroskopna.

Biološki i gospodarsko-strateški, na temelju činjenice da je molekula soli $NaCl$ građena od dvaju bazičnih iona, Na^+ i Cl^- , kuhinjska je sol nezamjenljiva bazična sirovina zaciјelo nacionalnog značenja.

2. TVORBA SMJESE $H_2O-NaCl$

Binarna smjesa, koja će, već prema danim uvjetima, nastati soljenjem kolnika, smjesa je tipičnih reprezentanata skupine jednostavnih tvari: kapljevine/leda H_2O i kuhinjske soli $NaCl$. Miješanjem tih sudionika nastaje smjesa čije je trenutačno termodinamičko stanje jednoznačno određeno početnim uvjetima, tj. termodinamičkim stanjem svakog od sudionika prije miješanja i masenim udjelima sudionika u tvorbi smjese. Imajući na umu da će se proces

nastajanja smjese odvijati praktički pri nepromjenljivom tlaku okoliša, stanja/agregatna stanja pojedinih sudionika prije miješanja potpuno su odredena temperaturom ϑ uz pretpostavku da su partneri čisti H_2O odnosno čisti NaCl.

Rezultirajuću koncentraciju nastale smjese određuje omjer miješanja sudionika; kada u tvorbi binarne smjese H_2O -NaCl sudjeluje L kg vode/leda H_2O i S kg soli NaCl omjer će miješanja iznositi L/S kg/kg. Nastala smjesa mase je M kg; prema pravilu održanja mase mora vrijediti:

$$L + S = m \quad (2.01)$$

S pomoću (2.01) slijede uvjeti nastajanja smjese mase 1 kg:

$$\frac{L}{L+S} + \frac{S}{L+S} = 1 \quad (2.02)$$

Analogno pravilu održanja mase (2.01)/(2.02) bilanca soli NaCl glasi:

$$\frac{L}{L+S} \xi_L + \frac{S}{L+S} \xi_S = 1 \cdot \xi \quad (2.03)$$

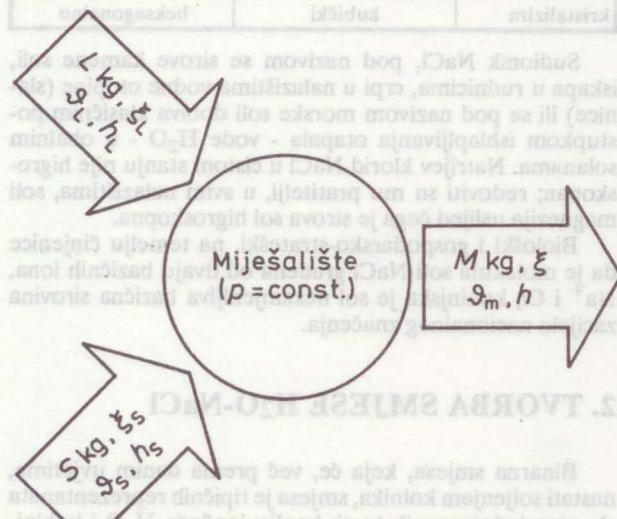
Budući da se tu radi o miješanju čistih, jednostavnih tvari te, uzimajući u obzir da se sudionici praktički ne otapaju u krutoj fazi, tj. da je stoga koncentracija kristala soli NaCl u kristalima leda $\xi_L = 0$ i analogno $\xi_S = 1$, izraz (2.03) poprima oblik:

$$\xi = \frac{1}{L/S + 1} \quad (2.04)$$

i označuje iznos koncentracije soli NaCl u 1 kg nastale smjese; područje definicije funkcije ξ očigledno je $0 \leq \xi \leq 1$.

Izrazi (2.01) i (2.02) podržavaju pravilo održanja mase pri tvorbi smjese; za određivanje termodinamičkog stanja nastale smjese nužno je, međutim, temeljem pravila održanja energije, uspostaviti bilancu topline.

