

**ДОНИШГОҲИ ТЕХНИКИИ ТОЧИКИСТОН
БА НОМИ АКАДЕМИК М.С.ОСИМӢ**

**ИНСТИТУТИ ХИМИЯИ БА НОМИ В.И. НИКИТИНИ
АКАДЕМИЯИ МИЛЛИИ ИЛМҲОИ ТОЧИКИСТОН**

УДК 669.5: 620.193

Бо ҳуқуқи дастнавис

АМИНОВ Фируз Миррахимович

**ТАЪСИРИ ТИТАН ВА СИРКОНИЙ БА ХОСИЯТҲОИ
ХӮЛАҲОИ РӮҲИИ Zn5Al ВА Zn55Al**

АВТОРЕФЕРАТИ

**рисола барои дарёфти дараҷаи илмии
номзади илмҳои техникӣ
аз рӯи ихтисоси**

05.02.01 – Маводшиносӣ (05.02.01.02.-саноати мошинсозӣ)

Душанбе – 2023

Рисолаи номзадӣ дар озмоишгоҳи кафедраи «Масолеҳшиносӣ, мошинҳо ва таҷҳизотҳои металлургӣ»-и ДТТ ба номи акад. М.С. Осимиӯ ва озмоишгоҳи «Маводҳои ба коррозия устувор»-и Институти химияи ба номи В.И. Никитини Академияи миллии илмҳои Тоҷикистон иҷро гардидааст.

Роҳбари илмӣ:

Алиев Ҷамшед Насридинович,
номзади илмҳои техниқӣ, дотсенти кафедраи «Масолеҳшиносӣ, мошинҳо ва таҷҳизотҳои металлургӣ» -и ДТТ ба номи акад. М.С. Осимиӯ

Мушовири илмӣ:

Ғаниев Изатулло Навruzovich,
доктори илмҳои химия, профессор, академики Академияи миллии илмҳои Тоҷикистон

Муқарризони расмӣ:

Рузиев Чура Раҳимназаровиҷ,
доктори илмҳои техниқӣ, профессор, профессори кафедраи химияи амалии донишгоҳи миллии Тоҷикистон

Абдуназаров Сунатулло Сабзаалиевиҷ,
номзади илмҳои техниқӣ, декани факултети электроенергетикии донишкадаи энергетикии Тоҷикистон

Муассисаи пешбар:

Донишгоҳи аграрии Тоҷикистон ба номи Шириншоҳ Шоҳтемур

Ҳимояи рисолаи номзадӣ рӯзи «__» ____ соли 20____, соати 9⁰⁰ дар ҷаласаи Шӯрои диссертационии 6D.KOA-009 назди Донишгоҳи техникии Тоҷикистон ба номи академик М.С. Осимиӯ баргузор мегардад. Суроғ: 734042, ш. Душанбе, хиёбони академикҳо Раҷабовҳо, 10.

E-mail: adliya69@mail.ru

Бо матни пурраи рисолаи номзадӣ ва автореферат метавонед дар китобхонаи илмӣ ва сомонаи интернетии <http://www.ttu.tj> -и Донишгоҳи техникии Тоҷикистон ба номи академик М.С. Осимиӯ шинос шавед.

Автореферати рисола санаи «__» _____ соли 20____ аз рӯи феҳристи пешниҳодшуда тақсим карда шудааст.

**Котиби илмии
Шӯрои диссертационӣ,
номзади илмҳои техниқӣ, дотсент**

Бабаева А.Х.

ТАВСИФИ УМУМИИ КОР

Мубрамӣ ва зарурияти гузаронидани тадқиқот оиди мавзӯи рисола.

Тарақиёти илмию техникии замони муосир инкишофи баланди металургияи рангаро таъмин менамояд. Дар ҳачми умумии истеҳсоли металлҳои рангаи таъиноти истеҳсолотӣ рӯҳ ҷойи чорумро ишғол менамояд. Рӯҳ ва хӯлаҳо дар асоси он, пайвастагиҳои рӯҳии гуногун бо шарофати хосиятҳои маҳсус истифодашавии васеъро ҳамчун масолехҳои конструксионӣ ва ғайри конструксионӣ дарёфт намудаанд.

Ба сифати масолехи конструксионӣ хӯлаҳои рӯҳӣ алалхусус барои асбобсозӣ, дар саноатҳои полиграфӣ ва авиатсионӣ, дар саноати автомобилсозӣ, дар киштисозӣ, барои тайёр кардани молҳои хочагии рӯзгор истифода бурда мешаванд. Ба сифати масолехи ғайри конструксионӣ хӯлаҳои рӯҳӣ барои реҳтани анодҳо-протекторҳо, барои тайёр кардани лаҳимҳои васлкунанда ҳангоми истеҳсоли подшипникҳо ва элементҳои галваникӣ, ҳамчун рӯйпӯши варақаҳои пӯлодӣ истифода бурда мешаванд.

Хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий бештар барои бо онҳо рӯйпӯш кардани варақаҳои металӣ, тайёр кардани нимашёҳо ва реҳтаҳои мукарнас васеъ истифода бурда мешаванд. Дар солҳои охир хӯлаҳо дар асоси рӯҳ барои тайёр кардани протекторҳои реҳтаҳосилшуда, ки барои муҳофизати киштиҳои баҳрӣ ва иншоотҳои металӣ аз зангзаний зарур мебошанд, истифодашавии васеъ пайдо намудаанд.

Дараҷаи омӯхта шудани масъалаи ҳалталаҳи илмӣ, асосҳои тадқиқоти назариявӣ ва методологӣ. Миёни металҳое, ки дар саноатҳои гуногун истифода бурда мешаванд рӯҳ ҷойи намоёнро ишғол менамояд. Ҳамчун масолехи конструксионӣ рӯҳи ҷавҳарониданашуда истифодашавии васеъро пайдо накардааст, чунки маҷмӯи хосиятҳои механикӣ, физикӣ ва технологияи нокифояи мусоидро доро мебошад. Лекин ҷавҳаронидани иловагии рӯҳ бо элементҳои гуногун хосиятҳои дар боло зикрнамуда ва тавсифҳои онро ба таври қатъӣ баланд мебардорад.

Бинобар дар адабиётҳо мавҷуд набудани маълумот оиди таъсири титан ва сирконий ба хосиятҳои физикаи гармо ва функсияҳои термодинамикӣ, кинетикаи оксидшавии баландҳароратӣ ва рафтори зангзаний-электрохимиявии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийгӣ дар кори мазкур мақсад гузошта шудааст, ки ҷойи холӣ оиди хосиятҳои рӯҳ ва хӯлаҳои он пурра гардонида шавад. Кор дар доираи мавзӯи «Стратегияи миллии тарақиёти Тоҷикистон дар давраҳои то соли 2030» оиди инноватсиякунонӣ (пешравӣ дар асосӣ навигарииҳо дар ҳамаи соҳаҳои ҳаёти иҷтимоӣ-иқтисодии кишвар) иҷро карда шудааст.

Мақсади тадқиқот коркарди таркибҳои мӯътадили хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийӣ Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ба ҳисоб меравад, ки ҳамчун рӯйпӯши анодӣ барои муҳофизати металлоконструксияҳо, маҳсусан конструксияҳои пӯлодӣ ва иншоотҳо аз зангзаний истифода бурда мешаванд.

Объекти тадқиқот. Ҳамчун объектҳои тадқиқот рӯҳи тамғаи Ц1 (ГОСТ 3640-94), алюминийи тамғаи А7 (ГОСТ 11069-2001) ва ҷавҳарии алюминий бо

титан (2,5% Ti) ва сирконий (2% Zr), хӯлаҳои рӯҳии таъиноти гуногун ба ҳисоб мераванд.

Мавзӯи тадқиқот: ҳамчун мавзӯи тадқиқот хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al, Zn55Al бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда ба ҳисоб мераванд.

Вазифаҳои тадқиқот:

- тадқиқ намудани хосиятҳои термодинамикӣ ва физикаи гармой хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий;
- омӯхтани кинетика ва механизми равандҳои оксидшавии хӯлаҳо, дар ҳолати саҳт;
- муайян кардани қонуниятҳои тафйирёбии тавсифҳои анодии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда, дар муҳити электролити NaCl;
- коркарди таркибҳои мӯътадили хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий, ва муҳофизати онҳо бо нахустпатенти Ҷумҳурии Тоҷикистон;
- ичро кардани таҳлили металографии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда бо ёрии микроскопи монокулярии тамғаи БИОМЕД - 1 (Украина);
- муайян кардани таъсири титан ва сирконий ба саҳтӣ ва мустаҳкамии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашудаи Zn5Al ва Zn55Al бо ёрии асбоби саҳтисанҷӣ тамғаи ТШ-2.

Усулҳои тадқиқот:

- таҳлили микрорентгеноспектралии таркибҳои хӯлаҳо дар микроскопи монокулярии тамғаи БИОМЕД - 1;
- тадқиқоти физикаи гармой хӯлаҳо дар речай «хунукшавӣ»;
- омӯзиши термогравиметрии кинетикаи оксидшавии хӯлаҳо;
- тадқиқоти потенсиостатикии хӯлаҳо бо истифода бурдани потенсиостати ПИ-50.1.1, дар речай потенсиодинамикӣ;
- омӯзиши саҳтӣ ва ҳудуди устувории хӯлаҳо дар асбоби ТШ-2.

Соҳаи тадқиқот металлургия ва масолеҳшиносии хӯлаҳо ба ҳисоб меравад. Кори рисола аз рӯи ду равияи илмӣ ичро карда шудааст: масолеҳшиносӣ (дар мошинсозӣ) ва металлургияи металҳои сиёҳ, ранга ва нодир.

Марҳилаҳои тадқиқот. Тадқиқоти кори рисола дар се марҳила ичро карда шудааст, дар давраҳои солҳои аз 2016 то 2022. Дар рафти ичрой марҳилаи якум (солҳои 2016-2018) шарҳи маводҳои методикии дар адабиётҳои мавҷудбуда оиди масъалаҳои ҳалталаби пешрафти масолеҳшиносӣ ва металлургияи металҳои сиёҳ, ранга ва нодир, таркибҳои фикрронии техникӣ, адабиёти методӣ оиди масъалаи тадқиқот гузаронида шуд.

Ҳангоми ичрой дуюм марҳила (солҳои 2018-2020) мафкураҳои ҷамбастии тадқиқот муҳтасар ифода карда шуда буданд, масъалаи илмии ҳалталаб ошкор карда шуд ва фарзияҳои тадқиқот аниқ ифода карда шуданд, мақомҳои муҳимтарини рисола, ки дар конференсияҳои байналмиллалии илмӣ-амалии гуногун муҳокима карда шуда буданд коркард ва маъқул дониста шуд.

Дар марҳилаи сеюм (солҳои 2020-2022) тафтиши таҷрибавии фикрҳоро оиди рисола гузаронидем, инчунин ба тартиб даровардани маводҳои тадқиқот иҷро карда шуд.

Базаи асосии маълумотӣ ва таҷрибавӣ – таҷрибаҳо дар давоми солҳои 2016 то 2022-юм дар базаи кафедраи «Масолеҳшиносӣ», мошинҳо ва таҷхизотҳои металлургӣ»-и ДТТ ба номи акад. М.С. Осимӣ ва дар озмоишгоҳи «Маводҳои ба зангзанӣ устувор»-и Институти химия ба номи В.И. Никитини Академияи миллии илмҳои Тоҷикистон гузаронида шудаанд. Ба тадқиқотҳои таҷрибавӣ ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al, Zn55Al бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда фаро гирифта шуда буданд.

Мӯътамад будани натиҷаҳои рисола.

- такя ба мавқеъи бунёдии назария ва методикаи омӯзиши ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, ки бо титан ва сирконий ҷавҳаронида шудаанд;

- бо таҳлили масъалаи ҳалталаби мавҷудбуда аз нуқтаи назари, чӣ назария, ва чӣ амалияи тадқиқоти ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, ки бо титан ва сирконий ҷавҳаронида шудаанд;

- бо маҷмӯи усулҳои тадқиқот, таҳлилҳои бисёркаратай натиҷаҳои асосии тадқиқоти ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, ки бо титан ва сирконий ҷавҳаронида шудаанд.

Навғонии илми кор. Дар асоси таҳлили амиқи маълумотҳои адабиётӣ ва тадқиқотҳои таҷрибавӣ вобастагии ҳароратии функцияҳои физикаи гармо ва термодинамикии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда, муқаррар қарда шудаанд. Қонуниятҳои равандҳои оксидшавии баландҳарорати ҳӯлаҳои сегонаи рӯҳӣ-алюминий бо титан ва сирконий дар муҳити фазогӣ, дар ҳолатҳои саҳтӣ нишон дода шудаанд. Қонуниятҳои тағйирёбии тавсифҳои анодии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, дар муҳити электролитӣ NaCl аз миқдори титан ва сирконий муқаррар қарда шудаанд.

Арзииши назариявии тадқиқот дар муқаррар қардани вобастагии функцияҳои термодинамикиӣ, гармиғунҷоӣ, тавсифҳои энергетикиӣ ва кинетикии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда иборат мебошад.

Арзииши амалии тадқиқот дар коркарди таркибҳои мӯътадили ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда иборат мебошад.

Мавқеъҳое, ки ба ҳимоя пешкаши мегарданд:

– натиҷаҳои тадқиқотҳои ҳосиятҳои физикаи гармо, вобастагиҳои ҳароратии функцияҳои термодинамикии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда;

– қонуниятҳои тағйирёбии параметрҳои энергетикиӣ ва кинетикии раванди оксидшавии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда;

– муайян қардани механизми оксидшавии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий дар ҳолати саҳтӣ;

– асоснок кардани тағијирёбии тавсияҳои анодии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда вобаста аз муҳити NaCl ва миқдори иловаи ҷавҳарӣ.

Саҳми шаҳсии унвонҷӯ дар таҳлили маълумотҳои манбаъҳои адабиётӣ, гузаронидани таҷрибаҳо дар озмоишгоҳҳо, ҳалли масъалаҳои тадқиқот ва дар таҳлили натиҷаҳои бадастомада, инчунин тартиб додани мавқеъҳои асосӣ ва хулосаҳои рисола иборат мебошад.

Тасдиқи маълумотҳои рисола ва натиҷаҳои истифодашудаи он. Натиҷаҳои кори рисола дар конференсияҳои илмии зерин муҳокима ва маълумот дода шудаанд: Конференсияи ҷумҳурӣ илмӣ-амалии «Масъалаҳои масолеҳшиносӣ дар мошинсозии Ҷумҳурии Тоҷикистон», баҳшида ба «Рӯзи кимёғарон» ва 80-солагии рӯзи таваллуди доктори илмҳои техникӣ, профессор, академики Академияи байналмиллалии муҳандисӣ Вахобов Анвар Вахобович (Душанбе, 2016); Ҳонишҳои XIII Нӯъмонӣ «Дастовардҳои илми кимиё дар 25 соли истиқлолияти Ҷумҳурии Тоҷикистон», баҳшида ба 70-солагии ташкилёбии Институти кимиёи Академияи илмҳои Ҷумҳурии Тоҷикистон (Душанбе, 2016); Конференсияи XX байналмиллалии илмӣ-амалии «Тамоюлҳои муосири тарақиёти илм ва технологияҳо» (Белгород, 2016); Конференсияи Ҷумҳурӣ илмӣ амалии «Тарақиёти ояндадори илмҳои табии» баҳшида ба амаликуни «Барномаи тарақиёти илмҳои табии, риёзӣ ва техникӣ дар солҳои 2010-2020». Дошишгоҳи Русӣ – Тоҷикӣ (Славянӣ) (Душанбе, 2018). Конфронси байналмиллалии илмӣ-амалий дар мавзӯи «Дурнамои истифодаи маводҳои ба коррозия устувор дар саноати Ҷумҳурии Тоҷикистон» (Душанбе, 2018). Конференсияи байналмиллалии илмӣ-амалии дошишҷӯён, магистрон, унвонҷӯён ва олимони ҷавон “Муҳандис-2019” (Душанбе, 2019). Конференсияи IV-и илмии байналмиллалӣ: «Масъалаҳои кимиёи физикӣ ва координатсионӣ», баҳшида ба гиромидошти хотираи докторони илмҳои кимиё, профессорон Ҳомид Муҳсинович Яқубов ва Зухуриддин Нуриддинович Юсуфов (Душанбе, 2019). Конференсияи Ҷумҳурӣ илмӣ-амалии «Саноатиқунонӣ – омили тарақиёти иқтисодиёти Ҷумҳурӣ» (Хӯҷанд, 2020). Конференсияи X-ми илмӣ-амалии «Ҳонишҳои Ломоносовӣ» (Душанбе, 2020). Конференсияи байналмиллалии илмӣ-амалий дар мавҷӯи «Проблемаҳои муосири саноати металлургӣ», баҳшида ба эълон гардидани ҳадафи чоруми миллӣ – саноатиқунонии босуръати кишвар ва 25-солагии таъсисёбии кафедраи «Металлургия» (Душанбе, 2021).

Нашири натиҷаҳои рисола. Аз рӯи натиҷаҳои тадқиқот 17 кори илмӣ нашр гардидааст, ки 5-тои онҳо дар маҷалаҳои тавсияшаванди КОА-и назди Президенти Ҷумҳурии Тоҷикистон нашр гардида оиди мавзӯи рисола 1 нахустпатенти Ҷумҳурии Тоҷикистон ба даст оварда шудааст.

Соҳиб ва ҳаҷми рисола. Рисола аз муқаддима, 4 боб, хулосаҳо, рӯйхати адабиётҳо ва замима иборат мебошад, Кор дар 166 саҳифаи чопи компьютерӣ баён ёфта, 57 ҷадвал ва 60 расмро дарбар гирифтааст. Рӯйхати адабиётҳо 138 номгӯйро ташкил медиҳад.

МУНДАРИЧАИ АСОСИИ РИСОЛА

Дар муқаддима масъалаҳои муҳими тадқиқот, инчунин шартҳои пешакии он ифода ёфта мубрам будани рисола асоснок карда шудааст, аҳамияти амалӣ ва навғонии илмии рисола инъикос гардидааст, мавқеъҳои муҳиме, ки ба ҳимоя пешкаш мешаванд номбар карда шудааст.

Дар боби якум хосиятҳои асосӣ ва соҳаҳои истифодашавии рӯҳ ва ҳӯлаҳои он тавсиф гардидаанд; хосиятҳои физикаи гармой рӯҳ, алюминий, титан, сирконий ва ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминӣ; хусусиятҳои оксидшавии рӯҳ ва ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминӣ; зангзании рӯҳ ва ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминӣ. Шарҳи адабиётҳо оиди масъалаи мазкур нишон медиҳад, ки ҳамин гуна тадқиқотҳои физикӣ-химиявӣ бо иштироки ҳӯлаҳои Zn5Al ва Zn55Al бо металҳои ишқорзаминӣ ва нодирзаминӣ ҷавҳаронидашуда гузаронида шудаанд. Аммо, таҳлили адабиётҳо ва ҷустуҷӯ дар шабакаи интернет мавҷуд набудани маълумотҳои таҷрибавиро оиди тадқиқотҳои физикӣ-химиявии ҳӯлаҳои Zn5Al ва Zn55Al бо металҳои гузаранда (титан, сирконий) –ро тасдиқ менамоянд.

Истифодашавии васеъи ҳӯлаҳо дар асосӣ рӯҳ дар соҳаҳои гуногуни саноат гузаронидани тадқиқотҳои мураттаби физикӣ-химиявии ҳӯлаҳои Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашударо талаб менамояд. Шарҳи адабиятҳо гувоҳӣ медиҳанд, ки хосиятҳои ҳароратӣ, термодинамикӣ, кинетикӣ ва анодии ҳӯлаҳои Zn5Al ва Zn55Al бо металҳои гузарандаи зикргашта амалан омӯхта нашудаанд.