Osnovni rezultati	Detaljno razvoj	Nastavak
10,81	4,82	masa entalpije
(0,9 hq) 0,00896,00000	(0,002000) 0,00000	masa entalpije
0	0,008	masa entalpije
pravilo održanja	bilanciranje	bilanciranje



Slika 1. Shematski prikaz tvorbe binarne smjese

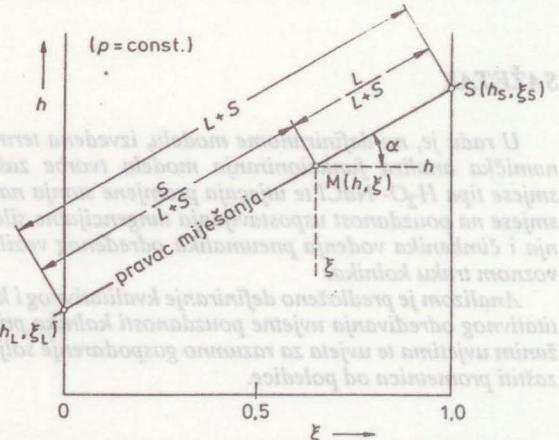
U toplinski nepropusnom miješalištu (sl. 1) miješaju se sudionici mase L odnosno S kg i nositelji su entalpije h_L odnosno h_S kJ/kg; onda kada tvore smjesu mase 1 kg, bilanca topline glasi:

$$1 \cdot h = (1 - \xi) h_L + \xi h_S \quad (2.05)$$

Relacija (2.05), nakon uređenja, iskazuje veličinu iznosa rezultirajuće entalpije h nastale smjese mase 1 kg onda kada je rezultirajuća koncentracija soli u smjesi upravo veličine ξ ; entalpija smjese iznosi:

$$h = h_L + (h_S - h_L) \xi \quad (2.06)$$

Budući da su entalpije h_S i h_L početna fiksirana stanja sudionika, prema (2.06), rezultirajući iznos entalpije h nastale smjese u linearnoj je ovisnosti o koncentraciji ξ . U koordinatnom sustavu $h-\xi$ (sl. 2), izraz (2.06) interpretira pravac miješanja s koeficijentom nagiba $tg \alpha = h_S - h_L$ i



Slika 2. Prikaz zakonitosti tvorbe binarne smjese

odreskom na osi h u iznosu h_L . Točka miješanja $M(h, \xi)$ leži, prirodno, između početnih stanja jednog odnosno drugog sudionika $S(h_S, \xi=1)$ i $L(h_L, \xi=0)$, na ucrtanom pravcu miješanja; položaj točke $M(h, \xi)$ određen je, za masu 1 kg nastale smjese, pravilom sličnosti trokuta budući da prema slici 2. mora biti

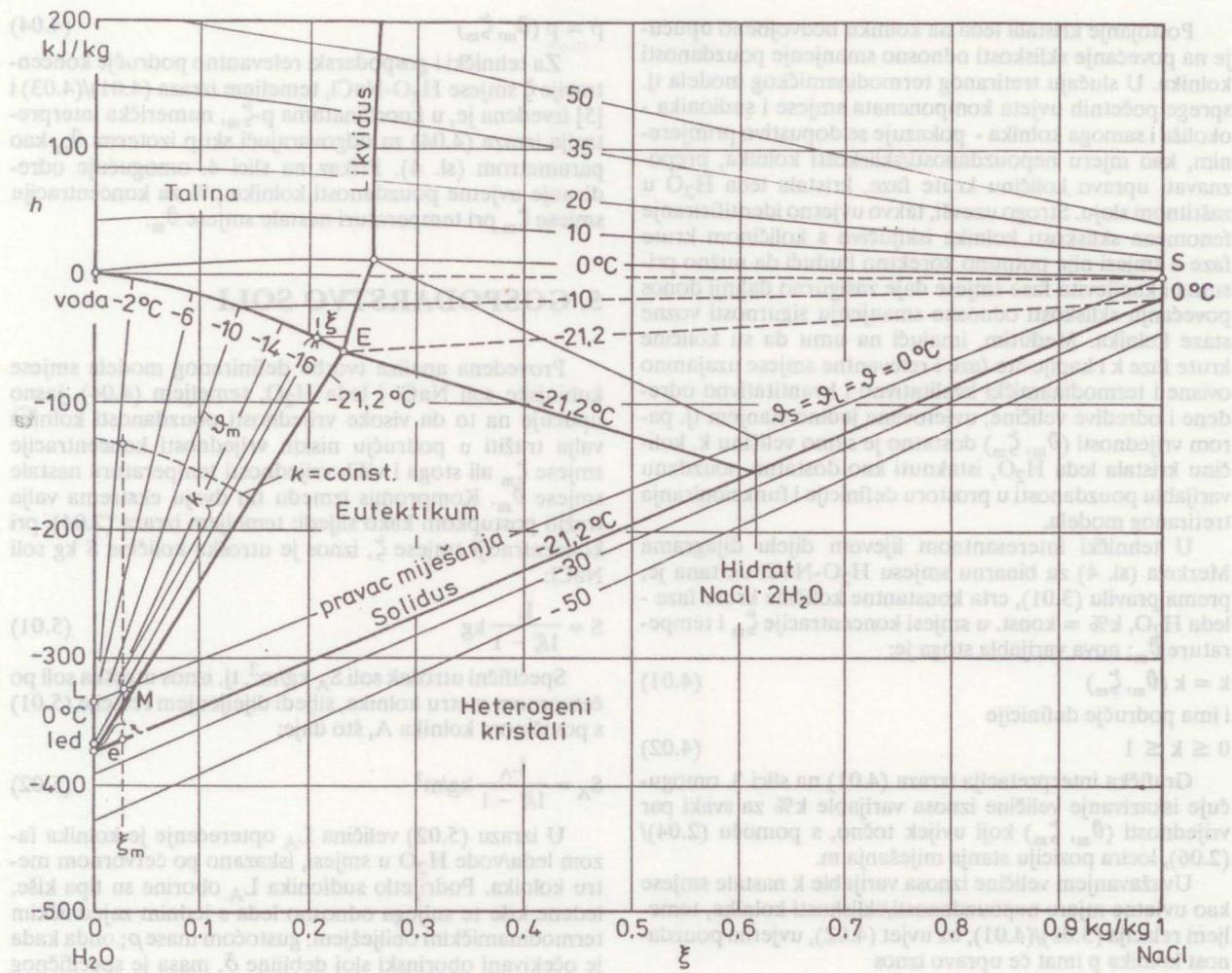
$$\xi : \frac{S}{L+S} = (1 - \xi) : \frac{L}{L+S} \quad (2.07)$$

Jednakost omjera (2.07) reinterpretacija je sprege izraza (2.01), (2.02) i (2.03); rješenjem po varijabli ξ slijedi upravo izraz (2.04).

3. USPOSTAVLJANJE STANJA SMJESE NA KOLNIKU

Temeljem pravila održanja mase i energije te iskustava [2], [4], stečenih mjerjenjem, postaje moguće, u koordinatnom sustavu $h-\xi$, pouzdano utvrditi stanja nastala tvorbom smjese sudionika H_2O i NaCl; relevantna stanja faza kvalitativno i kvantitativno pokazuju, za područje taline i krutnine, u cijelom području definicije varijable, $0 \leq \xi \leq 1$, dijagram Merkela [5] (sl. 3).

Relevantni dogadaj, posipavanje kolnika solju, nastaje u trenutku kada su oba sudionika voda/led H_2O i sol NaCl u kontaktu miješanja. Ucrtani pravac miješanja L-S opisuje miješanje sudionika, primjerice kristala leda i kristala soli pri temperaturi okoliša $\vartheta = \vartheta_S = \vartheta_L = 0^\circ C$, odnos miješanja sudionika, te uspostavljanje stanja m pokazano točkom M i određeno koncentracijom ξ_m , što rezultira temperatu-

Slika 3. Merkelov dijagram stanja binarne smjese NaCl-H₂O, prema [1]

rom smjese $\vartheta_m < \vartheta$. Nastalo stanje m nestabilno je budući da odsjeda u heterogenom području; jedino vjerojatno stanje određeno je termodinamičkom ravnotežom koja određuje nastanak faza temperature istovjetne rezultirajućoj izotermi mijehališta ϑ_m . Jedna je faza talina udjela t kg/kg i koncentracije ξ dok su druga faza kristali leda H₂O udjela k kg/kg onda kada je masa nastale smjese 1 kg. Analogno pravilu (2.01)/(2.02) za 1 kg smjese vrijedi da je:

$$1 = t + k \quad (3.01)$$

Nastala smjesa zaštitni je sloj kolnika temperature niže od okoliša budući da je $\vartheta_m < \vartheta = 0^\circ\text{C}$; sloj je kašasta smjesa kristala leda k i taline (slanice) t koncentracije $\xi > \xi_m$ i temperature ϑ_m . Sniženje temperature okoliša ϑ očvidno nema utjecaja na količinu čvrstih kristala leda u smjesi sve do trenutka kada postaje $\vartheta = \vartheta_m$; daljnjem hlađenjem zaštitnog sloja, za uvjete $\vartheta < \vartheta_m$, povećavat će se količina kristala leda vode u smjesi, da konačno u stanju e zaštitni sloj postane eutektična krutina koncentracije ξ_m onda kada je $\vartheta = \vartheta_e < \vartheta_m$. Opisani proces hlađenja smjese, s obzirom na definiciju modela, promjena je stanja pri $\xi_m = \text{konst.}$ (sl. 3).

4. POUZDANOST KOLNIKA

U poglavlju 3. izveden je opis samo jedne od mogućnosti tvorbe zaštitnog sloja kolnika; smjesa uspostavljenog

stanja ϑ_m , ξ_m nastala je pri uvedenim uvjetima $\vartheta = \vartheta_S = \vartheta_L = 0^\circ\text{C}$. Analizom i ostalih mogućnosti tvorbe smjese (vlažni snijeg, kiša, ledena kiša i općenito vlažni kolnik), analogno postupku u poglavlju 3, može se zaključiti da bezuvjetno svakom paru početnih uvjeta mijehanja, temperature, stanja/agregatnog stanja sudionika i koncentracije ξ , pripada uvijek jednoznačno određen udio kristala leda H₂O odnosno kapljivite taline (slanice) u smjesi rezultirajuće temperature ϑ_m .

Nadalje je prepoznatljivo da tvorbu zaštitne smjese valja, i iz gospodarskih i s naslova ekoloških razloga, podržavati u području što nižih koncentracija ξ dragocjenog sudionika NaCl. Osim toga, uvijek kada stanje nastale smjese (točka M) činom mijehanja odsjeda u heterogenom području, rezultira bezuvjetno temperaturom mijehanja ϑ_m što je uvijek osjetno niža od temperature okoliša ϑ . To neizbjegljivo uvjetuje ubrzano stradanje vozne staze kolnika.

Pojava leda na kolniku zacijelo povećava sklikost vozne staze što očvidno upućuje na reduciranje tangencijalne sile trenja odnosno čimbenika bočnog vođenja pneumatički određenog vozila u kretanju. Temeljem analize tvorbe zaštitnog sloja uspostavljenog modela nije moguće, pri mijehanju sudionika u stanju kruto-kruto, previdjeti da će zaštitni sloj smjese na kolniku uvijek i bezuvjetno sadržavati jednu krutu fazu, a ta je upravo utvrđeni udio kristala leda H₂O u smjesi.

Postojanje kristala leda na kolniku nedvojbeno upućuje na povećanje skliskosti odnosno smanjenje pouzdanosti kolnika. U slučaju tretiranog termodinamičkog modela tj. sprege početnih uvjeta komponenata smjese i sudionika - okoliša i samoga kolnika - pokazuje se dopustivo primjerenim, kao mjeru nepouzdanosti/skliskosti kolnika, prepoznavati upravo količinu krute faze, kristala leda H_2O u zaštitnom sloju. Strogo uvezvi, takvo uvjetno identificiranje fenomena skliskosti kolnika isključivo s količinom krute faze u smjesi nije potpuno korektno budući da nužno prisutna i kapljivita faza smjese daje zasigurno daljnji donos povećanju skliskosti odnosno smanjenju sigurnosti vozne staze kolnika. Međutim, imajući na umu da su količine krute faze k i kapljivite faze t relevantne smjese uzajamno ovisne i termodinamički kvalitativno i kvantitativno određene i odredive veličine, uvjetovane jedino stanjem tj. param vrednosti (ϑ_m, ξ_m) dosta je samo veličinu k, količinu kristala leda H_2O , istaknuti kao dosta pouzdanu varijablu pouzdanosti u prostoru definicije i funkciranja tretiranog modela.