Аз гуфтаҳои боло бармеояд, ки тадқиқоти гармиғунҷоиши нисбӣ ва тағйирёбии функсияҳои термодинамикӣ, кинетикаи оксидшавӣ ва рафтори анодии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда, ки ба сифати рӯйпӯшҳои анодии маснуотҳои металӣ ва конструксияҳо истифода бурда мешаванд, вазифаи мубрам ба ҳисоб меравад ва тавсифи амалию бунёдӣ дорад.

Дар боби дуюм натиҷаҳои таҷрибавии тадқиқоти вобастагии ҳароратии гармиғунҷоиш ва тағйирёбии функсияҳои термодинамикии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al, Zn55Al бо титан ва сирконий оварда шудаанд.

Боби сеюм тадқиқотҳои кинетикаи оксидшавии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al-ро бо титан ва сирконий, дар ҳолати саҳтӣ, дар муҳити электролити NaCl дарбар гирифтааст.

Боби чоруми рисола натиҷаҳои тадқиқоти таҷрибавии рафтори зангзаний-электрохимиявии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al, Zn55Al-ро бо титан ва сирконий фаро гирифтааст. Рисола бо хулосаҳои умумӣ, рӯйхати адабиётҳо, адабиётҳои иқтибосовардашуда ва замима ба анҷом мерасад.

Боби II. ВОБАСТАГИИ ҲАРОРАТИИ ГАРМИҒУНҶОИШ ВА ТАҒЙИРЁБИИ ФУНКСИЯҲОИ ТЕРМОДИНАМИКИИ ҲӮЛАҲОИ РӯҲӢ-АЛЮМИНИЙИ Zn5Al, Zn55Al БО ТИТАН ВА СИРКОНИЙ

Дар боби мазкури рисола аз рӯи гармиғунҷоии нисбии намунаи меъёрии мисӣ бо истифодаи суръати хунукшавии намунаҳо гармиғунҷоиши нисбӣ ва функсияҳои термодинамикии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда тадқиқ карда шудаанд.

Хисоби гармиғункоиш чунин асоснок карда мешавад. Чисми пештар тафсонидашуда байди хунукшавй вазни m –ро ба dT градус гум мекунад, миқдори гармй δQ аз рўи ифодаи зерин ҳисоб карда шуд

$$\delta Q = C_p^0 m dT, \quad (1)$$

дар ин чо C_p^0 – гармиғункоии нисбии модда аст, ки чисм аз он иборат мебошад.

Дар назар дошт, ки энергия аз сатҳи чисм гум мешавад, шуморида мешавад, ки миқдори гармии гумшудаи δQ_S аз сатҳи чисм дар фосилаи вақти dt , мутаносибан ба фарқи ҳароратҳо миёни муҳити атроф T_0 ва чисми T майдони сатҳи S ва вақт баробар мешавад

$$\delta Q_S = \alpha(T - T_0) \cdot S dt. \quad (2)$$

Коэффициенти гармидихй α ҳангоми фарқи ҳароратҳо ба 1K бо $\text{Bt}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$ на ҳама вақт доимист ва аз фарқи ҳароратҳо вобастагӣ дорад, ки дар натиҷаи он қонун тақрибӣ ҳисобида мешавад. Селаи ҳароратиро ҳамчун вектор дида баромада, бояд ба инобат гирифта шавад, ки вай ба сатҳ амудӣ равон аст, ки аз болои он ҳангоми як воҳиди баландии ҳароратӣ α -миқдори ҳароратдар воҳиди вақт ба 1 m^2 –и сатҳ мегузарад. Якчанд омилҳо: геометрияи тана, ҳолати сатҳ ва самти села; навъи конвексия ва речай села; навъи гармибаранда ва ҳарорати он ба селаи гармй таъсир мерасонанд. Пас, функцияи раванди таҳвили гармй α қимати ҷадвалӣ ба ҳисоб намеравад, α минбаъд ҳамчун бузургии ҳисобӣ бо роҳи таҷрибай ҳисоб карда мешавад.

Агар чисм чунин гармй паҳн кунад, ки ҳарорати ҳамаи нуқтаҳои он якхела тағийир ёбад, он гоҳ баробарии зеринро одилона ҳисобидан мумкин аст

$$\delta Q = \delta Q_S \text{ ва } C_p^0 m dT = \alpha(T - T_0) S dt. \quad (3)$$

Ифодаи (3)-ро дар намуди зерин пешниҳод кардан мумкин аст

$$C_p^0 m \frac{dT}{dt} = \alpha(T - T_0) S, \quad (4)$$

Фарз мекунем, ки C_p^0 , α , T ва T_0 дар фосилаҳои хурди ҳарорат аз координатаҳои нуқтаҳои сатҳи намуна вобаста нестанд, ки то ҳарорати баробари муҳити атроф тафсонида шудаанд, онгоҳ таносуби (4) барои ду намуна шакли зеринро мегирад:

$$C_{p_1}^0 m_1 s_1 \alpha_1 \left(\frac{dT}{dt} \right)_1 = C_{p_2}^0 m_2 s_2 \alpha_2 \left(\frac{dT}{dt} \right)_2, \quad (5)$$

Ин баробариро барои ду намуна истифода мебарем, ки яке аз онҳо меъёрии стандартӣ мебошад, бо андозаҳои якхела ва ҳолати сатҳҳо ($S_1 = S_2$), таҳмин кардан мумкин аст, ки коэффициентҳои гармидихй баробар $\alpha_1 = \alpha_2$ мешаванд ва бо муодилаи зерин ифода мейёбанд

$$C_{p_1}^0 m_1 \left(\frac{dT}{dt} \right)_1 = C_{p_2}^0 m_2 \left(\frac{dT}{dt} \right)_2, \quad (6)$$

Аз ин муодила, гармиғункоиши нисбии $C_{p_1}^0$ суръати хунукшавии намунаи меърӣ $\left(\frac{dT}{dt} \right)_1$, намунаи санҷидашаванда $\left(\frac{dT}{dt} \right)_2$ ва вазни намунаҳо m_1 ва m_2 –ро дониста, гармиғункоиши моддаи номаълумро $C_{p_2}^0$ ҳисоб кардан мумкин аст

$$C_{p_2}^0 = \frac{c_{p_1}^0 m_1 \left(\frac{dT}{dt} \right)_1}{m_2 \left(\frac{dT}{dt} \right)_2}. \quad (7)$$

Бо ёрии усули мазкур натижаҳои барои мис ва алюминий ба даст овардашуда, бо маълумотҳое, ки дар манбаъҳои адабиётӣ мавҷуданд мувофиқат менамоянд.

Тадқиқоти вобастагии гармиғунҷоиш ва тафйирёбии функсияҳои термодинамикии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий бо усули дар боло зикрёфта гузаронида шудаанд. Вобастагии ҳароратии намунаҳо аз вақти хунукшавӣ барои хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий дар расми 1 пешниҳод гардидаанд, ки дар рафти таҷриба ба даст оварда шудаанд ва бо муодилаи намуди зерин тавсиф мегарданд

$$T = T_0 + \frac{1}{2} \left[(T_1 - T_0) e^{-t/\tau_1} + (T_2 - T_0) e^{-t/\tau_2} \right]. \quad (8)$$

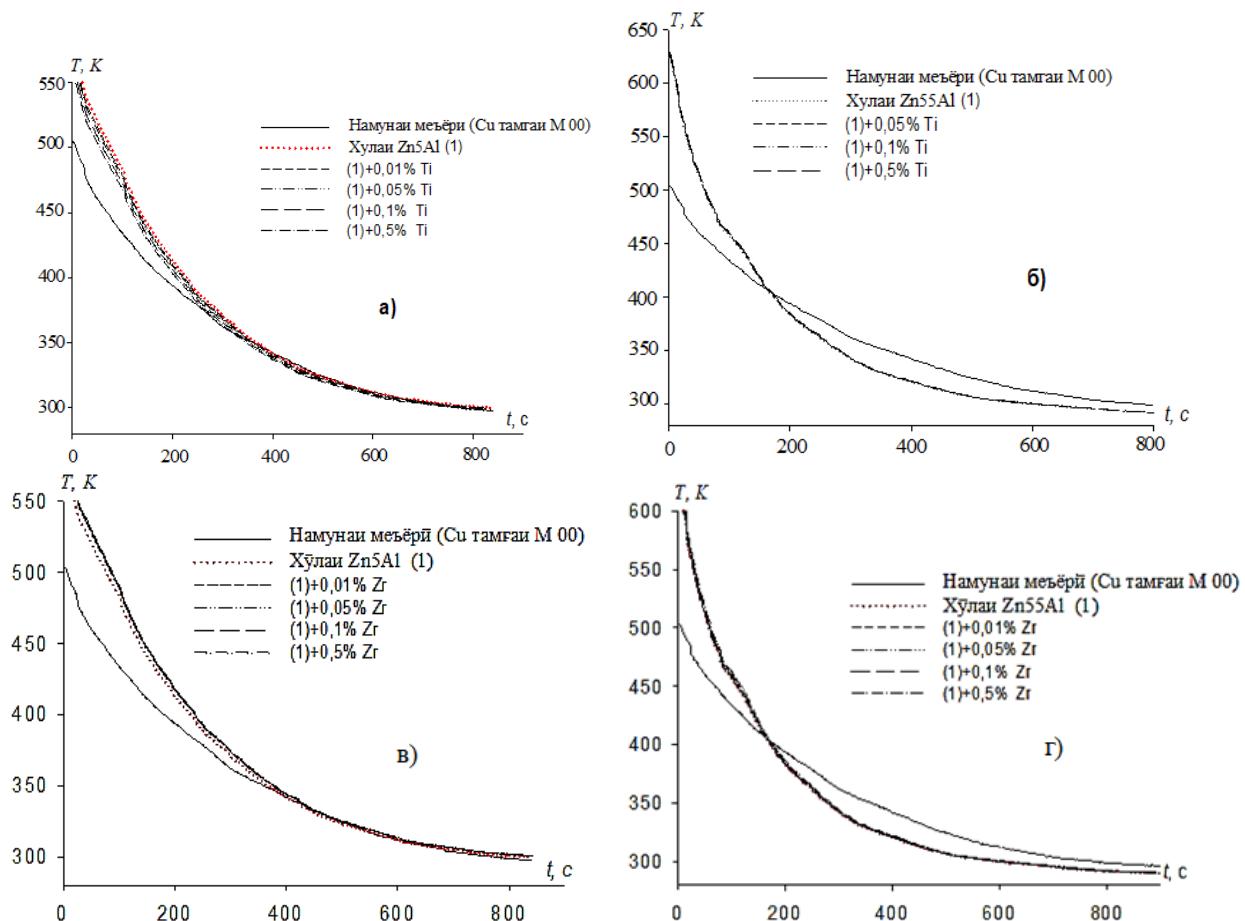
Ҳангоми дифференсиал ёфтани муодилаи (8) аз рӯи t барои суръати хунукшавии намунаҳои хӯлаҳои Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда ҳосил мекунем

$$\frac{dT}{dt} = \frac{1}{2} \left[-\left(\frac{T_1 - T_0}{\tau_1}\right) e^{-t/\tau_1} - \left(\frac{T_2 - T_0}{\tau_2}\right) e^{-t/\tau_2} \right]. \quad (9)$$

Дар раванди иҷрои кор таъсири титан ва сирконий ба ҳосиятҳои физикии гармо ва функсияҳои термодинамикии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al тадқиқ карда шудаанд. Барои ба даст овардани хӯлаҳо рӯҳӣ тамғаи Ц1 (ГОСТ 3640-94), алюминийи тамғаи А7 (ГОСТ 11069 - 2001) ва ҷавҳаркунандаҳои он бо титан ва сирконий истифода бурда шудааст. Ҕавҳаркунандаҳои алюминий бо титан (2,5% Ti) ва сирконий (2% Zr) пешакӣ дар зери фишори гази инертӣ дар оташдони вакуумӣ синтез карда шуда буд. Миқдори титан ва сирконий дар таркиби хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо %-и вазн ташкил дод: 0,05; 0,01; 0,1; 0,5. Гудозаҳоро дар тарозӯи таҳлили АРВ-200 бо саҳехии $0,1 \cdot 10^{-6}$ кг бар кашидем. Гудозатайёркунӣ бо назардошли ғуборҳои металӣ гузаронида шуд. Оташдони барқии муқовиматии СШОЛ то 850°C тафсонида шуда алюминий ва рӯҳ гудохта шуд, сипас ба таркиби он ҷавҳарии титан илова карда шуда буд. Қиёсан ҳамин гуна хӯлаҳоро бо сирконий ҳосил кардем. Баъди чанде нигоҳ доштан ва дар зери ҳарорати зарурӣ дар муддати 30 дақиқа аз дашғол тоза карда гудохтаро бодиқкат омехта кардем. Аз гудохтаи ҳосилкардашуда дар қолиби графитӣ намунаҳо бо қутрҳои 16 мм ва дарозии 30 мм барои омӯзиши вобастагии ҳароратии гармиғунҷоиш ва тафйирёбии функсияҳои термодинамикии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда ба даст оварда шуд.

Таркиби хӯлаҳои ҳосилкардашуда интиҳобан бо ёрии таҳлили химиявӣ санчида шуданд, вазни намунаҳо бошад то ва баъди ҷавҳаронидан бар кашида шуд. Сипас хӯлаҳо барои фарқияти вазн тадқиқ карда шуданд, ки вазн на зиёда аз 2% (нисбатан) –ро то ва баъди гудохтан ташкил медод.

Аз рӯи муодилаи (9) аз тарафи мо суръати хунукшавии намунаҳо аз хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al, Zn55Al ва намунаи меъёри ҳисоб карда шуданд, ки ба намуди графикҳо дар расми 1 нишон дода шудаанд.



Расми 1- Каҷхатаҳои вобастагиҳои ҳарорати намунаҳо аз хўлаҳои рухӣ-алюминий Zn5Al, Zn55Al бо титан (а, б) ва сирконий (в, г) аз вақти хунукшавӣ.

Дар ҷадвали 1 ва 2 барои хўлаҳои тадқиқотшаванд қиматҳои коэффициентҳои ΔT_{01} , t_1 , ΔT_{02} , t_2 дар муодилаи (9) оварда шудаанд.

Ҷадвали 1 – Қиматҳои коэффициентҳои ΔT_1 , t_1 , ΔT_2 , t_2 –и муодилаи (9)
барои хўлаҳои рухӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо титан
ва намунаи меъёри (Cu тамғай M00)

Миқдори титан дар хўлаҳо, %-и вазн	T_1-T_0 , K	t_1 , с	T_2-T_0 , K	t_2 , с	$(T_1-T_0)/\tau_1$, K/c	$(T_2-T_0)/\tau_2$, K/c	T_0 , K
Хўлаи Zn5Al	143,12	234,33	143,39	234,33	0,6107	0,6119	290,56
0,01	140,549	236,35	140,67	236,35	0,5947	0,5952	289,36
0,05	139,11	236,35	139,23	236,35	0,5886	0,5891	289,20
0,1	136,25	236,35	136,36	236,35	0,5765	0,5770	288,87
0,5	133,38	236,35	133,49	236,35	0,5643	0,5648	288,54
Хўлаи Zn55Al	57,04	20,70	290,44	180,01	2,7552	1,6135	288,43
0,05	57,613	20,70	293,35	180,01	2,7827	1,6297	288,59
0,1	57,56	20,70	293,06	180,01	2,7800	1,6280	288,57
0,5	58,07	20,70	295,67	180,01	2,8048	1,6426	288,71
Намунаи меъёри	18,42	19,19	208,99	316,11	0,9595	0,6612	281,98

Чадвали 2 – Қиматҳои коэффицисиенҳои ΔT_1 , t_1 , ΔT_2 , t_2 –и муодилаи (9) барои хӯлаҳои рухӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо сирконий ва намунаи меъёрий (Су тамғаи М 00)

Микдори сирконий дар хӯлаҳо, %-и вазн	$T_1 - T_0$, К	t_1 , с	$T_2 - T_0$, К	t_2 , с	$(T_1 - T_0)/\tau_1$, К/с	$(T_2 - T_0)/\tau_2$, К/с	T_0 , К
Хӯлаи Zn5Al	143,12	234,33	143,39	234,33	0,6107	0,6119	290,56
0,01	147,40	235,16	147,88	235,16	0,6269	0,6289	290,72
0,05	148,76	235,97	148,13	235,97	0,6305	0,6277	290,37
0,1	148,20	235,31	148,99	235,31	0,6298	0,6332	290,77
0,5	148,97	235,99	149,24	235,99	0,6312	0,6324	290,51
Хӯлаи Zn55Al	57,04	20,70	290,44	180,01	2,7552	1,6135	288,43
0,01	57,32	20,70	291,89	180,01	2,7689	1,6216	288,51
0,05	57,50	20,70	292,77	180,01	2,7772	1,6264	288,56
0,1	58,18	20,70	296,25	180,01	2,8103	1,6458	288,74
0,5	58,87	20,70	299,74	180,01	2,8433	1,6652	288,92
Намунаи меъёрий	18,42	19,19	208,99	316,11	0,9595	0,6612	281,98

Муодилаи (7) ва барномаи *Sigma Plot*-ро истифода намуда, барои вобастагии ҳароратии гармиғунҷоиши нисбии хӯлаҳои Zn5Al ва Zn55Al, ки бо титан ва сирконий ҷавҳаронида шудаанд дар фосилаи ҳароратҳои 300-600 К муодилаи зеринро ҳосил намудем

$$C_p^0 = a + bT^2 + cT^3 + dT^4. \quad (10)$$

Қиматҳои коэффициентҳое, ки дар муодилаи (10) мавҷуданд, дар ҷадвалҳои 3 ва 4 пешниҳод гардидаанд.