U tehnički interesantnom lijevom dijelu dijagrama Merkela (sl. 4) za binarnu smjesu H_2O -NaCl ucrta na je, prema pravilu (3.01), crta konstantne količine krute faze - leda H_2O , $k\% = \text{konst.}$ u smjesi koncentracije ξ_m i temperature ϑ_m ; nova varijabla stoga je:

$$k = k(\vartheta_m, \xi_m) \quad (4.01)$$

i ima područje definicije

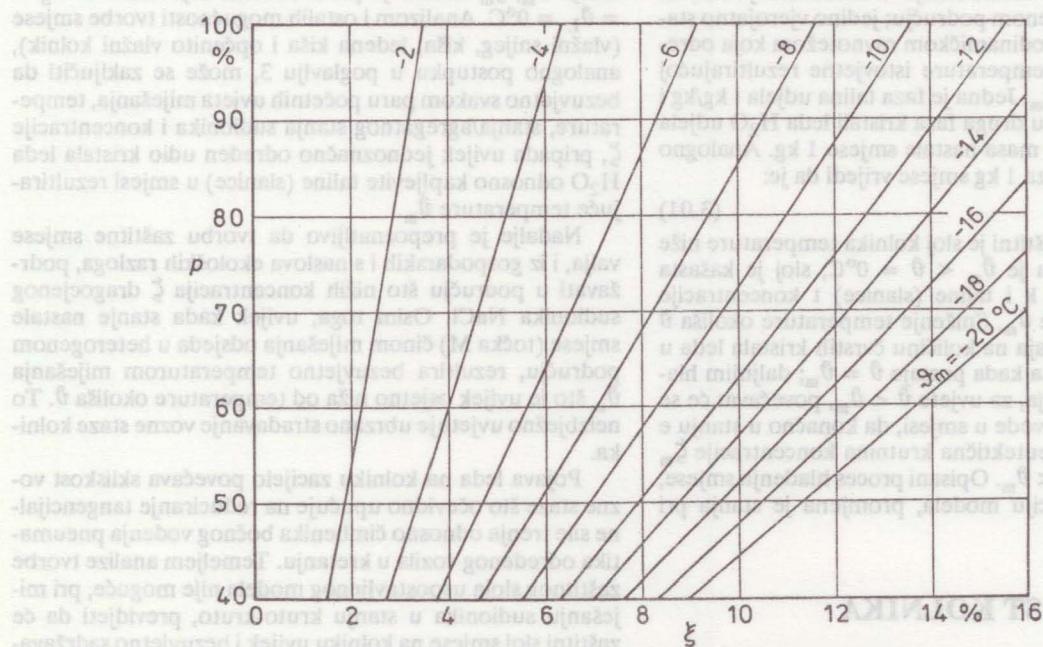
$$0 \leq k \leq 1 \quad (4.02)$$

Grafička interpretacija izraza (4.01) na slici 3. omogućuje iskazivanje veličine iznosa varijable $k\%$ za svaki par vrijednosti (ϑ_m, ξ_m) koji uvek točno, s pomoću (2.04)/(2.06), locira poziciju stanja miješanja m.

Uvažavanjem veličine iznosa varijable k nastale smjese kao uvjetne mjere nepouzdanosti/skliskosti kolnika, temeljem relacija (3.01)/(4.01), uz uvjet (4.02), uvjetna pouzdanost kolnika p imat će upravo iznos

$$p = 1 - k \quad (4.03)$$

Temeljem (4.01) i (4.03) funkcija p ima opći oblik:



Slika 4. Ovisnost uvjetne pouzdanosti p kolnika o koncentraciji ξ i parametru temperature ϑ binarne smjese NaCl- H_2O

$$p = p(\vartheta_m, \xi_m) \quad (4.04)$$

Za tehnički i gospodarski relevantno područje koncentracije ξ smjese H_2O -NaCl, temeljem izraza (4.01)/(4.03) i [5] izvedena je, u koordinatama $p-\xi_m$, numerička interpretacija izraza (4.04) za odgovarajući skup izotermi ϑ_m kao parametrom (sl. 4). Prikaz na slici 4. omogućuje određivanje uvjetne pouzdanosti kolnika p% za koncentraciju smjese ξ_m pri temperaturi nastale smjese ϑ_m .

5. GOSPODARSTVO SOLI

Provadena analiza tvorbe definiranog modela smjese kuhinske soli NaCl i leda H_2O , temeljem (4.04), jasno upućuje na to da visoke vrijednosti pouzdanosti kolnika valja tražiti u području niskih vrijednosti koncentracije smjese ξ_m ali stoga i viših vrijednosti temperature nastale smjese ϑ_m . Kompromis između tih dvaju ekstremi valja tražiti postupkom kako slijedi: temeljem izraza (2.04), pri koncentraciji smjese ξ , iznos je utroška količine S kg soli NaCl:

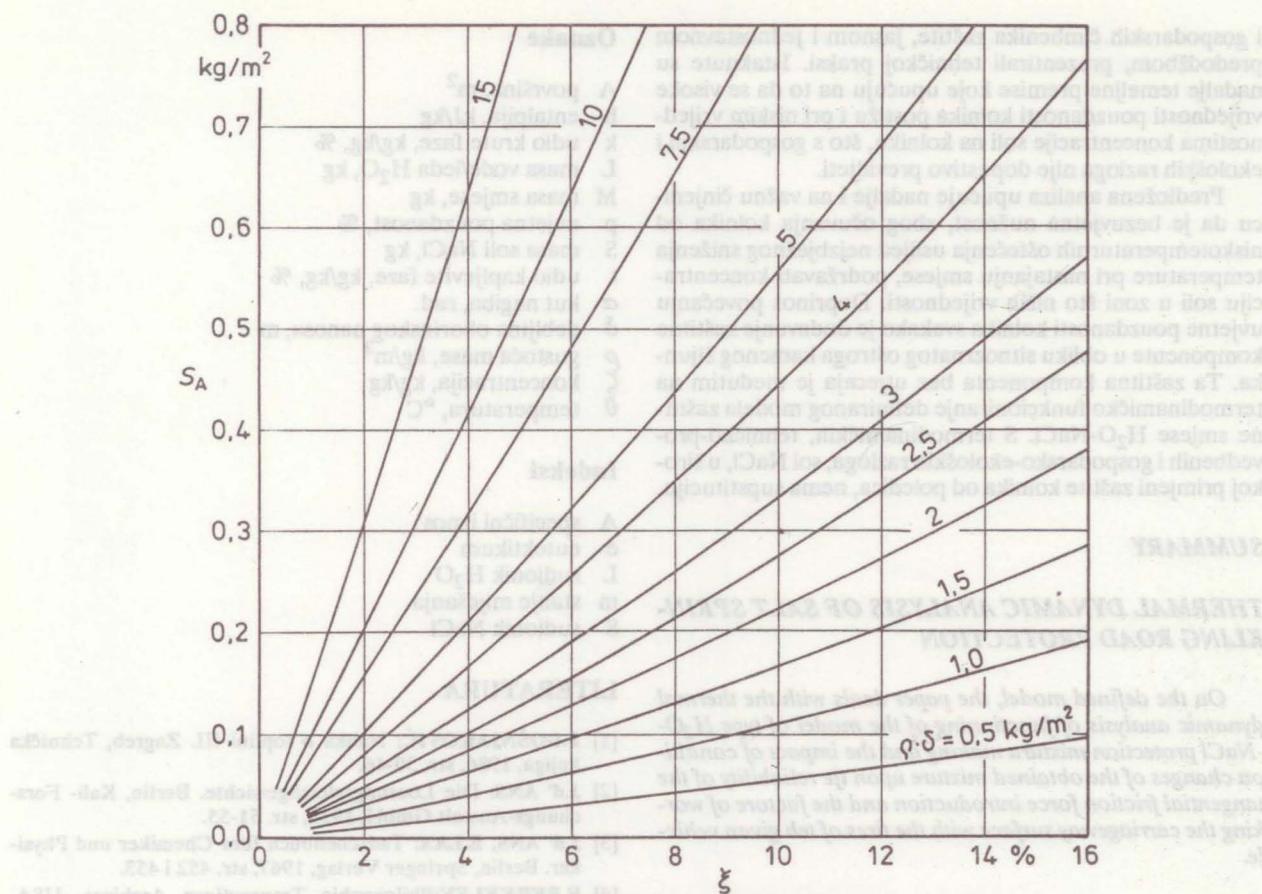
$$S = \frac{L}{1/\xi - 1} \text{ kg} \quad (5.01)$$