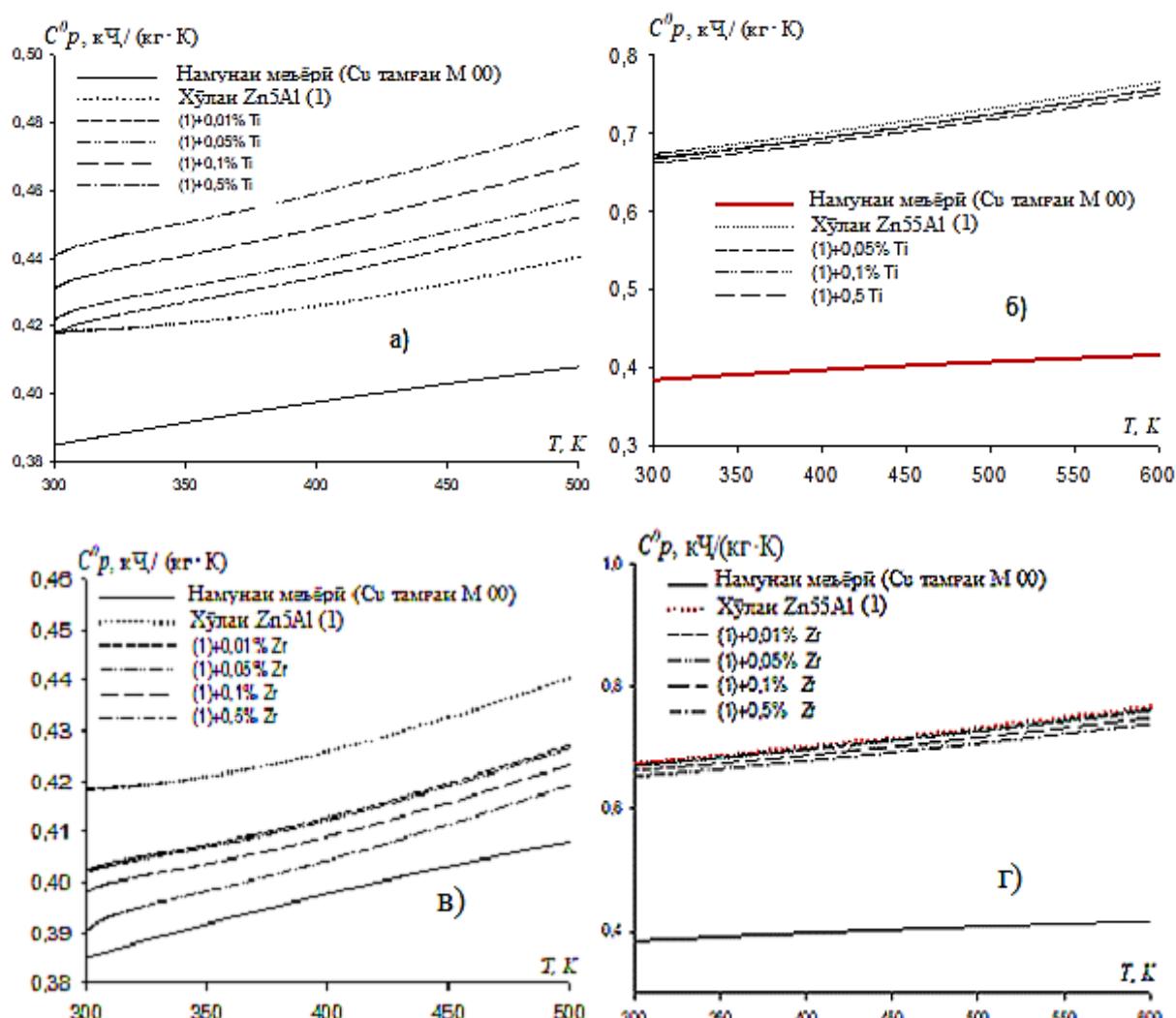
Ҷадвали 3– Қиматҳои коэффициентҳои a , b , c , d –и муодилаи (10) барои хӯлаҳои рухӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва намунаи меъёрий (Су тамғаи М 00)

Микдори титан дар хӯлаҳо, %-и вазн	a , $\text{J}/(\text{kg}\cdot\text{K})$	$b \cdot 10^{-4}$, $\text{J}/(\text{kg}\cdot\text{K}^2)$	$c \cdot 10^{-7}$, $\text{J}/(\text{kg}\cdot\text{K}^3)$	$d \cdot 10^{-10}$, $\text{J}/(\text{kg}\cdot\text{K}^4)$	Коэффициенти коррелятсия R^2
Хӯлаи Zn5Al	0,4916	-5,90	14,2	-8,90	0.999
0,01	0,3255	5,18	-9,31	8,01	0.999
0,05	0,3274	5,34	-9,67	8,34	0.999
0,1	0,3311	5,68	-1,05	9,07	0.999
0,5	0,3348	6,06	-11,3	9,87	0.999
Хӯлаи Zn55Al	0,6160	1,28	2,35	$-0,522 \cdot 10^{-11}$	0.999
0,01	0,6102	1,27	2,28	$-0,502 \cdot 10^{-11}$	0.999
0,05	0,6509	-1,27	7,56	-4,10	0.999
0,1	0,6057	1,26	2,22	$-0,486 \cdot 10^{-11}$	0.999
0,5	0,6057	1,26	2,22	$-0,486 \cdot 10^{-11}$	0.999
Намунаи меъёрий	0,325	2,75	-2,87	1,42	1.00

Ҳисоби қиматҳои C_p^0 барои намунаҳо аз хӯлаҳои рухӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий баъд аз 50 К дар расми 2 оварда шудааст.

Чадвали 4 – Қиматҳои коэффициентҳои a , b , c , d –и муодилаи (10) барои хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо сирконий ва намунаи меъёрий (Cu тамғаи M00)

Миқдори сирконий дар хӯлаҳо, %-и вазн	a , $\text{Ч}/(\text{кг}\cdot\text{К})$	$b \cdot 10^{-4}$, $\text{Ч}/(\text{кг}\cdot\text{К}^2)$	$c \cdot 10^{-7}$, $\text{Ч}/(\text{кг}\cdot\text{К}^3)$	$d \cdot 10^{-10}$, $\text{Ч}/(\text{кг}\cdot\text{К}^4)$	Коэффициенти коррелятсия R^2
Хӯлаи Zn5Al	0,4916	-5,90	14,2	-8,90	0.999
0,01	0,4091	-1,35	4,43	-2,01	0.999
0,05	0,4068	-1,24	4,20	-1,87	0.999
0,1	0,3956	-6,52	2,94	$-9,82 \cdot 10^{-11}$	0.999
0,5	0,3395	2,78	-4,22	4,04	0.999
Хӯлаи Zn55Al	0,6160	1,28	2,35	$-0,522 \cdot 10^{-11}$	0.999
0,01	0,6131	1,27	2,31	$-0,512 \cdot 10^{-11}$	0.999
0,05	0,6114	1,27	2,29	$-0,506 \cdot 10^{-11}$	0.999
0,1	0,6436	-1,21	7,29	-3,94	0.999
0,5	0,6047	8,01	2,98	$-0,996 \cdot 10^{-11}$	0.999
Намунаи меъёрий	0,325	2,75	-2,87	1,42	1.00



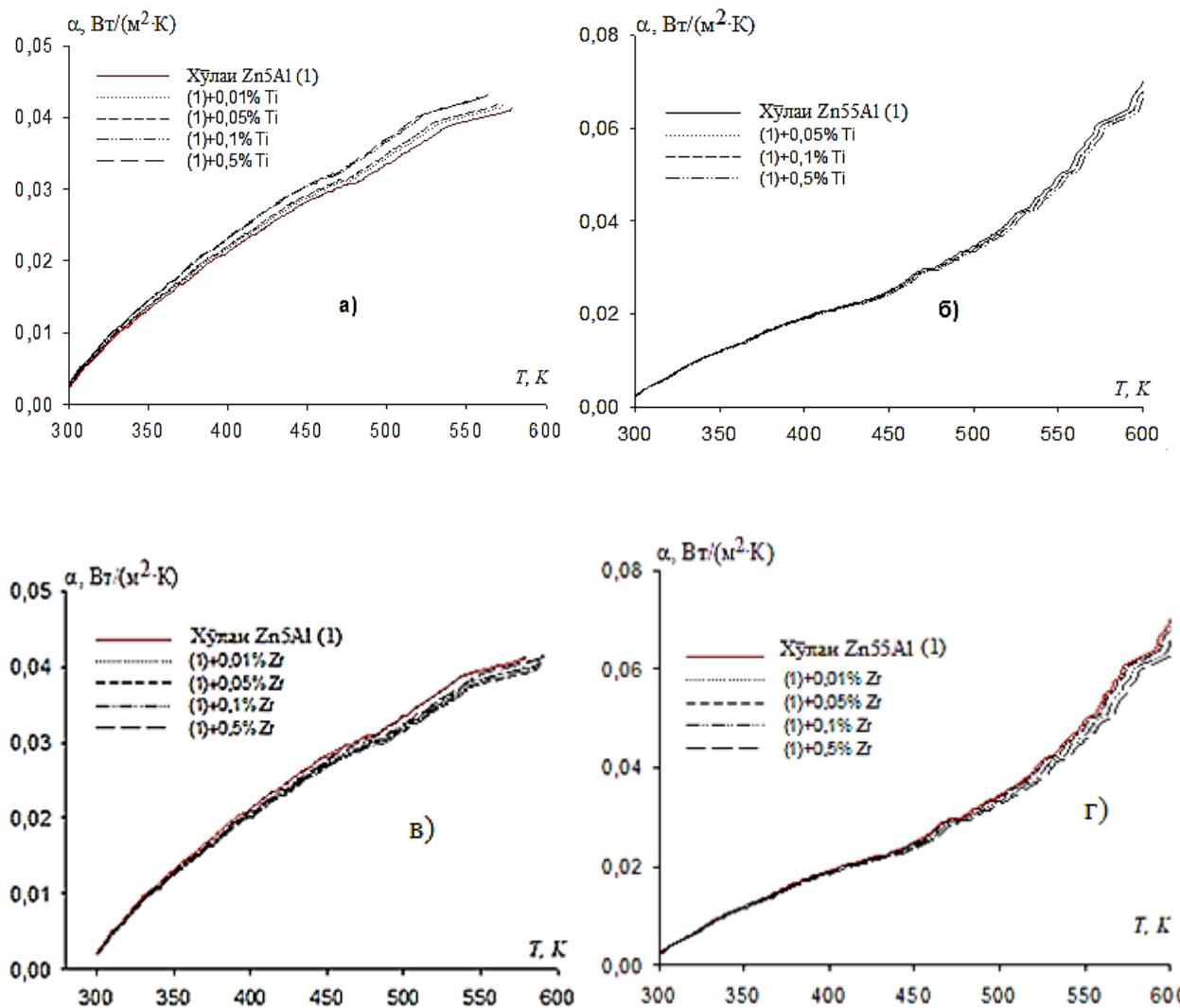
Расми 2.11 – Вобастагии гармиғунҷоиши нисбӣ аз ҳароратҳо барои хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо титан (а, б) ва сирконий (в, г).

Қиматҳои гармиғунҷои хӯлаҳои Zn5Al, Zn55Al бо титан ва сирконий, намунаи меъёрий ва бузургиҳои ба даст овардашудаи таҷрибии суръати хунукшавиро моявоздондада бурда коэффициенти гармидиҳӣ α , ($\text{Bt}/(\text{K}\cdot\text{м}^2)$)-ро барои хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ва намунаи меъёрий бо ифодаи дар зер овардашуда ҳисоб кардем

$$\alpha = \frac{Cm \frac{dT}{dt}}{(T-T_0) \cdot S}, \quad (11)$$

дар ин ҷо: T – ҳарорати намуна, T_0 – ҳарорати муҳити атроф, S – масоҳати сатҳ, m – вазни намуна.

Вобастагии ҳароратии коэффициенти гармидиҳӣ бо муодилаи (11) барои хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ҳисоб карда шудааст, ки дар расми 3 оварда шудааст.



Расми 3 - Вобастагии ҳароратии коэффициенти гармидиҳии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al, Zn55Al бо титан (а, б) ва сирконий (в, г).

Тағийирёбии вобастагии ҳароратии энталпия, энтропия ва энергияи Гиббс барои хӯлаҳои руҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий аз рӯи муодилаҳои (12) - (14) дар натиҷаи истифодаи полиномҳои (10) ҳисоб карда шудаанд:

$$[H^\circ(T) - H^\circ(T_0)] = a(T - T_0) + \frac{b}{2}(T^2 - T_0^2) + \frac{c}{3}(T^3 - T_0^3) + \frac{d}{4}(T^4 - T_0^4); \quad (12)$$

$$[S^\circ(T) - S^\circ(T_0)] = a \ln \frac{T}{T_0} + b(T - T_0) + \frac{c}{2}(T^2 - T_0^2) + \frac{d}{3}(T^3 - T_0^3); \quad (13)$$

$$[G^\circ(T) - G^\circ(T_0)] = [H^\circ(T) - H^\circ(T_0)] - T[S^\circ(T) - S^\circ(T_0)], \quad (14)$$

дар ин чо, $T_0 = 273,15$ К.

Натиҷаҳои ҳисоби тағийирёбии энталпия, энтропия ва энергияи Гиббс барои хӯлаҳои руҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий баъд аз 50 К дар ҷадвалҳои 5 ва 6 пешниҳод карда шудаанд.

Ҷадвали 5 – Вобастагии ҳароратии тағийирёбии функсияҳои термодинамикии ҳӯлаи руҳӣ-алюминийи Zn5Al бо титан ва намунаи меъёрий (Су тамғаи М00)

T, K	Намунаи меъёрий	Ҳӯлаи Zn5Al (1)	(1)+ 0,01% Ti	(1)+ 0,05% Ti	(1)+ 0,1% Ti	(1)+ 0,5% Ti
			$[H^\circ(T) - H^\circ(T_0^*)]$, кЧ/кг барои ҳӯлаҳо			
300	0,711986	0,773949	0,774362	0,782406	0,79775	0,81653
350	20,13154	21,74397	21,9233	22,15282	22,5875	23,1285
400	39,8675	42,90353	43,4764	43,93482	44,7958	45,8879
450	59,88805	64,35731	65,42621	66,12123	67,4155	69,0899
500	80,16671	86,17662	87,7953	88,73614	90,47296	92,7664
$[S^\circ(T) - S^\circ(T_0^*)]$, кЧ/(кг · K) барои ҳӯлаҳо						
300	0,002381	0,002588	0,002589	0,002616	0,002667	0,00273
350	0,062238	0,067234	0,067775	0,068485	0,069828	0,07150
400	0,114937	0,123736	0,125324	0,126644	0,129127	0,13226
450	0,162092	0,174266	0,177021	0,178898	0,182401	0,18691
500	0,204819	0,220236	0,224149	0,226544	0,230979	0,23679
$[G^\circ(T) - G^\circ(T_0^*)]$, кЧ/кг барои ҳӯлаҳо						
300	-0,0022	-0,0024	-0,0024	-0,00242	-0,00247	-0,00253
350	-1,65181	-1,78782	-1,79799	-1,81677	-1,85242	-1,89651
400	-6,10716	-6,59073	-6,65308	-6,72286	-6,85473	-7,01967
450	-13,0534	-14,0623	-14,2331	-14,383	-14,6649	-15,0216
500	-22,2427	-23,9416	-24,2792	-24,5361	-25,0167	-25,6319

Чадвали 6 – Вобастагии ҳароратии тағиирёбии функсияҳои термодинамикии ҳӯлаи рӯҳӣ-алюминийи Zn55Al бо титан ва намунаи меъёрӣ (Cu тамғаи М00)

T, K	Намунаи меъёрӣ	Ҳӯлаи Zn55Al (2)	(2)+ 0,01% Ti	(2)+ 0,05% Ti	(2)+ 0,1% Ti	(2)+ 0,5% Ti
			$[H^0(T) - H^0(T_0^*)]$, кЧ/кг барои ҳӯлаҳо			
300	0,711986	1,246724	1,234382	1,301947	1,1402	0,711986
350	20,13154	35,28014	34,92796	36,93318	31,96559	20,13154
400	39,8675	69,99668	69,29176	73,4777	62,76295	39,8675
450	59,88805	105,4404	104,3687	111,0092	93,45109	59,88805
500	80,16671	141,6535	140,1997	149,5859	123,9306	80,16671
550	100,6823	178,676	176,8239	189,2509	154,0838	100,6823
600	121,419	216,5461	214,2786	230,0317	183,7749	121,419
$[S^0(T) - S^0(T_0^*)]$. кЧ/(кг · K) барои ҳӯлаҳо						
300	0,002381	0,004169	0,113164	0,004385	0,004095	0,002381
350	0,062238	0,109068	0,209917	0,11509	0,107114	0,062238
400	0,114937	0,201762	0,297529	0,213585	0,198114	0,114937
450	0,162092	0,285238	0,378018	0,302929	0,280033	0,162092
500	0,204819	0,361532	0,452819	0,385177	0,354874	0,204819
550	0,243922	0,432092	0,522988	0,461765	0,424061	0,243922
600	0,280006	0,497984	0,533728	0,533728	0,488642	0,280006
$[G^0(T) - G^0(T_0^*)]$. кЧ/кг барои ҳӯлаҳо						
300	-0,0022	-0,00386	-0,05932	-0,0136	-0,08818	-0,0022
350	-1,65181	-2,89365	-4,6796	-3,3482	-5,52431	-1,65181
400	-6,10716	-10,7081	-14,675	-11,9564	-16,4827	-6,10716
450	-13,0534	-22,9167	-29,5194	-25,309	-32,564	-13,0534
500	-22,2427	-39,1125	-48,8095	-43,0026	-53,5064	-22,2427
550	-33,475	-58,9746	-72,2267	-64,7199	-79,1495	-33,475
600	-46,5847	-82,2441	-99,5143	-90,2049	-109,41	-46,5847

Тадқиқотҳои гузаронидашуда нишон медиҳанд, ки бо зиёд шудани ҳарорат гармиғунҷоиши нисбӣ, энтропия и энталпияи ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ҷавҳаронидашуда меафзоянд, бузургии энергияи Гиббс бошад дар ин маврид кам мешавад. Ҳангоми бо титан ҷавҳаронидани ҳӯлаҳои ибтидоии рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al гармиғунҷоиши ҳӯлаҳо меафзояд.

Натиҷаҳои ҳисоби тағиирёбии энталпия, энтропия ва энергияи Гиббс барои ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо сирконий баъд аз 50 К дар ҷадвалҳои 7 ва 8 пешниҳод гардидаанд.

Чадвали 7 – Вобастагии ҳароратии тафийирёбии функцияҳои термодинамикии хӯлаи руҳӣ-алюминийи Zn5Al бо сирконий ва намунаи меъёрӣ (Су тамғаи M00)

T, K	Намунаи меъёрӣ	Xӯлаи Zn5Al (1)	(1)+ 0,01% Zr	(1)+ 0,05% Zr	(1)+ 0,1% Zr	(1)+ 0,5% Zr
$[H^0(T) - H^0(T_0^*)]$, кЧ/кг барои хӯлаҳо						
300	0,71198	0,773949	0,745499	0,744217	0,739575	0,732016
350	20,1315	21,74397	21,00392	20,96885	20,84628	20,68758
400	39,8675	42,90353	41,51479	41,44609	41,21395	40,97114
450	59,8880	64,35731	62,33234	62,22835	61,88848	61,59062
500	80,1667	86,17662	83,50323	83,36102	82,91206	82,56905
$[S^0(T) - S^0(T_0^*)]$, кЧ/(кг · K) барои хӯлаҳо						
300	0,00238	0,002588	0,002493	0,002488	0,002473	0,002448
350	0,06223	0,067234	0,064941	0,064832	0,064453	0,063957
400	0,11493	0,123736	0,119709	0,119511	0,118839	0,118115
450	0,16209	0,174266	0,168741	0,168459	0,167533	0,166678
500	0,20481	0,220236	0,213345	0,212984	0,211828	0,210875
$[G^0(T) - G^0(T_0^*)]$, кЧ/кг барои хӯлаҳо						
300	-0,0022	-0,0024	-0,00231	-0,0023	-0,00229	-0,00226
350	-1,6518	-1,78782	-1,72538	-1,72248	-1,71219	-1,69729
400	-6,1071	-6,59073	-6,36898	-6,35836	-6,32156	-6,27503
450	-13,053	-14,0623	-13,601	-13,5784	-13,5015	-13,4145
500	-22,242	-23,9416	-23,1695	-23,1308	-23,0018	-22,8684

Таблица 8 – Вобастагии ҳароратии тафийирёбии функцияҳои термодинамикии хӯлаи руҳӣ-алюминийи Zn55Al бо сирконий ва намунаи меъёрӣ (Су тамғаи M00)

T, K	Намунаи меъёрӣ	Xӯлаи Zn55Al (2)	(2)+ 0,01% Zr	(2)+ 0,05% Zr	(2)+ 0,1% Zr	(2)+ 0,5% Zr
$[H^0(T) - H^0(T_0^*)]$, кЧ/кг барои хӯлаҳо						
300	0,711986	1,246724	1,240194	1,236747	1,224845	1,207396
350	20,13154	35,28014	35,09292	34,99492	34,61595	34,14897
400	39,8675	69,99668	69,62019	69,42471	68,61709	67,72048
450	59,88805	105,4404	104,8654	104,5691	103,2997	101,9684
500	80,16671	141,6535	140,8699	140,4693	138,7204	136,9355
$[S^0(T) - S^0(T_0^*)]$, кЧ/(кг · K) барои хӯлаҳо						
300	0,002381	0,004169	0,004147	0,004135	0,004095	0,004037
350	0,062238	0,109068	0,108489	0,108186	0,107018	0,105572
400	0,114937	0,201762	0,200678	0,200115	0,197803	0,19521
450	0,162092	0,285238	0,283687	0,282886	0,279487	0,27587
500	0,204819	0,361532	0,359541	0,358521	0,354112	0,34954
$[G^0(T) - G^0(T_0^*)]$, кЧ/кг барои хӯлаҳо						
300	-0,0022	-0,00386	-0,00384	-0,00383	-0,00379	-0,00374
350	-1,65181	-2,89365	-2,87836	-2,87034	-2,8404	-2,8014
400	-6,10716	-10,7081	-10,6511	-10,6213	-10,5042	-10,3635
450	-13,0534	-22,9167	-22,7937	-22,7297	-22,4696	-22,1733
500	-22,2427	-39,1125	-38,9008	-38,7913	-38,3356	-37,8344

Афзоиши гармиғунчоиш, коэффициенти гармидихӣ, энталпия ва энтропияи хӯлаҳо аз микдори титан ва сирконий бо таъсири тағиیرдихии соҳти таркибии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий вобастагӣ доранд, ки бо дигаргуншавии соҳти дохилии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al алоқаманд мебошанд, яъне бо зиёдшавии дараҷаи гетерогении хӯлаҳои сегона.