Specifični utrošak soli S_A kg/m², tj. iznos utroška soli po četvornom metru kolnika, slijedi dijeljenjem relacije (5.01) s površinom kolnika A, što daje:

$$S_A = \frac{L_A}{1/\xi - 1} \text{ kg/m}^2 \quad (5.02)$$

U izrazu (5.02) veličina L_A opterećenje je kolnika fazom leda/vode H_2O u smjesi, iskazano po četvornom metru kolnika. Podrijetlo sudionika L_A oborine su tipa kiše, ledene kiše te snijega odnosno leda s jednim zajedničkim termodinamičkim obilježjem, gustoćom mase ρ ; onda kada je očekivani oborinski sloj debljine δ , masa je specifičnog oborinskog nanosa L_A upravo jednaka proizvodu:

$$L_A = \rho \cdot \delta \text{ kg/m}^2 \quad (5.03)$$

Slika 5. Ovisnost utroška soli NaCl o koncentraciji ξ i parametru $\rho \delta$

Temeljem relacija (5.02)/(5.03) smije se zaključiti da je iznos varijable - specifičnog utroška soli S_A - potpuno određena veličina i da varijabla S_A ima opći oblik tipa:

$$S_A = S_A(\rho \delta, \xi) \quad (5.04)$$

Za gustoću mase ρ sudionika/otapala u rasponu 100-900 kg/m³ (snijeg/led H₂O) i veličinu iznosa oborinskog nanosa otapala δ u rasponu 1 do 150 mm, u koordinatnom sustavu S_A , ξ (sl. 5), prezentirana je numerička interpretacija izraza (5.04) s proizvodom $\rho \delta$ kao parametrom.

Temeljem izvedene termodinamičke analize relevantnog dogadaja, zaštite kolnika od poledice posipavanjem solju, u okolišu kolnik/atmosfera temperature ϑ , moguće je ustanoviti pouzdanost zaštićenoga kolnika i utroška soli NaCl. Postupak određivanja pouzdanosti p i utroška soli S_A ilustrira sljedeći primjer:

a) $\xi_a = 4\%$, $\rho = 900 \text{ kg/m}^3$, $\delta = 1 \text{ cm} (\lambda \epsilon \delta)$;

okoliš je temperature $\vartheta = 0^\circ\text{C}$

$$(\rho \delta)_a = 900 \times 0,01 = 9 \text{ kg/m}^2$$

utrošak soli $S_A = 0,37 \text{ kg/m}^2$ (sl. 5)

b) $\xi_b = 4\%$, $\rho = 90 \text{ kg/m}^3$, $\delta = 10 \text{ cm}$ (snijeg);

okoliš je temperature $\vartheta = 0^\circ\text{C}$

$$(\rho \delta)_b = 90 \times 0,1 = 9 \text{ kg/m}^2$$

utrošak soli $S_A = 0,37 \text{ kg/m}^2$ (sl. 5)

U primjerima a) i b) očvidno su varijabla ξ i parametar δ istih iznosa što rezultira u oba slučaja istim utroškom soli S_A .

Uspostavljanje stanja smjese $\xi_a = \xi_b = \xi_m$ imat će, za poznatu posljedicu, rezultirajuću temperaturu miješanja $\vartheta_m < \vartheta = 0^\circ\text{C}$. Zbog grijanja hladnog sloja smjese temperature ϑ_m okolišem više temperature ϑ (promjena stanja smjese pri $\xi_m = \xi_a = \xi_b = \text{konst.}$) mijenjat će se pouzda-

nost kolnika p, uvjetovano s porastom temperature od -6°C do 0°C , u rasponu od 42,5% do 100% (sl. 4).

Usporedbom slučajeva a) i b) vidljivo je, nadalje, da je pri istim uvjetima $(\vartheta_m, \xi_m)_a = (\vartheta_m, \xi_m)_b$ i s istim utroškom soli $S_a = S_b$, moguće uspostaviti osiguranje kolnika s istom pouzdanosti $p > 0$ ako je to očekivani nanos leda ($\rho = 900 \text{ kg/m}^3$) debljine 1 cm odnosno nanos prhkog snijega ($\rho = 90 \text{ kg/m}^3$) ali tek za sloj nanosa debljine 10 cm.