БОБИ Ш. КИНЕТИКАИ РАВАНДИ ОКСИДШАВИИ ХӮЛАҲОИ РӻҲӢ-АЛЮМИНИЙИ Zn5Al ВА Zn55Al БО ТИТАН ВА СИРКОНИЙ ДАР ҲОЛАТИ САХТӢ

Ин боб тадқиқоти таъсири ҳарорат ва таркиби химиявӣ ба кинетикаи оксидшавии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконийро, дар ҳолати сахтӣ фаро гирифтааст.

Барои ҳалли мақсади дар пеш гузошташуда усули термогравиметриро бо пай дар пай баркушидан намунаҳо истифода бурдем. Тағиیرёбии вазни хӯлаҳоро аз рӯи ёзидани пружина бо ёрии катетометри КМ-8 ба қайд гирифтем. Бӯтаҳо (қутри 18-20 мм, баландии 25-26 мм) пеш аз таҷриба дар зери ҳарорати 1000-1200°C дар муҳити оксидкунанда то вазни доимӣ тафсонида шуданд.

Ҳамчун намуна дар зер натиҷаҳои тадқиқоти кинетикаи оксидшавии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо титан дар хӯлаҳое, ки 0,01; 0,05; 0,1; 0,5 %-и вазн иловаи ҷавҳарӣ доштанд, оварда мешаванд. Параметрои кинетикӣ ва энергетикии раванди оксидшавии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо титан дар ҷадвали 9 оварда шудааст.

Қаҷхатаҳои кинетикии хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn5Al, ки бо титан ҷавҳаронида шудааст, раванди ёзондашудаи ташаккулёбии пардаи оксидиро нисбат ба хӯлаи ибтидиоии Zn5Al тавсиф менамояд. Ин гуна механизми оксидшавӣ бо пайдо шудани оксидҳои тартиби мураккаб дар сатҳи хӯлаҳо фаҳмонида мешавад, ки бо ҳосиятҳои баландӣ муҳофизатӣ тавсиф карда мешаванд.

Динамикаи афзоиши вазни нисбии намунаҳо вобаста аз вақт ва ҳарорат барои хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn5Al бо титан ҷавҳаронидашуда нишон дод, ки бо баландшавии ҳарорат суръати оксидшавӣ меафзояд (ҷадвали 9). Ҷавҳаронидани хӯлаи Zn5Al бо титан энергияи фаъолшавии эҳтимолии оксидшавии хӯлаҳоро зиёд мекунад. Инчунин муқаррар карда шуд, ки дар ҳароратҳои якхела барои хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn5Al бо иловаи 0,01; 0,05; 0,1 ва 0,5 %-и вазни титан, сурати оксидшавии ҳақиқӣ нисбати хӯлаи ибтидиоии Zn5Al пасттар аст.

Сурати оксидшавии ҳақиқии хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn5Al вобаста аз ҳарорат дар ҳудудҳои аз $2,10 \cdot 10^{-4}$ то $3,62 \cdot 10^{-4}$ $\text{кг} \cdot \text{м}^{-2} \cdot \text{сония}^{-1}$ тағиир меёбад, ба таври муносиб дар ҳароратҳои 523K ва 623K. Энергияи фаъолшавии эҳтимолии раванди оксидшавӣ, ки бо тангенси қунчи моилии вобастагии бевоситаи JgK-1/T барои хӯлаи мазкур 128,84 кЧ/мол –ро ташкил медиҳад (ҷадвали 9).

Сурати оксидшавии ҳақиқии хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn5Al бо 0,5 %-и вазн титан ҷавҳаронидашуда вобаста аз ҳарорат дар ҳудудҳои аз $1,34 \cdot 10^{-4}$ то $3,08 \cdot 10^{-4}$ $\text{кг} \cdot \text{м}^{-2} \cdot \text{сония}^{-1}$ тағиир меёбад, ба таври муносиб дар ҳароратҳои 523K ва 623K. Энергияи фаъолшавии эҳтимолии раванди оксидшавӣ, ки бо тангенси қунчи моилии вобастагии бевоситаи JgK-1/T барои ин хӯла ба 179,90 кЧ/мол баробар мебошад.

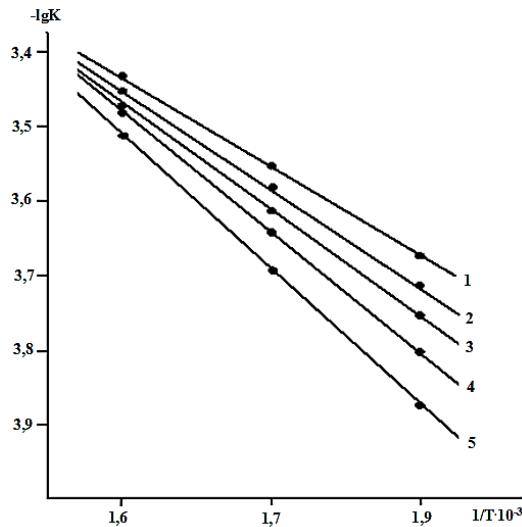
Чадвали 9 – Параметрҳои кинетикии раванди оксидшавии хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо титан, дар ҳолати саҳтӣ

Миқдори титан дар хӯлаҳо, %-и вазн	Ҳарорати оксидшавӣ, К	Сурати оксидшавии ҳақиқӣ $K \cdot 10^4$, $\text{кг} \cdot \text{м}^{-2} \cdot \text{с}^{-1}$	Энергияи фаъолшавии эҳтимолии оксидшавӣ, кҶ/мол
Хӯлаи Zn5Al	523К	2,10	128,84
	573К	2,71	
	623К	3,62	
0,01	523К	1,91	137,84
	573К	2,56	
	623К	3,53	
0,05	523К	1,77	144,06
	573К	2,44	
	623К	3,38	
0,1	523К	1,58	158,12
	573К	2,27	
	623К	3,26	
0,5	523К	1,34	179,90
	573К	2,03	
	623К	3,08	
Хӯлаи Zn55Al	523К	2,13	154,51
	573К	2,81	
	623К	3,73	
0,01	523К	1,86	165,16
	573К	2,58	
	623К	3,62	
0,05	523К	1,72	174,18
	573К	2,43	
	623К	3,54	
0,1	523К	1,51	192,56
	573К	2,22	
	623К	3,37	
0,5	523К	1,28	203,82
	573К	2,02	
	623К	3,20	

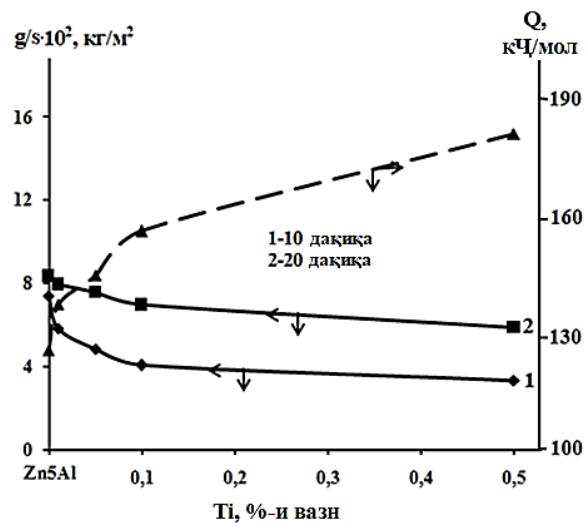
Вобастагии логарифмии $\lg K - 1/T$ барои хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn5Al (1), ки 0,01 (2); 0,05 (3); 0,1 (4); 0,5 (5) %-и вазн титан дорад дар расми 4 оварда шудааст ва он тавсияи ростхаттаро дарбар мегирад.

Изохронҳои оксидшавии хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn5Al бо титан аз натиҷаҳои тадқиқоти кинетикаи оксидшавии хӯлаҳо соҳта шудааст. Каҷхатаҳо бо камшавии монотонии суръати оксидшавӣ, зиёд шудани ҳарорат ва миқдори титан, чӣ ҳангоми нигоҳдории хӯлаҳо дар фазои оксидкунанда то 10 дақиқа (каҷхатаи 1), ҳамин тарик ҳангоми нигоҳдории хӯлаҳо дар фазои оксидкунанда то 20 дақиқа

(качхатаи 2) тавсиф карда мешаванд, ки афзоиши қимати энергияи фаъоли эҳтимолӣ бо зиёд шудани микдори титан аз он хабар медиҳад (расми 5).

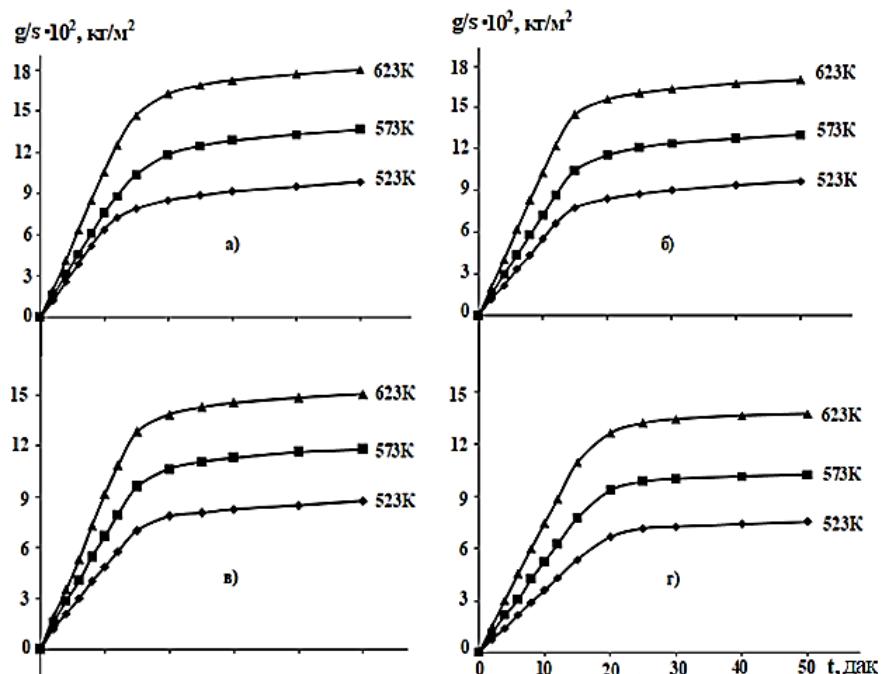


Расми 4 - Вобастагии lgK аз $1/T$ барои хӯлаи рӯҳӣ-алюминий $Zn5Al$ (1) бо титан, %-и вазн: 0,01(2); 0,05(3); 0,1(4); 0,5(5)



Расми 5 - Изохронҳои оксидшавии хӯлаи рӯҳӣ-алюминий $Zn5Al$ бо титан, дар ҳарорати 523К

Оксидшавии кинетикии квадратӣ ва алгоритмҳои онҳо барои хӯлаи $Zn5Al$ бо титан (0,01...0,1 %-и вазн) дар координатаҳои (g/s)²-т дар расми 6 оварда шудаст. Аз расми 6 дида мешавад, ки оксидшавии хӯлаҳо механизми гиперболӣ доранд. Тадқиқот дар ҳароратҳои 523К, 573К ва 623К гузаронида шуда буд.



Расми 6. Каҷхатаҳои кинетикии квадратии оксидшавии хӯлаи рӯҳӣ-алюминий $Zn5Al$ (а) бо титан, %-и вазн: 0,01 (б); 0,05 (в); 0,1 (г), дар ҳолати саҳти

Чадвали 10 – Натицаҳои коркарди математикии каҷхатаҳои кинетикаи оксидшавии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан, дар ҳолати саҳтӣ

Миқдори T_1 дар хӯла, %-и вазн	Ҳарорати оксидшавӣ, К	Полиномҳои квадратии каҷхатаҳои кинетикии оксидшавии хӯлаҳо	Коэффициенти регистрации R
Хӯлаи Zn5Al	523K	$y = -0,5 \cdot 10^{-1}x^5 - 0,014x^3 + 0,126x^2 + 0,415x$	0,997
	573K	$y = -0,5 \cdot 10^{-1}x^5 - 0,015x^3 + 0,156x^2 + 0,422x$	0,999
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-5}x^5 - 0,009x^3 + 0,105x^2 + 0,721x$	0,999
0,1	523K	$y = -0,6 \cdot 10^{-1}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-5}x^4 - 0,002x^3 + 0,027x^2 + 0,296x$	0,999
	573K	$y = -0,6 \cdot 10^{-4}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-4}x^4 - 0,001x^3 + 0,024x^2 + 0,441x$	0,998
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-1}x^5 - 0,4 \cdot 10^{-1}x^4 - 0,004x^3 + 0,049x^2 + 0,576x$	0,999
0,5	523K	$y = -0,6 \cdot 10^{-1}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-2}x^4 - 0,001x^3 + 0,016x^2 + 0,265x$	0,999
	573K	$y = -0,6 \cdot 10^{-3}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-3}x^4 - 0,001x^3 + 0,021x^2 + 0,365x$	0,998
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-2}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-7}x^4 - 0,002x^3 + 0,028x^2 + 0,590x$	0,999
Хӯлаи Zn55Al	523K	$y = -0,6 \cdot 10^{-6}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-6}x^4 - 0,002x^3 + 0,010x^2 + 0,660x$	0,997
	573K	$y = -0,7 \cdot 10^{-9}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-8}x^4 - 0,003x^3 + 0,029x^2 + 0,688x$	0,999
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-4}x^5 - 0,8 \cdot 10^{-2}x^3 + 0,095x^2 + 0,756x$	0,999
0,1	523K	$y = -0,6 \cdot 10^{-3}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-3}x^4 - 0,001x^3 + 0,019x^2 + 0,281x$	0,999
	573K	$y = -0,6 \cdot 10^{-3}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-5}x^4 - 0,002x^3 + 0,030x^2 + 0,409x$	0,999
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-2}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-8}x^4 - 0,003x^3 + 0,043x^2 + 0,595x$	0,999
0,5	523K	$y = -0,6 \cdot 10^{-4}x^5 - 0,6 \cdot 10^{-3}x^4 + 0,004x^2 + 0,280x$	0,998
	573K	$y = -0,6 \cdot 10^{-4}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-3}x^4 - 0,001x^3 + 0,022x^2 + 0,343x$	0,998
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-2}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-9}x^4 - 0,003x^3 + 0,047x^2 + 0,490x$	0,999

Дар умум, нишон дода шудааст, ки афзоиши бо шиддати суръати оксидшавӣ дар вақт, дар аввали марҳалаҳои раванд ба назар мерасад. Пардаҳои оксидии ба вуҷудомадаи таркиби ZnO , Al_2O_3 ва Fe_2O_3 , ҳосиятҳои ҳимоявии пастро дар марҳалаҳои аввал доро мебошанд, бо зиёд шудани ғафсии пардаи оксидӣ раванди оксидшавӣ ба анҷом мерасад. Ҷавҳаронидани хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан дар ҳудудҳои 0,01...0,5 %-и вазн суръати оксидшавии онҳоро паст мекунад, ки бо зиёдшавии энергияи фаъолшавии эҳтимолии раванди оксидшавӣ хотима меёбад.

Айнан бо ҳамин роҳ кинетикаи оксидшавии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо сирконий бо миқдорҳои: 0,01; 0,05; 0,1; 0,5 %-и вазн тадқиқ карда шуд. Дар ҷадвали 11 вобастагии энергияи фаъолшавии эҳтимолии раванди оксидшавии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ҷамбасткардашуда овара шудаанд.

Маълумотҳои дар ҷадвал овардашуда нишон медиҳанд, ки қимати энергияи фаъолшавии эҳтимолии хӯлаҳо аз титан ба сирконий меафзояд. Раванди таъсири мутақобили компонентҳои оксидшавӣ бо хӯла дар 25-30 дақиқа аз ибтидои раванди

оксидшавӣ ба анҷом мерасад. Аз вобастагии ғайри хаттии каҷхатаҳои кинетикии квадратии $(g/s)^2$ -т оксидшавии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al –и бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда ҳулоса баровардан мумкин аст, ки онҳо дар хатҳои рост намехобан. Пас гумон бурдан ҷой дорад, ки раванди оксидшавии ҳӯлаҳо аз рӯи қонунияти гиперболӣ мегузарад. Инро натиҷаҳои коркарди каҷхатаҳои квадратии оксидшавии ҳӯлаҳо тасдиқ менамоянд (ҷадвали 10).

Дар умум, тадқиқотҳои иҷро кардашудаи кинетикаи оксидшавии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий нишон медиҳанд, ки иловаваҳои титан ва сирконий дар дар ҳудудҳои омӯҳташавандай миқдорҳои (0,01...0,5 %-и вазн), оксидшавии ҳӯлаҳои ибтидоиро баланд мекунанд. Камшавии суръати оксидшавӣ бо зиёдшавии муносаби энергияи фаъолшавии эҳтимолӣ дар ҳама ҳолатҳо гуселонида шудааст.

Ҷадвали 11 – Вобастагии энергияи фаъолшавии эҳтимолии раванди оксидшавии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al аз миқдори титан ва сирконий, дар ҳолати саҳтӣ

Ҳарорати оксидшавӣ, К	Компоненти ҷавҳарии ҳӯлаҳои Zn5Al ва Zn55Al	Энергияи фаъолшавии эҳтимолӣ, кЧ/мол				
		Миқдори иловаваҳо дар ҳӯла, %-и вазн				
		-	0,01	0,05	0,1	0,5
523К	Zn5Al	128,84	-	-	-	-
	Ti		137,84	144,06	158,12	179,90
	Zr		135,88	147,38	164,22	187,84
523К	Zn55Al	154, 51	-	-	-	-
	Ti		165,16	174,18	192,56	203,82
	Zr		160,06	171,07	190,64	208,26

Ҳамин тарик, алоқаи бевосита байни оксидшавӣ ва хосиятҳои физико-химиявии элементҳои гурӯҳи ҳаштуми Системаи даврӣ ҷой дорад.

Таъсири титан ва сирконий ба саҳтии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al, Zn55Al

Яке аз тавсифҳои нисбатан муҳим баъд аз устуворӣ саҳти масолеҳ ба ҳисоб меравад. Озмоиш ба саҳтӣ ба усулҳои вайроннакунандай (бе шикастани) санчиш ба ҳисоб меравад, ки дар бисёр ҳолатҳо ҷузъро бо таъйиноти мустақим бе ҳарочоти иловагӣ имкон медиҳад. Маълумоти ба таври кофии боэътиномод оид ба алоқаи бузургиҳои саҳтӣ бо ҳудуди ҷориҷавӣ, устуворӣ мавҷуданд, ин бошад, дар навбати ҳуд, аз тайёр кардани намунаҳои маҳсус барои гузаронидани санчишҳои меҳаникӣ ва иваз кардани онҳо нисбатан ба усулҳои соддай санчиш ба саҳтӣ даст кашиданро имкон медиҳад.

Тадқиқоти саҳтии ҳӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al (Галфанд I ва Галфанд II), ки бо титан ва сирконий ҷавҳаронида шудаанд ва коркарди ҳароратиро нагузаштаанд, аз рӯйи усули Бринел гузаронида шуда буд. Тадқиқот дар асбоби тамғаи ТШ-2 гузаронида шудааст. Ба озмоиш намунаҳо бо ғафсии на зиёда аз 6 мм ва бо қутрҳои 16 мм фаро гирифта шуда буданд. Натиҷаҳои озмоиш дар ҷадвали 12 пешниҳод гардидааст.

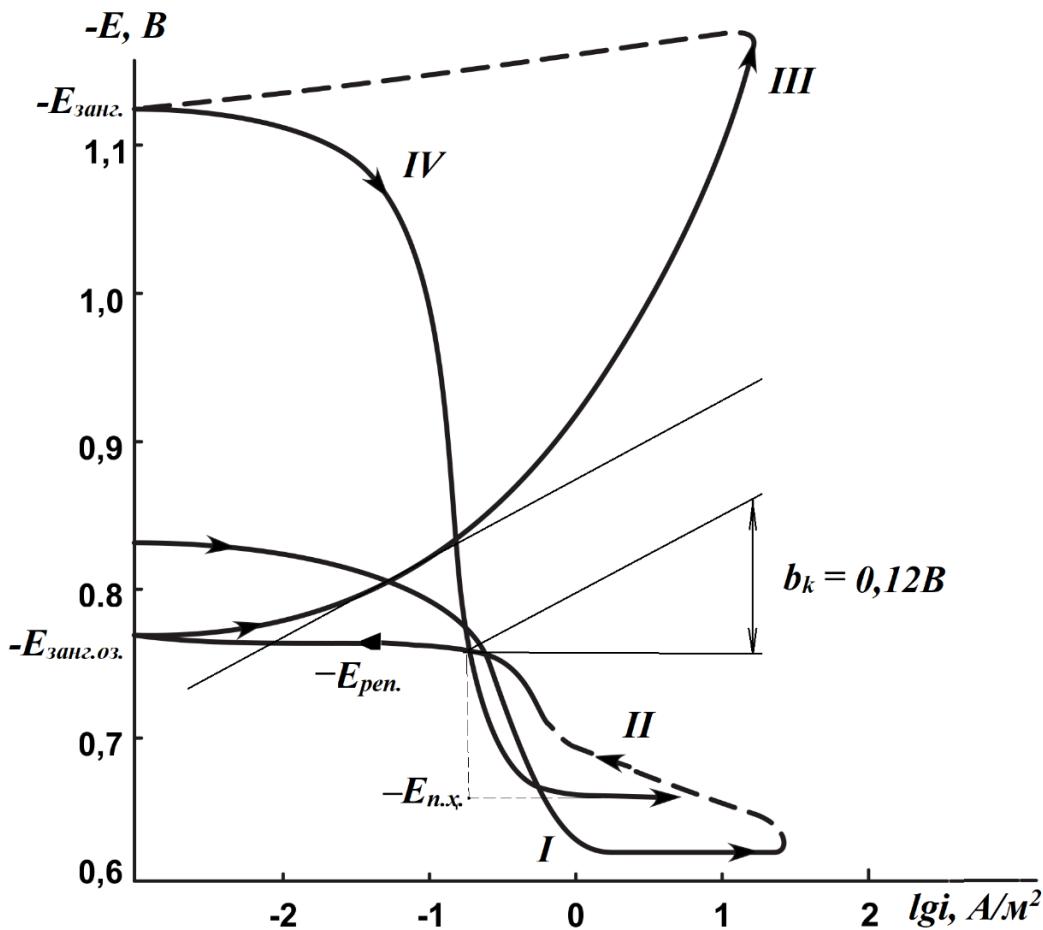
Чадвали 12—Сахтии хұлаҳои рұхй-алюминий Zn5Al, Zn55Al бо титан ва сирконий

Миқдори титан ва сирконий дар хұлаҳо, %-и вазн	Қутри из d , мм	Сахті НВ, МПа	Худуди устуворӣ σ_b , МПа
Zn5Al (1)	2,8	454	136,2
(1) + 0,1% Ti	1,8	956	286,8
(1) + 0,5% Ti	1,6	1211	363,3
(1) + 0,1% Zr	2,1	700	210,0
(1) + 0,5% Zr	2	772	231,6
Zn55Al (2)	2,7	392	98,00
(2) + 0,1% Ti	2,1	700	175,0
(2) + 0,5% Ti	2	772	193,0
(2) + 0,1% Zr	2,8	582	145,5
(2) + 0,5% Zr	2,1	637	159,2

Мушоҳидаи қадвал нишон медиҳад, ки иловаҳои титан ва сирконий ба таркиби хұлаҳои рұхй-алюминий то 0,5 %-и вазн сахтии хұлаҳои ибтидоиро зиёд мегардонад. Дар умум, иловаҳои титан ва сирконий ба таркиби хұлаҳои Zn5Al ва Zn55Al сахтии онхоро баланд мебардоранд, ки ин дар натиҷаи ба вучуд омадани пайвастагихои интерметалл ғойын мегардад.

Боби IV. ТАДҚИҚОТИ РАФТОРИ ЗАНГЗАНИЙ-ЭЛЕКТРОХИМИЯВИИ ХҰЛАҲОИ РҰХЙ-АЛЮМИНИЙ Zn5Al, Zn55Al БО ТИТАН ВА СИРКОНИЙ

Тадқиқоти рафтори зангзаний-электрохимиявии хұлаҳои рұхй-алюминий Zn5Al ва Zn55Al, ки бо сирконий қавқаронида шудаанд барои намунаҳо дар маҳлули хлориди натрий бо концентратсияҳои 0,03 ва 3,0% бо ёрии потенсиостати ПИ-50.1.1, ки бо барномасози ПР-8 ва худнависи ЛКД-4 тақхизонида шуда буд, гузаронидем. Ҳарорати маҳлул дар чашмак 20°C бо ёрии термостати МЛШ-8 нигоҳ дошта шуд. Ҳамчун электроди муқоисавӣ хлорид-нуқрагӣ ва электроди ёрирасон бошад платинагӣ истифода шуданд. Пеш аз ғұтонидани намуна ба маҳлули корӣ нұғи онро бо коғази сунбода тоза карда сайқал додем, аз равғанҳо тоза кардем, дар маҳлули 10%-и NaOH тезоб намудем, бодиқкат бо спирт шуста сипас дар маҳлули электролити NaCl барои гузаронидани тадқиқот ғұтонидем. Тадқиқотро дар речай потенсиодинамикӣ бо суръати күшши потенсиали $2 \text{ мВ}\cdot\text{сония}^{-1}$ гузаронидем. Электродҳо бо таври потенсиодинамикии анодӣ аз қимати муқарраршудаи потенсиали статсионарӣ то яку якбора баланд шудани қараён (то қимати доимии қараён 2A) поляризатсия шуданд, сипас ба самти муқобил то қимати потенсиали $-1,1 \div -1,2 \text{ В}$, ки дар ин ҳолат барқароршавии пардаи оксидӣ ба вучуд меояд. Сипас намунаҳо аз нав ба самти мусбӣ то потенсиали питингхосилкунӣ поляризатсия шуданд. Аз качхатаҳои потенсиодинамикии ҳосилгардида тавсияҳои электрохимиявии асосии хұлаҳо: потенсиали зангзаний $E_{\text{занг.}}$ ва қараёни зангзаний $i_{\text{занг.}}$ потенсиалҳои питингхосилкунӣ $E_{\text{п.х.}}$ ва репассиватсияро $E_{\text{реп.}}$ муайян карда шуданд (расми 7).



Расми 7 - Поляризатсияи пурраи потенсиодинамикии ($2 \text{ мВ}\cdot\text{с}^{-1}$) кашхатаи хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn5Al бо 0,01 %-и вазн сирконий, дар муҳити электролити 3,0% -и NaCl

Бо тарзи графикй бузургии $E_{\text{реп.}}$ -ро чун потенсиале, ки қатшавии якум дар гашти муқобили качхатаи анодй ё ҳамчун потенсиале, ки ҳангоми он буриши гашти рост ва муқобили качхатаи анодии поляризационй мегузараад, муайян карда шудааст. Аз рӯи ифодаи $K = i_{\text{занг}} \cdot k$ суръати зангзанй муайян карда шуд, ки ин чо k - эквиваленти электрохимиявӣ, қимати ададии он барои рӯҳ $1,22 \text{ Г} \cdot \text{А}^{-1} \cdot \text{соят}^{-1}$ -ро ташил медиҳад. Амали ченкунии потенсиалҳои электрохимиявӣ ба $\pm 5 \div \pm 10 \text{ мВ}$ баробар гардид, зичии ҷараёни зангзанй $(0,1-0,5) \cdot 10^{-4} \text{ А} \cdot \text{м}^{-2}$ -ро ташкил дод.

Таркиби химияй ватицаҳои тадқиқоти рафтори анодии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al, ки бо сирконий ҷавҳаронида шудаанд, дар ҷадвалҳои 13, 14 ва дар расмҳои 7–8 оварда шудаанд. Дар дақиқаҳои аввал баъди ғӯтонидани намуна дар маҳлул якбора тағйирёбии потенсиал ба самти мусбӣ гузашт (ҷадвали 13), бо дараҷаи зиёдшавии концентратсияи хлорид-ион дар маҳлули электролит потенсиали $E_{\text{занг.оз.}}$ кам мешавад, ки аз бад гардидана устуворӣ ба зангзании хӯлаҳо дар муҳити электролити NaCl гувоҳӣ медиҳад. Агар потенсиали $E_{\text{занг.оз.-ро}}$ барои хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al, ки бо сирконий ҷавҳаронида шудаанд муқоиса кнамоем, қайд кардан мумкин аст, ки бузургии мусбии потенсиал нисбатан барои хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn5Al дар муҳити 0,03%-аи электролити NaCl муносиб мебошад. Бузургии нисбатан манғии потенсиали мазкур ба хӯлаи рӯҳӣ-алюминий Zn55Al, дар муҳити 3,0%-аи электролити NaCl даҳл дорад (ҷадвали 13).

Чадвали 13 - Вобастагии потенсиали (э.х.н.) зангзании озоди ($-E_{\text{зан.оз.}}$, В) хұлаҳои рұхай-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо сирконий дар муддати вақт, дар муҳити электролити NaCl

Муҳити NaCl, %-и вазн	Миқдори сирконий дар хұлаҳо, %-и вазн	Вақти нигоҳдорй, дақиқа							
		0,3	0,6	2	4	10	20	40	60
0,03	Zn5Al	1,087	1,078	1,073	1,064	1,058	1,055	1,052	1,050
	0,01	0,672	0,657	0,650	0,630	0,614	0,606	0,584	0,584
	0,05	0,667	0,648	0,640	0,624	0,609	0,600	0,582	0,582
	0,1	0,651	0,638	0,632	0,616	0,602	0,590	0,570	0,570
	0,5	0,640	0,627	0,620	0,608	0,584	0,576	0,546	0,546
	Zn55Al	0,990	0,988	0,985	0,979	0,975	0,974	0,972	0,970
	0,01	0,754	0,744	0,740	0,726	0,702	0,688	0,660	0,650
	0,05	0,712	0,678	0,666	0,647	0,632	0,618	0,584	0,560
	0,1	0,702	0,672	0,662	0,639	0,614	0,595	0,546	0,525
	0,5	0,692	0,668	0,660	0,636	0,610	0,590	0,544	0,520
3,0	Zn5Al	1,140	1,132	1,116	1,109	1,107	1,104	1,100	1,153
	0,01	0,867	0,857	0,834	0,812	0,797	0,774	0,744	0,892
	0,05	0,862	0,850	0,824	0,796	0,780	0,750	0,740	0,887
	0,1	0,840	0,838	0,816	0,782	0,767	0,744	0,724	0,872
	0,5	0,806	0,786	0,764	0,740	0,728	0,694	0,660	0,846
	Zn55Al	1,038	1,032	1,029	1,026	1,024	1,023	1,021	1,020
	0,01	1,185	1,170	1,165	1,138	1,090	1,076	1,040	1,030
	0,05	1,174	1,152	1,142	1,124	1,080	1,066	1,020	0,980
	0,1	1,147	1,126	1,114	1,090	1,067	1,045	1,004	0,960
	0,5	1,135	1,108	1,092	1,067	1,040	1,021	0,984	0,950

Новобаста аз таркиби химиявй барои ҳамаи хұлаҳои тадқиқшаванда қойтағайырдиҳии потенсиал ба минтақаи мусбій ба қайд гирифта шуд, ки бо ташаккуләбии пардаи оксидии муҳофизатй гүселонида мешавад, ки дар 35-45-ум дақиқаҳо аз ибтидой ғұттонидан намунаҳо ба электролит ба анчом мерасад ва аз таркиби химиявии хұлаҳо вобастагй дорад. Ҳамин тариқ, баъд аз 1 соати нигоҳ доштани электрод дар электролит, ки худ маҳлули 0,03% -и хлориди натрий мебошад, потенсиали зангзании озоди хұлаи Zn55Al -0,880 В -ро ташкил медиҳад, барои хұлае, ки бо 0,5%-и вазн сирконий қавҳаронида шудааст -0,520 В ташкил медиҳад. Потенсиали зангзании озоди хұлаи рұхай-алюминий Zn55Al баъд аз 1 соати нигоҳдори дар маҳлули 3,0% -и хлориди натрий -1,022 В, барои хұлае, ки бо 0,5 %-и вазн -и сирконий қавҳаронидашуда ба -0,950 В баробар аст (чадвали 14).

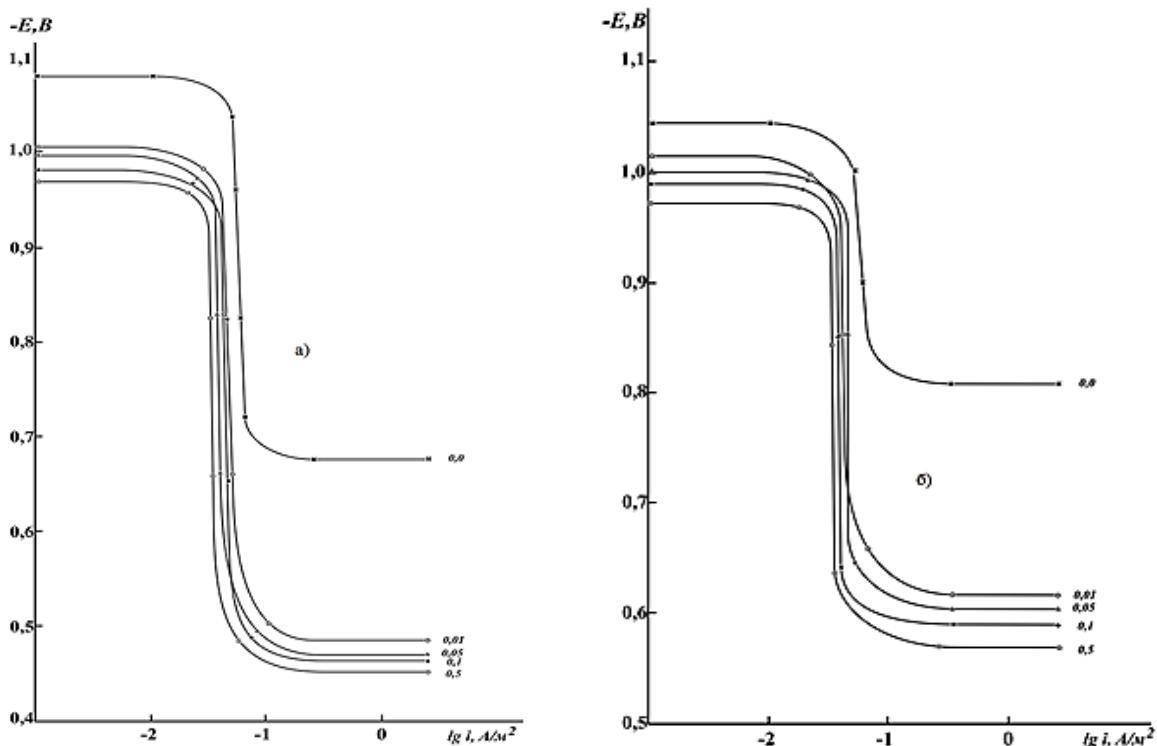
Тавсияҳои асосии зангзанй-электрохимиявии хұлаҳои Zn5Al ва Zn55Al, бо сирконий қавҳаронидашуда (чадвали 14), аз он шаҳодат медиҳанд, ки иловаҳои сирконий бо миқдорҳои начиз (0,01...0,5%-и вазн) потенсиалҳои зангзании озод ва питтингхосилкунии хұлаҳоро ба минтақаи мусбии бузургихо мекүчонанд. Дар худудҳои 0,01...0,5%-и вазн бо сирконий қавҳарониданни хұлаҳои ибтидои рұхай-алюминий Zn5Al ва Zn55A, суръати зангзании хұлаҳо дар муҳитҳои тадқиқшавандаи электролити NaCl ба 15-20% паст мешавад.