ZAKLJUČAK

Termodinamičkom analizom tvorbe zaštitne smjese sudionika, kristalične soli NaCl i vode H₂O određenog agregatnog stanja, definirana je uvjetna pouzdanost kolnika pri uvjetima opasnosti nastajanja poledice. Količina kristala leda vode H₂O u nastaloj smjesi određene koncentracije soli NaCl pokazuje se onom znakovitom veličinom ravnotežnoga faznog stanja koja određuje stupanj skliskosti kolnika odnosno uvjetuje veličinu reduciranja tangencijalne sile trenja i čimbenika bočnog vođenja pneumatika na vognoj stazi kolnika.

Provedenom analizom izvedeni su analitički izrazi koji, za dane termodinamičke uvjete stanja sudionika smjese, određuju veličinu iznosa pouzdanosti zaštićenoga kolnika, veličinu iznosa utroška soli za zaštitu kolnika od poledice te kvalitativno i kvantitativno njihovu međusobnu ovisnost.

Analitički određene relacije uvjetne pouzdanosti kolnika, utroška soli za zaštitu kolnika od poledice te ovisnosti tih veličina o koncentraciji soli nastale zaštitne smjese, interpretirane su kvalitativno i kvantitativno u grafičkim priozima, kako bi se smisao i uvjeti procjene važnih tehničkih

i gospodarskih čimbenika zaštite, jasnom i jednostavnom predodžbom, prezentirali tehničkoj praksi. Istaknute su nadalje temeljne premise koje upućuju na to da se visoke vrijednosti pouzdanosti kolnika postižu i pri niskim vrijednostima koncentracije soli na kolniku, što s gospodarskih i ekoloških razloga nije dopustivo previdjeti.

Predložena analiza upućuje nadalje i na važnu činjenicu da je bezuvjetnu nužnost, zbog očuvanja kolnika od niskotemperaturnih oštećenja uslijed neizbjegnog sniženja temperature pri nastajanju smjese, podržavati koncentraciju soli u zoni što nižih vrijednosti. Doprinos povećanju uvjetne pouzdanosti kolnika svakako je dodavanje zaštitne komponente u obliku sitnozrnatog oštrog kamenog šljunka. Ta zaštitna komponenta bez utjecaja je međutim na termodinamičko funkcioniranje definiranog modela zaštitne smjese H_2O -NaCl. S termodinamičkim, tehničko-provedbenim i gospodarsko-ekološkim razloga, sol NaCl, u širokoj primjeni zaštite kolnika od poledica, nema supstituciju.

SUMMARY

THERMAL DYNAMIC ANALYSIS OF SALT SPRINKLING ROAD PROTECTION

On the defined model, the paper deals with the thermal dynamic analysis of functioning of the model of type H₂O-NaCl protection mixtura making and the impact of condition changes of the obtained mixture upon the reliability of the tangential friction force introduction and the factor of working the carriageway surface with the tires of teh givan vehicle.

Oznake

A	površina, m ²
h	entalpija, kJ/kg
k	udio krute faze, kg/kg, %
L	masa vode/leda H ₂ O, kg
M	masa smjese, kg
p	uvjetna pouzdanost, %
S	masa soli NaCl, kg
t	udio kapljivite faze, kg/kg, %
α	kut nagiba, rad
δ	debljina oborinskog nanosa, m
ρ	gustoća mase, kg/m ³
ξ	koncentracija, kg/kg
ϑ	temperatura, °C

Indeksji

A specifični iznos
e eutektikum
L sudionik H_2O
m stanje miješanja
S sudionik NaCl

LITERATURA

- [1] F. BOŠNJAKOVIĆ: Nauka o toplini III. Zagreb, Tehnička knjiga, 1986, str. 30-46.
 - [2] J. d' ANS: Die Loesungsgleichgewichte. Berlin, Kali-Forschungs-Anstalt GmbH, 1933, str. 51-55.
 - [3] J. d' ANS, E. LAX: Tadschenbuch fuer Chemiker und Physiker. Berlin, Springer Verlag, 1967, str. 452 i 453.
 - [4] E. BERKELEY: Philosophic Transactions Archives. USA, 1904. (podaci citirani u [2]).
 - [5] F. MERKEL: Die Reaktification. Republik Deutschland, Archiv fuer Waermewirtschaft, 1928 (podaci citirani u [1]).