Чадвали 14 – Тавсияҳои зангзаний-электрохимиявии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо сирконий, дар муҳити электролити NaCl

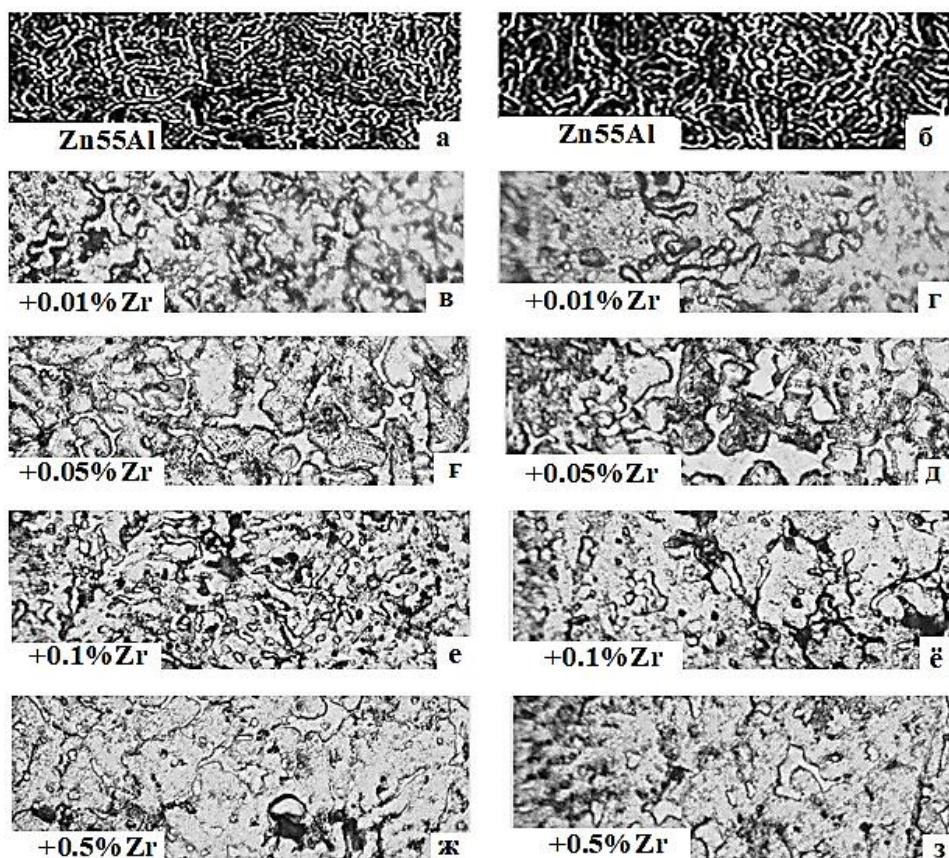
Муҳити NaCl, %-и вазн	Миқдори сирконий дар хӯлаҳо, %-и вазн	Потенсиалҳои электрохимиявӣ, В (Э.Х.Н.)				Суръати зангзаний	
		- $E_{\text{занг.оз.}}$	- $E_{\text{занг.}}$	- $E_{\text{п.х.}}$	- $E_{\text{реп.}}$	$i_{\text{занг.}} \cdot 10^2$, $\text{А} \cdot \text{м}^2$	$K \cdot 10^3$, $\text{г} \cdot \text{м}^2 \cdot \text{соат}^{-1}$
0,03	Zn5Al	0,940	1,080	0,676	0,800	0,101	1,23
	0,01	0,565	1,005	0,485	0,540	0,022	0,26
	0,05	0,560	0,996	0,470	0,530	0,016	0,19
	0,1	0,540	0,980	0,465	0,520	0,012	0,14
	0,5	0,528	0,968	0,455	0,520	0,009	0,10
	Zn55Al	0,880	1,010	0,664	0,860	0,030	0,233
	0,01	0,570	0,980	0,470	0,530	0,024	0,187
	0,05	0,560	0,965	0,460	0,515	0,022	0,171
	0,1	0,525	0,950	0,450	0,500	0,020	0,156
	0,5	0,520	0,936	0,435	0,500	0,018	0,140
3,0	Zn5Al	1,064	1,180	0,700	0,900	0,110	1,34
	0,01	0,744	1,113	0,540	0,710	0,032	0,39
	0,05	0,740	1,110	0,530	0,705	0,027	0,33
	0,1	0,724	1,100	0,525	0,700	0,023	0,28
	0,5	0,660	1,060	0,520	0,690	0,018	0,22
	Zn55Al	1,022	1,044	0,810	0,924	0,038	0,296
	0,01	1,010	1,014	0,618	0,900	0,032	0,249
	0,05	0,980	1,000	0,605	0,890	0,029	0,226
	0,1	0,960	0,990	0,590	0,880	0,026	0,202
	0,5	0,950	0,976	0,570	0,880	0,025	0,195

Дар расми 8 шохаҳои анодии каҷхатаҳои потенсиодинамикии поляризатсионии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al бо сирконий ҷавҳаронидашуда пешниҳод гардидаанд. Каҷхатаҳои 2–5, ки ба хӯлаҳои бо сирконий (0,01–0,5 %-и вазн) ҷавҳаронидашуда мансубанд, бо бузургиҳои мусбии потенсиалҳои зангзаний ва питтингҳосилкунӣ нисбати каҷхатай 1 барои хӯлаҳои ибтидоии рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al тавсиф меёбанд. Ин аз нисбатан суръати пасти зангзаний анодии хӯлаҳои ҷавҳаронидашуда гувоҳӣ медиҳад.

Иловаҳои сирконий ба соҳти таркибии хӯлаи ибтидоии рӯҳӣ-алюминий Zn55Al таъсири тағйирдиҳандагӣ расонида андозаҳои доначаҳои таркиби фазаҳои маҳлулҳои сахти рӯҳро дар алюминий (α -Al) ва алюминийро дар рӯҳ (γ -Zn) майдадекунанд (расми 9). Бо зиёд шудани миқдори сирконий инчунин қурашаклшавии ташкилдиҳандаҳои фазаҳои нишондодаҳуда ба назар мерасад. Иловаҳои хурдтарини сирконий вазифаи тағйирдехӣ соҳти таркибиро иҷро карда як миқдор соҳти таркибии хӯлаҳои ибтидоии рӯҳӣ-алюминий Zn5Al ва Zn55Al –ро қурашакл ва майдадона менамоянд (расми 9 в, г, ғ, д), ки ба беҳтар гаштани устуворӣ ба зангзаний онҳо оварда мерасонад. Иловаҳои калони сирконий (0,5 %-и вазн) номатлуб ба ҳисоб мераванд, чунки соҳти таркибии хӯлаҳои ибтидоии Zn5Al ва Zn55Al –ро дурушт менамоянд, ки дар натиҷа аз гудохта фазаҳои интерметалии таркиби номаълум ба намуди сӯзаншакли ҷудогаштаҳои калон-калон булӯр мебанданд (расми 9 ж, з).



Расми 8 – Каҷхатаҳои поляризатсионии ($2 \text{ мВ}\cdot\text{с}^{-1}$) потенсиодинамикии хӯлаҳои Zn5Al (а) ва Zn55Al (б), ки сирконий доранд: 0,01(2), 0,05(3), 0,1(4), 0,5(5) (%-и вазн), дар муҳити электролити 3,0%-и NaCl (б)



Расми 9 – Соҳти таркибиҳои хӯлаи рӯҳӣ-алюминийи Zn55Al бо сирконий ҳангоми калон кардани 50 карата (а, в, г, е, ж) ва 100 карата (б, з, д, ё, з). Миқдори сирконий дар хӯла (%-и вазн) дар расмҳо нишон дода шудааст.

Айнан бо ҳамин тарз рафтори анодии хұлаҳои рұхай-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, ки бо 0,01–0,5 %-и вазни титан қавхаронида шуда буданд дар мұхити 0,03 ва 3,0%-и электролити NaCl бо усули потенсиостатик дар рещаи потенсиодинамикі тадқиқ карда шуданд. Дар қадвали 15 вобастагии муқисавии суръати зангзании хұлаи Zn5Al ва Zn55Al аз миқдори титан ва сирконий дар мұхити электролити NaCl гирд оварда шудааст.

Маълум мегардад, ки барои хұлаҳои рұхай-алюминийи ибтидои Zn5Al ва Zn55Al ҳангоми зиёд шудани концентратсияи титан ва сирконий, суръати зангзаній дар мұхити электролити NaCl паст мешавад. Суръати зангзании электрохимиявии хұлаҳои ибтидой ва хұлаҳои бо титан ва сирконий қавхаронидашуда бо зиёд шудани ҳиссаи хлорид-ион дар маҳлули электролити NaCl меафзояд (қадвали 15).

Қадвали 15 – Вобастагии муқисавии суръати зангзании ($K \cdot 10^3$ г/м²·соат)
хұлаҳои рұхай-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al аз миқдори титан ва сирконий,
дар мұхити электролити NaCl

Хұла ва компоненти қавхарии он	0,03% NaCl					3,0% NaCl				
	Миқдори иловаҳо дар хұла, %-и вазн									
	–	0,01	0,05	0,1	0,5	–	0,01	0,05	0,1	0,5
Zn5Al	1,23	–	–	–	–	1,34	–	–	–	–
Ti		0,34	0,30	0,25	0,20		0,47	0,41	0,36	0,31
Zr		0,26	0,19	0,14	0,10		0,39	0,33	0,28	0,22
Zn55Al	0,233	–	–	–	–	0,296	–	–	–	–
Ti		0,218	0,202	0,187	0,171		0,265	0,257	0,249	0,241
Zr		0,187	0,171	0,156	0,140		0,249	0,226	0,202	0,195

Қиматҳои ба даст овардашудаи тавсияҳои зангзаній-электрохимиявии хұлаҳои рұхай-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий имконият медиҳанд, ки онхоро ба сифати рүйпүши анодӣ барои мухофизати маснугат ва иншоотҳои пўлодӣ аз зангзаній тавсия намоем.

ХУЛОСАҲО

I. Натиҷаҳои асосӣ ва хулосаҳо

1. Дар рещаи «хунукшавӣ» ҳосиятҳои физикаи гармои хұлаҳои рұхай-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий омӯхта шудаанд. Функцияҳои термодинамикии (энталпия, энтропия ва энергияи Гиббс) хұлаҳои рұхай-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо иловаҳои титан ва сирконий аз рўйи қиматҳои гармиғунчиши онҳо ҳисоб карда шудаанд. Бо зиёдшавии миқдори иловаҳо (Ti, Zr) ба таркиби хұлаҳои ибтидои Zn5Al ва Zn55Al, инчунин баланд шудани ҳарорат нишон дода шудааст, ки гармиғунчиши нисбӣ, коэффициенти гармидихӣ, энталпия ва энтропияи хұлаҳои рұхай-алюминӣ меафзоянд, қимати энергияи Гиббс бошад, дар ин маврид паст мешавад.

2. Нишон дода шудааст, ки ҳангоми гузаштан аз хұлаҳои ибтидои Zn5Al ва Zn55Al ба хұлаҳои бо титан қавхаронидашуда бузургии гармиғунчиш меафзояд,

сипас ҳангоми гузаштан аз хӯлаҳои бо титан ба хӯлаҳои бо сирконий бузургии гармиғунҷоиш паст мешавад. Бузургии энталпия ва энтропияи хӯлаҳо ҳангоми гузариш аз хӯлаи ибтидоии рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ба хӯлаҳои бо титан меафзояд, ҳангоми аз хӯлаи ибтидоии рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ба хӯлаҳои бо сирконий бошад, паст мешавад, дар ин ҳол қимати энергияи Гиббс паст мешавад. Барои хӯлаи рӯҳӣ-алюминийи Zn55Al бо титан ва сирконий, инчунин қонуниятиҳои дар боло овардашуда хос мебошанд. Муқоисаи бузургиҳои гармиғунҷоиши хӯлаҳои ибтидой нишон медиҳанд, ки гармиғунҷоиши нисбии хӯлаи рӯҳӣ-алюминийи Zn55Al назар аз хӯлаи Zn5Al баланд мебошад.

3. Кинетикаи оксидшавии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи системаҳои Zn5Al + (Ti, Zr) ва Zn55Al + (Ti, Zr) дар ҳолати саҳтӣ бо усули термогравиметрӣ тадқиқ карда шудаанд. Муқаррар гардидааст, ки оксидшавии хӯлаҳо ба қонунияти гиперболӣ тобеъ мебошанд. Суръати оксидшавии ҳақиқӣ тартиби 10^{-4} кг·м⁻²·сония⁻¹ дорад. Муайян шудааст, ки қимати камтарини суръати оксидшавӣ ва бузургии калонтарини энергияи фаъол барои хӯлаи рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al бо титан ва сирконий хос мебошад, қимати зиёдтарини суръати оксидшавӣ бошад, ба хӯлаи рӯҳӣ-алюминийи Zn55A бо титан ва сирконий даҳл дорад. Нишон дода шудааст, ки компонентҳои ҷавҳарикунанда дар ҳудудҳои 0,01-0,5%-и вазн оксидшавии хӯлаҳои ибтидоии рӯҳӣ-алюминийро паст менамоянд.

4. Бо усули потенсиостатикӣ дар муҳитҳои нейтралӣ (0,03; 3,0% NaCl) рафтори анодии хӯлаҳо тадқиқ карда шудааст. Муқаррар карда шудааст, ки миёни элементҳои ҷавҳарии хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al нисбатан иловай босамар сирконий ба ҳисоб меравад, чунки хӯлаҳои бо сирконий ҷавҳаронидашуда бо қиматҳои камтарини суръати зангзаний тавсиф карда мешаванд.

5. Нишон дода шудааст, ки бо меъёри зиёдшавии дараҷаи ғализии хлорид-ион дар электролит, потенсиали $E_{\text{занг.оз.}}$ -и хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминӣ паст мегардад, ки бо афзоиши суръати зангзаний хӯлаҳо дар муҳити электролити NaCl гуселонида мешавад.

6. Таркибҳои ба сифати рӯйпӯшҳои муҳофизатии анодии коркардашудаи хӯлаҳо бо нахустпатенти Ҷумҳурии Тоҷикистон №ТJ 000 аз 00 000000 соли 2022 муҳофизат карда шудаанд.

II. Тавсияҳо оид ба истифодабарии амалии натиҷаҳо

Хӯлаҳои коркардашуда метавонанд ба сифати рӯйпӯши анодӣ барои муҳофизати маснуот ва иншооти пӯлодӣ, таркиби пӯлодии гуногун ва маснуоти истифодашаванде, ки ҳангоми таъсири зангзаний муҳити табиат – ҳаво, обҳои баҳрӣ, наҳрӣ, кӯлӣ, қабатӣ, ҳосилшуда, хок, инчунин маҳлулҳои обии нейтралӣ ва сустишқор аз зангзаний истифода бурда шаванд. Ба сифати масолеҳи ғайриконструксионӣ хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийи коркардашуда метавонанд барои рехтани анодҳо-протекторҳо, барои тайёр кардани лаҳимҳо дар истеҳсолоти подшипникҳо ва элементҳои галваний ҳамчун рӯйпӯши варақаҳои пӯлодӣ истифода бурда шаванд. Инчунин натиҷаҳои кори рисола барои коркардҳои амалӣ дар соҳаҳои пешрафтаи масолеҳшиносии муосир ҳамчун дастури таълимӣ дар курсҳои профилии лексионӣ ва озмоишии муассисаҳои таълимии олий метавонанд истифода бурда шаванд. (Санад оид ба дар амал тадбиқ намудани натиҷаҳои кори рисола замима мегардад).

**МУНДАРИЧАИ АСОСИИ РИСОЛА ДАР НАШРИЯХОИ
ЗЕРИН БАЁН ГАРДИДААНД:**

*Мақолаҳое, ки дар маҷалаҳои КОА –и назди Преиденти Ҷумҳурии Тоҷикистон
тавсиягардида нашр шудаанд:*

- [1-А]. Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.**, Нарзуллоев З.Ф. Влияние добавок титана на потенциал коррозии сплава Zn5Al в среде электролита NaCl // Вестник Таджикского технического университета, №1(33). –Душанбе: Деваштич, 2016. -С. 24-27.
- [2-А]. Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.**, Сафаров С.Г. Влияние титана на удельную теплоемкость и изменение термодинамических функций сплава Zn55Al // Вестник Санкт-Петербургского государственного университета технологии и дизайна. Серия 1: Естественные и технические науки №1. – 2019. – С. 26-31.
- [3-А]. Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.** Влияние циркония на удельную теплоемкость и изменений термодинамических функций цинкового сплава Zn55Al // Вестник Пермского национального исследовательского политехнического университета. Машиностроение, материаловедение. №4. Т. 22. -2020. - С.13-19.
- [4-А]. **Аминов Ф.М.** Оксидшавии ҳӯлаи рӯҳии Zn5Al бо сирконий дар ҳолати саҳт, дар муҳити газӣ // Паёми Донишгоҳи технологи Тоҷикистон, № 1 (48). – 2022. –С. 24–31.
- [5-А]. Ganiev I.N., Aliev J.N., **Aminov F.M.** Influence of zirconium on microstructure and mechanical properties of zinc-aluminum alloys Zn5Al and Zn55Al // Polytechnic Bulletin. Series: Engineering research. № 2(58). 2022. - P.65-70.

Ихтироот аз руи мавзӯи рисола:

- [6-А]. Нахустпатенти Ҷумҳурии Тоҷикистон № TJ 1300. Ҳӯлаи руҳу-алюминий / аризадиҳанда ва дорандай патент: Ганиев И.Н., Алиев Ч.Н., **Аминов Ф.М.**, Нарзуллоев З.Ф., Абдулло М.А. / №2101618; ариз. 27.12.2021, чоп. 26.09.2022, Бюл. 187, 2022. –6с.

Интишорот дар маводҳои конференсияҳои илмӣ:

- [7-А]. **Аминов Ф.М.**, Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., Нарзуллоев З.Ф.. Анодное поведение сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных цирконием, в среде электролита NaCl// Материалы республиканской научно-практической конференции «Проблемы материаловедения в машиностроении Республики Таджикистан». АН Республики Таджикистан, Институт химии им. В.И. Никитина. - 2016. - С.80-83.
- [8-А]. **Аминов Ф.М.**, Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., Нарзуллоев З.Ф.. Влияние добавок титана на потенциал коррозии сплава Zn55Al в среде электролита NaCl. XIII Нумановские чтения. Достижения химической науки за 25 лет Государственной независимости Республики Таджикистан, посвящённые 70-летию образования Института химии имени В.И. Никитина Академии наук Республики Таджикистан. Душанбе - 2016. – С. 114-116.
- [9-А]. Алиев Дж.Н., Ганиев И.Н., **Аминов Ф.М.**, Нарзуллоев З.Ф. Влияние добавок титана на стационарный потенциал сплавов Zn5Al и Zn55Al, в среде электролита NaCl // Материалы XX Международной научно-практической конференции. Белгород –2016. № 11, часть 2 –С. 6-9.

- [10-А]. Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.** Влияние добавок титана и циркония на твердость сплавов Zn5Al и Zn55Al // Материалы Респ. научн. практич. конф. «Перспективы развития естественных наук» посвященной реализации «Программы развития естественных, математических и технических наук на 2010-2020 годы». Российско – Таджикский (Славянский) университет. - 2018. - С. 65-68.
- [11-А] Ганиев И.Н., Нарзуллоев З.Ф., **Аминов Ф.М.**, Алиев Ч.Н. Анодное поведение сплава Zn5Al, легированного титаном, в среде электролита NaCl // Материалы Международной научно-практической конференции «перспективы использования материалов устойчивых к коррозии в промышленности республики Таджикистан», Институт химии им. В.И. Никитина. – 2018. - С.10-13.
- [12-А]. Одназода Х.О., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.** Влияние циркония на изменение термодинамических функций сплава Zn55Al // Маҷмӯи маводҳои конференсияи байналмилалии илмӣ-амалии донишҷӯён, магистрон, унвонҷӯён ва олимони ҷавон “Муҳандис-2019”. Қисми I. ДТТ ба номи акад. М.Осими. - 2019. -С. 69-73.
- [13-А]. Сайдзода Х.О., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.** Влияние циркония на удельную теплоемкость и коэффициента теплоотдачи сплава Zn55Al // Маҷмӯи маводҳои конференсияи байналмилалии илмӣ-амалии донишҷӯён, магистрон, унвонҷӯён ва олимони ҷавон “Муҳандис-2019”. Қисми I. ДТТ ба номи акад. М.Осими. - 2019. -С. 73-77.
- [14-А]. **Аминов Ф.М.**, Сайдзода Р.Х., Алиев Дж.Н., Ганиев И.Н. Влияние титана на изменение термодинамических функций сплава Zn55Al //Материалы IV международной научной конференции «Вопросы физической и координационной химии», посвященной памяти докторов химических наук, профессоров Якубова Хамида Мухсиновича и Юсуфова Зухриддина Нуридиновича. ТНУ. – 2019. - С. 71-75.
- [15-А]. **Аминов Ф.М.**, Одназода Х.О., Алиев Дж.Н., Ганиев И.Н. Влияние титана на удельную теплоемкость и коэффициента теплоотдачи сплава Zn55Al // Материалы IV международной научной конференции «Вопросы физической и координационной химии», посвященной памяти докторов химических наук, профессоров Якубова Хамида Мухсиновича и Юсуфова Зухриддина Нуридиновича. ТНУ. – 2019. - С. 103-107.
- [16-А]. **Аминов Ф.М.**, Алиев Дж.Н., Ганиев И.Н., Сафаров А.Г. Влияние титана на изменение термодинамических функций сплава Zn5Al // Материалы научно-практической республиканской конференции «Индустриализация – фактор развития экономики республики», Бустон – 2020. - С. 4-6.
- [17-А]. **Аминов Ф.М.**, Алиев Дж.Н, Ганиев И.Н. Окисление кислородом газовой фазы цинкового сплава Zn5Al с титаном, в твердом состоянии // Материалы X-ой научно-практической конференции «Ломоносовские чтения». Част-I. Естественные науки, Филиал МГУ имени М.В. Ломоносова в г. Душанбе. – 2020. – С. 37-41.
- [18-А]. Дж.Н. Алиев, **Ф.М. Аминов**. Влияние титана на микроструктуру и механические свойства цинково-алюминиевого сплава Zn5Al // Материалы международной научно-практической конференции на тему: «Современные проблемы металлургической промышленности». ТТУ им. акад. М.С. Осими. – 2021. – С. 98-103.

**МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ
РЕСПУБЛИКИ ТАДЖИКИСТАН
ТАДЖИКСКИЙ ТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ
им. акад. М.С. Осими**

УДК 669.5: 620.193

На правах рукописи

АМИНОВ Фируз Миррахимович

**ВЛИЯНИЕ ТИТАНА И ЦИРКОНИЯ НА СВОЙСТВА
ЦИНКОВО-АЛЮМИНИЕВЫХ СПЛАВОВ**

Zn5Al, Zn55Al

**АВТОРЕФЕРАТ
диссертации на соискание ученой степени
кандидата технических наук
по специальности**

05.02.01 – Материаловедение (05.02.01.02-в машиностроение)

Душанбе – 2023

Работа выполнена на кафедре «Материаловедение, металлургические машины и оборудование» Таджикского технического университета им. акад. М.С. Осими и в лаборатории «Коррозионностойкие материалы» Института химии им. В.И. Никитина Национальной академии наук Таджикистана.

Нучный руководитель:

Алиев Чамшед Насридинович,
кандидат технических наук, доцент кафедры
«Материаловедение, металлургические
машины и оборудование» Таджикского
технического университета им. акад. М.С.
Осими

Научный консультант:

Фаниев Изатулло Наврузович,
доктор химических наук, академик
Национальной академии наук Таджикистана,
профессор

Официальные оппоненты:

Рузиев Джура Рахимназарович,
Доктор технических наук, профессор,
профессор кафедры «Прикладная химия»,
Таджикский национальный университет

Абдуназаров Сунатулло Сабзаалиевич,
Кандидат технических наук, декан факультета
«Электроэнергетика» Института энергетики
Таджикистана

Ведущая организация:

Таджикский аграрный университет имени
Ширишох Шохтемур

Защита состоится «__» ___. 20__ г. в «__» часов на заседании диссертационного совета 6Д.КОА-028 при Таджикском техническом университете им. М.С. Осими по адресу: 734063, г. Душанбе, ул. академиков Раджабовых, 10. E-mail: adliya69@mail.ru

С диссертацией можно ознакомиться в библиотеке и на сайте Таджикского технического университета им. М.С. Осими, www.ttu.tj

Автореферат разослан «__» ____ 2023 года

**Учёный секретарь
диссертационного совета,
кандидат технических наук**

Бабаева А.Х.

ОБЩАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА РАБОТЫ

Важность и необходимость проведения исследования по теме диссертации.

Научно-техническое развитие современности обеспечивает высокое развитие цветной металлургии. Цинк занимает четвертое место в общем объеме производства цветных металлов производственного назначения. Цинк и сплавы на его основе, различные цинковые соединения нашли широкое применение в качестве строительных и нестроительных материалов благодаря своим особым свойствам.

В качестве конструкционных материалов цинковые сплавы применяют особенно для приборостроения, в полиграфической и авиационной промышленности, в автомобильной промышленности, в судостроении, для изготовления бытовых изделий. Как неконструкционные материалы цинковые сплавы применяют для отливки анодов-протекторов, для приготовления соединительных припоев при производстве подшипников и гальванических элементов, в качестве покрытия стальных листов.

Цинково-алюминиевые сплавы широко применяются для покрытия металлических листов, изготовления полусырья и отливок. В последние годы сплавы на цинковой основе стали широко применяться для изготовления армированных литых протекторов, необходимых для защиты морских судов и металлоконструкций от коррозии.

Уровень изученности научной проблемы, основы теоретико-методологического исследования. Среди металлов, используемых в различных отраслях промышленности, видное место занимает цинк. В качестве строительного материала нелегированный цинк широкого применения не нашел, так как не обладает комплексом достаточных механических, физических и технологических свойств. Но дополнительное обогащение по различными элементами сильно усиливает вышеуказанные свойства и характеристики.

В связи с отсутствием в литературе сведений о влиянии титана и циркония на физические свойства, тепловые и термодинамические функции, кинетику высокотемпературного окисления и коррозионно-электрохимическое поведение цинково-алюминиевых сплавов, целью настоящей работы является заполнить пробел о свойствах цинков и их сплавов. Работа проводилась в рамках темы «Национальная стратегия развития Таджикистана на период до 2030 года» по инновациям (продвижение инноваций во все сферы социально-экономической жизни страны).

Цель исследований разработка стабильных составов сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием, которые используются в качестве анодного покрытия для защиты металлических конструкций, особенно стальных конструкций и сооружений от коррозии.

Объект исследования. В качестве объектов исследования рассмотрены цинк марки Ц1 (ГОСТ 3640-94), алюминий марки А7 (ГОСТ 11069-2001) и

алюминиевый сплав с титаном (2,5 % Ti) и цирконием (2 % Zr), цинковые сплавы различного назначения.

Предмет исследования: в качестве объекта исследования рассматриваются сплавы Zn5Al, Zn55Al, легированные титаном и цирконием.

Задачи исследования:

- исследование термодинамических свойств и теплофизики сплавов алюминия Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием;
- изучение кинетики и механизма процессов окисления сплавов в твердом состоянии;
- определение закономерностей изменения анодных характеристик сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием, в среде электролита NaCl;
- обработка стабильных композиций цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием и их защита первым патентом РТ;
- проведение металлографический анализ сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием на монокулярном микроскопе марки БИОМЕД-1 (Украина);
- определение влияния титана и циркония на твердость и прочность сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием, с помощью твердомера ТШ-2.

Методы исследования:

- микрорентгеноспектральный анализ составов сплавов в монокулярном микроскопе БИОМЕД-1;
- теплофизические исследования сплавов в режиме «охлаждения»;
- термогравиметрическое исследование кинетики окисления сплавов;
- потенциостатические исследования сплавов с помощью потенциостата ПИ-50.1.1, в потенциодинамическом режиме;
- исследование твердости и пределов стойкости сплавов инструментом ТШ-2.

Область научных интересов – металлургия и материаловедение сплавов.

Диссертационная работа выполнялась по двум научным направлениям: материаловедение (в машиностроении) и металлургия черных, цветных и редких металлов.

Этапы исследования. Диссертационная работа проводилась в три этапа, в период с 2016 по 2022 годы. При выполнении первого этапа (2016-2018 гг.) разъяснение имеющихся в литературе методических материалов по вопросам, которые необходимо было решить в развитии материаловедения и металлургии черных, цветных и редких металлов, составление технического задания, обзор методической литературы по проблеме исследования.

В ходе выполнения второго этапа (2018-2020 гг.) были кратко изложены общие идеи исследования, выявлена решаемая научная проблема и четко сформулированы гипотезы исследования, наиболее важные аспекты диссертации, которые обсуждались на различных международных научно-практических конференциях, разрабатывались и апробировались.

На третьем этапе (2020-2022 годы) мы провели экспериментальную проверку идей диссертации, а также систематизацию материалов исследования.

Основная база экспериментальных данных - эксперименты за 2016-2022 годы в базе данных кафедры "Материаловедение, машины и металлургическое оборудование" ДТТ им. акад. М.С. Осими и в лаборатории «Коррозионностойкие материалы» Института химии им. В.И. Никитина Национальной академии наук Таджикистана. В экспериментальные исследования были включены сплавы Zn5Al, Zn55Al с титаном и цирконием.

Достоверность результатов диссертации.

- опора на принципиальные положения теории и методики исследования цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием;

- анализ существующей проблемы с точки зрения как теории, так и практики исследования цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием;

- комплекс методов исследования с многократным анализом основных результатов исследований цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием.

Научная новизна работы. На основе углубленного анализа литературных данных и экспериментальных исследований определены температурные зависимости теплофизических и термодинамических функций сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием. Показаны закономерности процессов высокотемпературного окисления тройных цинково-алюминиевых сплавов с титаном и цирконием в фазовой среде, в жестких условиях. Закономерности изменения анодных характеристик цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al в электролитной среде NaCl определяются количеством титана и циркония.

Теоретическая ценность исследования заключается в установлении зависимости термодинамических функций, теплоемкости, энергетических и кинетических характеристик цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием.

Практическая ценность исследований заключается в разработке стабильных составов Zn5Al и Zn55Al цинково-алюминиевых сплавов, легированных титаном и цирконием.

Позиции, которые выносятся на защиту:

- результаты исследований теплофизических свойств, температурных зависимостей термодинамических функций цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием;

- закономерности изменения энергетических и кинетических параметров процесса окисления цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием;

- определение механизма окисления цинково-алюминиевых сплавов в твердом состоянии;

- обоснование изменения рекомендаций по аноду из цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, с титаном и цирконием в зависимости от среды NaCl и количества добавок.

Личный вклад соискателя заключается в анализе данных литературных источников, проведении опытов в лабораториях, решении задач исследования и анализе полученных результатов, а также в составлении основных положений и выводов диссертации.

Утверждение данных диссертации и ее прикладных результатов.

Результаты диссертационной работы обсуждались и докладывались на следующих научных конференциях: Республиканская научно-практическая конференция «Вопросы материаловедения в машиностроении Республики Таджикистан», посвященная «Дню химика» и 80-летию доктора технических наук наук, профессор, академик Международной инженерной академии Вахобов Анвар Вахобович. (Душанбе 2016 г.); XIII Нумановские чтения «Достижения химической науки за 25 лет независимости Республики Таджикистан», посвященные 70-летию образования Института химии Академии наук Республики Таджикистан (Душанбе, 2016 г.); XX международная научно-практическая конференция «Современные тенденции развития науки и технологий» (Белгород, 2016 г.); Республиканская научно-практическая конференция «Перспективное развитие естественных, математических и технических наук на 2010-2020 годы». Российско-Таджикский (Славянский) Университет (Душанбе, 2018 г.). Международная научно-практическая конференция на тему «Перспективы использования коррозионно-стойких материалов в промышленности Республики Таджикистан» (Душанбе, 2018 г.). Международная научно-практическая конференция студентов, магистров, соискателей и молодых ученых «Инженер-2019» (Душанбе, 2019). IV международная научная конференция: «Проблемы физической и координационной химии», посвященная чествованию памяти докторов химических наук, профессоров Хамида Мухсиновича Якубова и Зухуриддина Нуридиновича Юсуфова (Душанбе, 2019 г.). Республиканская научно-практическая конференция «Индустриализация – фактор развития экономики Республики» (г.Ходжанд, 2020 г.). 10-я научно-практическая конференция «Ломоносовские чтения» (Душанбе, 2020 г.). Международная научно-практическая конференция «Современные проблемы металлургической отрасли», посвященная провозглашению четвертой национальной цели – ускоренной индустриализации страны и 25-летию образования кафедры «Металлургия» (Душанбе, 2021 г.).

Публикация результатов диссертации. По результатам исследований опубликовано 17 научных работ, 5 из которых опубликованы в рекомендованных журналах ВАК при Президенте РТ, получен 2 патента РТ по теме диссертации.

Структура и объем диссертации. Диссертация состоит из введения, 4 глав, заключения, списка литературы и приложения. Работа представлена на 187 страницах компьютерной печати и включает 57 таблиц и 60 рисунков. Список литературы включает 138 наименований.

ОСНОВНОЕ СОДЕРЖАНИЕ ДИССЕРТАЦИИ

Во введении излагаются важные вопросы исследования, а также его предпосылки, обосновывается актуальность диссертации, отражается практическая значимость и научная новизна диссертации, перечисляются важные положения, которые выносятся на защиту.

В первой главе описаны основные свойства и области применения цинка и его сплавов; теплофизические свойства цинка, алюминия, титана, циркония и цинково-алюминиевых сплавов; характеристики окисления цинка и цинково-алюминиевых сплавов; коррозия цинка и цинково-алюминиевых сплавов. Обзор литературы по этому вопросу показывает, что аналогичные физико-химические исследования проводились с участием сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных щелочноземельными и редкоземельными металлами. Однако анализ литературы и поиск в Интернете подтверждают отсутствие экспериментальных данных по физико-химическим исследованиям сплавов Zn5Al и Zn55Al с переходными металлами (титан, цирконий).

Широкое использование сплавов в основе цинка в различных отраслях промышленности требует систематических физико-химических исследований сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием. Обзор литературы свидетельствует о том, что термические, термодинамические, кинетические и анодные свойства сплавов Zn5Al и Zn55Al с указанными переходными металлами практически не изучались.

Из вышеизложенного следует, что изучение относительного термического расширения и изменения термодинамических функций, кинетики окисления и анодного поведения сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием, используемых в качестве анодных покрытий металлических изделий и конструкций, является актуальной задачей: задача имеет практическое и фундаментальное значение.

Во второй главе представлены экспериментальные результаты исследования температурной зависимости теплоёмкости и изменения термодинамических функций цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al, Zn55Al с титаном и цирконием.

Третья глава посвящена исследованиям кинетики окисления цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием в твердом состоянии в среде электролита NaCl.

В четвертой главе диссертации представлены результаты экспериментального исследования коррозионно-электрохимического поведения цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al, Zn55Al с титаном и цирконием. Диссертация заканчивается общими выводами, списком литературы, цитируемой литературой и приложением.

Глава II. ТЕМПЕРАТУРНАЯ ЗАВИСИМОСТЬ ТЕПЛОЁМКОСТИ И ИЗМЕНЕНИЯ ТЕРМОДИНАМИЧЕСКИХ ФУНКЦИЙ Zn5Al, Zn55Al СПЛАВОВ ЦИНКА С ТИТАНОМ И ЦИРКОНИЕМ

В этой главе диссертации исследованы удельная теплоемкость и термодинамические функции Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием, на основе удельной теплоемкости стандартного образца меди с использованием скорости охлаждения образцов.

Расчет теплопередачи обоснован следующим образом. Ранее нагретое тело после охлаждения теряет массу m на dT градусов, количество теплоты δQ рассчитывалось по следующему выражению

$$\delta Q = C_p^0 m dT, \quad (1)$$

здесь C_p^0 — удельная теплоемкость вещества, из которого состоит тело.

Учитывая, что энергия теряется с поверхности тела, считается, что количество теплоты, теряемое δQ_S с поверхности тела в интервале времени dt , равно разности температур окружающей среды T_0 и тела T , поверхности площадью S и времени

$$\delta Q_S = \alpha(T - T_0) \cdot S dt. \quad (2)$$

Коэффициент теплоотдачи α при перепаде температур 1К в Вт/(м²•К) не всегда постоянен и зависит от перепада температур, вследствие чего закон считается приблизительным. Рассматривая температуры потока как вектор, следует учитывать, что она течет вертикально к поверхности, над которой за единицу тепловой высоты проходит α -количество температуры в единицу времени, приходящееся на 1 м² поверхности. На тепловой поток влияет ряд факторов: геометрия тела, состояние поверхности и направление обтекание; тип конвекции и режим потока; вид теплоносителя и его температура. Поэтому функция процесса теплообмена α не считается табличной величиной, а далее рассчитывается как численное значение экспериментальным методом.

Если тело излучает такое тепло, что температура всех его точек изменяется одинаково, то справедливым можно считать следующее уравнение

$$\delta Q = \delta Q_S \text{ ва } C_p^0 m dT = \alpha(T - T_0) S dt. \quad (3)$$

Выражение (3) можно представить в следующем виде

$$C_p^0 m \frac{dT}{dt} = \alpha(T - T_0) S, \quad (4)$$

Если предположить, что C_p^0 , α , T и T_0 в малых интервалах температур не зависят от координат точек поверхности образца, нагревшего до одной и той же температуры окружающей среды, то соотношение (4) для двух образцов принимает следующий вид:

$$C_{p_1}^0 m_1 s_1 \alpha_1 \left(\frac{dT}{dt} \right)_1 = C_{p_2}^0 m_2 s_2 \alpha_2 \left(\frac{dT}{dt} \right)_2, \quad (5)$$

Используем это уравнение для двух образцов, один из которых является эталоном и с одинаковыми размерами и состоянием поверхностей ($S_1=S_2$),

можно считать, что коэффициенты нагрева равны $\alpha_1=\alpha_2$ и выражаются соотношением

$$C_{p_1}^0 m_1 \left(\frac{dT}{dt} \right)_1 = C_{p_2}^0 m_2 \left(\frac{dT}{dt} \right)_2, \quad (6)$$

Из этого уравнения по удельной теплоёмкости эталона $C_{p_1}^0$, зная скорость охлаждения эталонного образца $\left(\frac{dT}{dt} \right)_1$, испытуемого образца $\left(\frac{dT}{dt} \right)_2$ и массы образцов m_1 и m_2 , можно рассчитать теплоёмкость неизвестного вещества $C_{p_2}^0$.

$$C_{p_2}^0 = \frac{C_{p_1}^0 m_1 \left(\frac{dT}{dt} \right)_1}{m_2 \left(\frac{dT}{dt} \right)_2}. \quad (7)$$

С помощью этого метода результаты, полученные для меди и алюминия, согласуются с данными, имеющимися в литературных источниках.

Исследование зависимости теплоёмкости и изменения термодинамических функций сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием проведено по указанной выше методике. Зависимость температуры образца от времени охлаждения для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием полученная в ходе эксперимента представлена на рис. 1 и описываются следующим уравнением

$$T = T_0 + \frac{1}{2} \left[(T_1 - T_0) e^{-t/\tau_1} + (T_2 - T_0) e^{-t/\tau_2} \right]. \quad (8)$$

При дифференцировании по t уравнения (8) для скорости охлаждения образцов сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием получим

$$\frac{dT}{dt} = \frac{1}{2} \left[-\left(\frac{T_1 - T_0}{\tau_1} \right) e^{-t/\tau_1} - \left(\frac{T_2 - T_0}{\tau_2} \right) e^{-t/\tau_2} \right]. \quad (9)$$

В процессе выполнения работы изучалось влияние титана и циркония на теплофизические свойства и термодинамические функции цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al. Для получения сплавов использовали цинк марки Ц1 (ГОСТ 3640-94), алюминий марки А7 (ГОСТ 11069 - 2001) и его сплавы с титаном и цирконием. Сплавы алюминия с титаном (2,5 % Ti) и цирконием (2 % Zr) были предварительно синтезированы под давлением инертного газа в вакуумной печи. Количество титана и циркония в составе цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al в % по массе составило: 0,05; 0,01; 0,1; 0,5. Зерно взвешивали на аналитических весах АРВ-200 с точностью 0,1-10⁻⁶ кг. Приготовление порошка осуществлялось с учетом металлических порошков. Электропечь сопротивления СШОЛ нагревалась до 850°C и плавила алюминий и цинк, затем в ее состав добавляли легированный титан. Мы сделали аналогичные сплавы с цирконием. Выдержав некоторое время и при необходимой температуре 30 минут, мы сняли его с плиты и тщательно перемешали расплав. Из полученного расплава в графитовом кристаллизаторе были получены образцы диаметром 16 мм и длиной 30 мм для изучения

исследования температурной зависимости теплоёмкости и изменения термодинамических функций цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al, Zn55Al с титаном и цирконием.

Состав полученных сплавов выборочно проверяли с помощью химического анализа, взвешивали образцы до и после отжига. Затем сплавы анализировали на разницу в массе, которая составляла не более 2% (относительная) до и после плавки.

На основании уравнения (9) были рассчитаны скорости охлаждения образцов из цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al, Zn55Al и стандартного образца, которые представлены на графиках рис. 1.

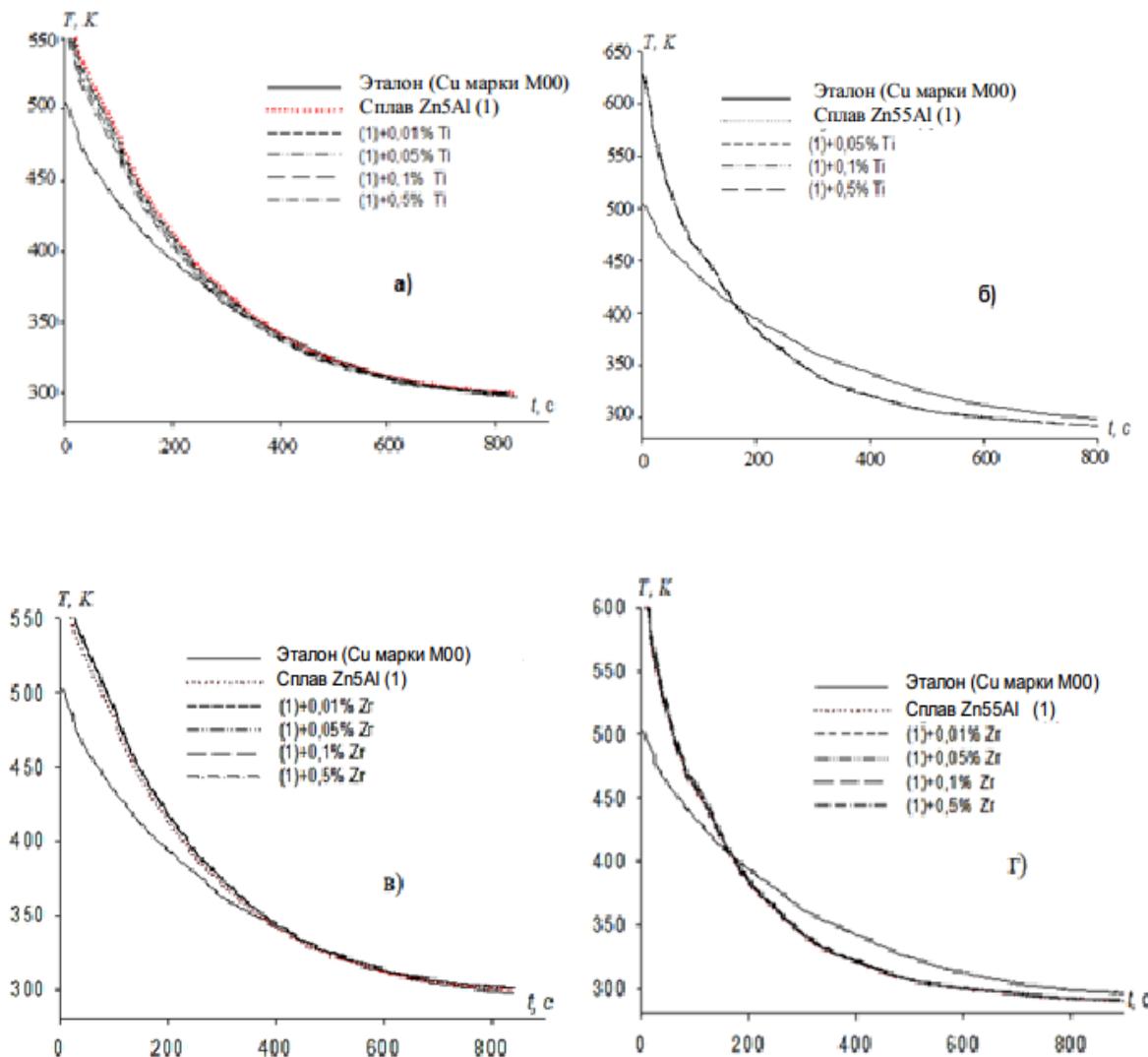


Рис. 1 – Кривые температурной зависимости образцов из цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al, Zn55Al с титаном (а, б) и цирконием (в, г) от времени охлаждения

В таблицах 1 и 2 приведены значения коэффициентов ΔT_{01} , t_1 , ΔT_{02} , t_2 в уравнении (9) для исследуемых сплавов.

Используя уравнение (7) и программу *Sigma Plot*, мы получили следующее уравнение для температурной зависимости относительного теплового сжатия

сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием, в интервале температур 300-600 К.

$$C^0_P = a + bT^2 + cT^3 + dT^4. \quad (10)$$

Значения коэффициентов в уравнении (10) представлены в таблицах 3 и 4.

Табл.. 1 – Значения коэффициентов ΔT_1 , t_1 , ΔT_2 , t_2 уравнения (9) для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и стандартного образца (Cu марки M00).

Количество титана в сплавах, % по массе	$T_1 - T_0$, K	t_1 , с	$T_2 - T_0$, K	t_2 , с	$(T_1 - T_0)/\tau_1$, K/c	$(T_2 - T_0)/\tau_2$, K/c	T_0 , K
Сплавы Zn5Al	143,12	234,33	143,39	234,33	0,6107	0,6119	290,56
0,01	140,549	236,35	140,67	236,35	0,5947	0,5952	289,36
0,05	139,11	236,35	139,23	236,35	0,5886	0,5891	289,20
0,1	136,25	236,35	136,36	236,35	0,5765	0,5770	288,87
0,5	133,38	236,35	133,49	236,35	0,5643	0,5648	288,54
Сплавы Zn55Al	57,04	20,70	290,44	180,01	2,7552	1,6135	288,43
0,05	57,613	20,70	293,35	180,01	2,7827	1,6297	288,59
0,1	57,56	20,70	293,06	180,01	2,7800	1,6280	288,57
0,5	58,07	20,70	295,67	180,01	2,8048	1,6426	288,71
Эталон	18,42	19,19	208,99	316,11	0,9595	0,6612	281,98

Табл. 2 – Значения коэффициентов ΔT_1 , t_1 , ΔT_2 , t_2 , уравнения (9) для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с цирконием и стандартного образца (Cu марки M00)

Количество циркония в сплавах, % по массе	$T_1 - T_0$, K	t_1 , с	$T_2 - T_0$, K	t_2 , с	$(T_1 - T_0)/\tau_1$, K/c	$(T_2 - T_0)/\tau_2$, K/c	T_0 , K
Сплавы Zn5Al	143,12	234,33	143,39	234,33	0,6107	0,6119	290,56
0,01	147,40	235,16	147,88	235,16	0,6269	0,6289	290,72
0,05	148,76	235,97	148,13	235,97	0,6305	0,6277	290,37
0,1	148,20	235,31	148,99	235,31	0,6298	0,6332	290,77
0,5	148,97	235,99	149,24	235,99	0,6312	0,6324	290,51
Сплавы Zn55Al	57,04	20,70	290,44	180,01	2,7552	1,6135	288,43
0,01	57,32	20,70	291,89	180,01	2,7689	1,6216	288,51
0,05	57,50	20,70	292,77	180,01	2,7772	1,6264	288,56
0,1	58,18	20,70	296,25	180,01	2,8103	1,6458	288,74
0,5	58,87	20,70	299,74	180,01	2,8433	1,6652	288,92
Эталон	18,42	19,19	208,99	316,11	0,9595	0,6612	281,98

Табл. 3 – Значения коэффициентов a , b , c , d уравнения (10) для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и стандартного образца (Cu марки М00)

Количество титана в сплавах, % по массе	a , Дж/(кг·К)	$b \cdot 10^{-4}$, Дж/(кг·К ²)	$c \cdot 10^{-7}$, Дж/(кг·К ³)	$d \cdot 10^{-10}$, Дж/(кг·К ⁴)	Коэффициент корреляция R^2
Сплавы Zn5Al	0,4916	-5,90	14,2	-8,90	0.999
0,01	0,3255	5,18	-9,31	8,01	0.999
0,05	0,3274	5,34	-9,67	8,34	0.999
0,1	0,3311	5,68	-1,05	9,07	0.999
0,5	0,3348	6,06	-11,3	9,87	0.999
Сплавы Zn55Al	0,6160	1,28	2,35	-0,522·10 ⁻¹¹	0.999
0,01	0,6102	1,27	2,28	-0,502·10 ⁻¹¹	0.999
0,05	0,6509	-1,27	7,56	-4,10	0.999
0,1	0,6057	1,26	2,22	-0,486·10 ⁻¹¹	0.999
0,5	0,6057	1,26	2,22	-0,486·10 ⁻¹¹	0.999
Эталон	0,325	2,75	-2,87	1,42	1.00

Вычисленные значения C_p^0 для образцов из сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием через 50 К представлены на рисунке 2.

Табл. 4 – Значения коэффициентов a , b , c , d уравнения (10) для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с цирконием и эталонным образцом (Cu марки М00)

Количество циркония в сплавах, % по массе	a , Дж/(кг·К)	$b \cdot 10^{-4}$, Дж/(кг·К ²)	$c \cdot 10^{-7}$, Дж/(кг·К ³)	$d \cdot 10^{-10}$, Дж/(кг·К ⁴)	Коэффициент корреляция R^2
Сплавы Zn5Al	0,4916	-5,90	14,2	-8,90	0.999
0,01	0,4091	-1,35	4,43	-2,01	0.999
0,05	0,4068	-1,24	4,20	-1,87	0.999
0,1	0,3956	-6,52	2,94	-9,82·10 ⁻¹¹	0.999
0,5	0,3395	2,78	-4,22	4,04	0.999
Сплавы Zn55Al	0,6160	1,28	2,35	-0,522·10 ⁻¹¹	0.999
0,01	0,6131	1,27	2,31	-0,512·10 ⁻¹¹	0.999
0,05	0,6114	1,27	2,29	-0,506·10 ⁻¹¹	0.999
0,1	0,6436	-1,21	7,29	-3,94	0.999
0,5	0,6047	8,01	2,98	-0,996·10 ⁻¹¹	0.999
Эталон	0,325	2,75	-2,87	1,42	1.00

С использованием данных по теплоемкости цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al, Zn55Al с титаном, цирконием и эталона, и полученных экспериментальных величин скоростей охлаждения, нами была рассчитана коэффициент теплоотдачи α , (Вт/(К·м²)) для сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном, цирконием и эталона по формуле

$$\alpha = \frac{Cm \frac{dT}{dt}}{(T-T_0) \cdot S}, \quad (11)$$

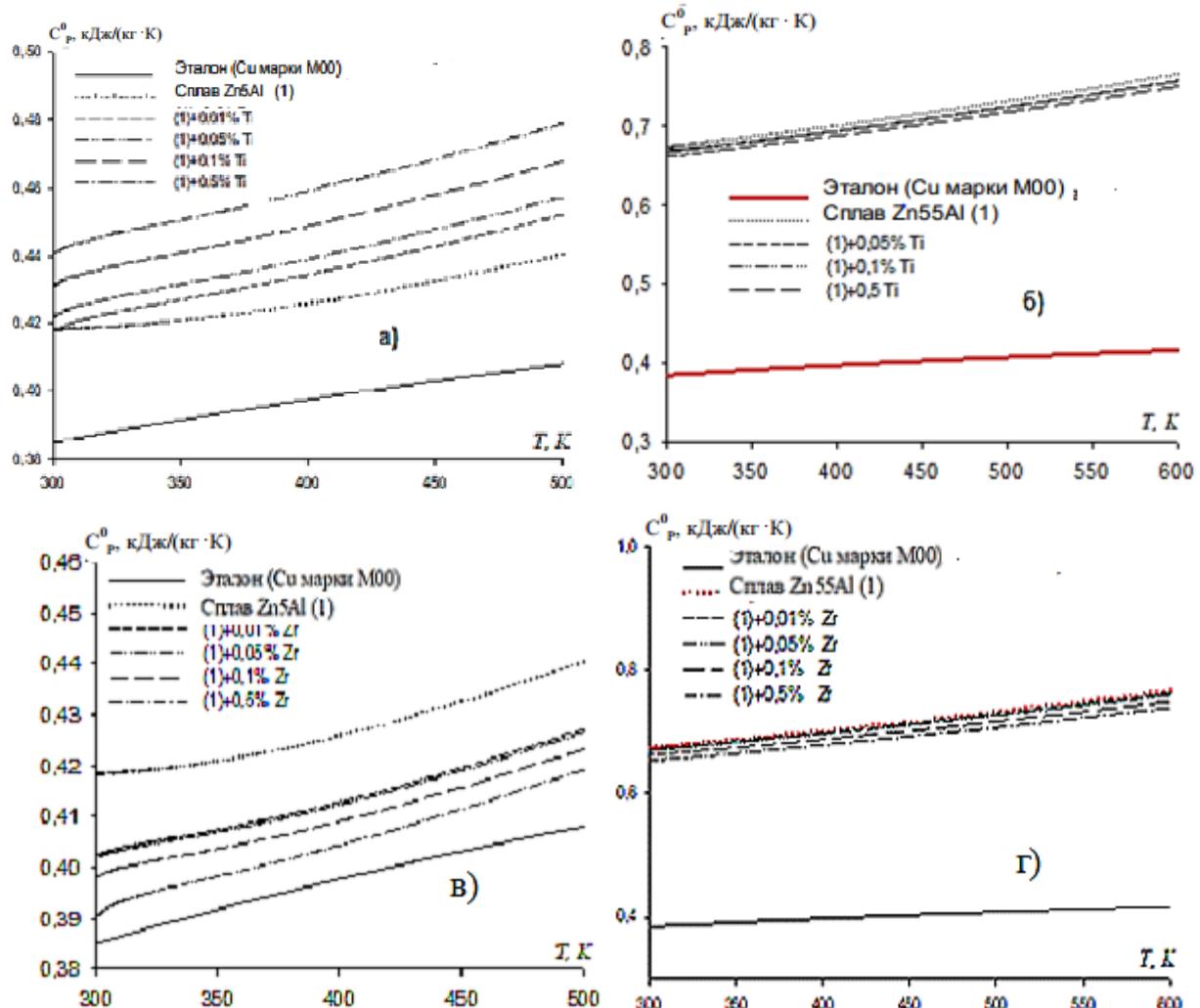


Рисунок 2.11 – Зависимость удельной теплоемкости от температуры для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном (а, б) и цирконием (в, г).

здесь: Т – температура образца, T_0 – температура окружающей среды, S – площадь поверхности, m – масса образца.

Температурная зависимость коэффициента нагрева рассчитана по уравнению (11) для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием, что представлено на рисунке 3.

Изменение температурной зависимости энталпии, энтропии и энергии Гиббса для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием рассчитывают по уравнениям (12) - (14) с использованием полиномов (10):

$$[H^\circ(T) - H^\circ(T_0)] = a(T - T_0) + \frac{b}{2}(T^2 - T_0^2) + \frac{c}{3}(T^3 - T_0^3) + \frac{d}{4}(T^4 - T_0^4); \quad (12)$$

$$[S^\circ(T) - S^\circ(T_0)] = a \ln \frac{T}{T_0} + b(T - T_0) + \frac{c}{2}(T^2 - T_0^2) + \frac{d}{3}(T^3 - T_0^3); \quad (13)$$

$$[G^0(T) - G^0(T_0)] = [H^0(T) - H^0(T_0)] - T[S^0(T) - S^0(T_0)], \quad (14)$$

Здесь, $T_0 = 273,15$ К.

Результаты расчета изменения энталпии, энтропии и энергии Гиббса для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием после 50 К представлены в таблицах 5 и 6.

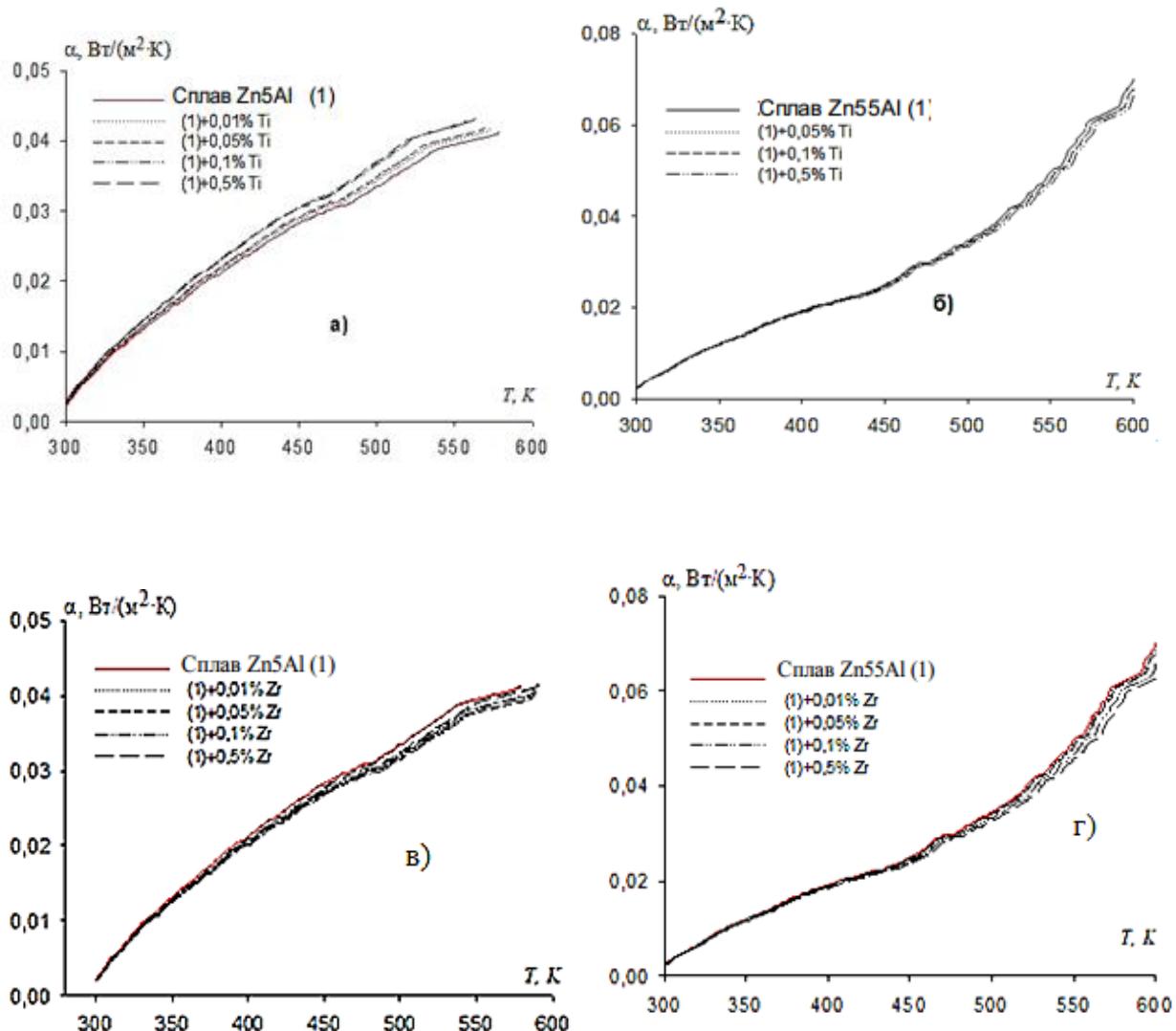


Рис. 3 – Температурная зависимость коэффициента теплоотдачи цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al (а), Zn55Al (б) с титаном (а, б) и цирконием (в, г).

Табл. 5 – Температурная зависимость изменения термодинамических функций цинково-алюминиевого сплава Zn5Al с титаном и стандартным образцом (Си марки М00)

T, K	Эталон	Сплав	(1)+	(1)+	(1)+	(1)+
		Zn5Al (1)	0,01% Ti	0,05% Ti	0,1% Ti	0,5% Ti
$[H^0(T) - H^0(T_0^*)]$, кДж/кг для сплавов						
300	0,711986	0,773949	0,774362	0,782406	0,79775	0,81653
350	20,13154	21,74397	21,9233	22,15282	22,5875	23,1285
400	39,8675	42,90353	43,4764	43,93482	44,7958	45,8879
450	59,88805	64,35731	65,42621	66,12123	67,4155	69,0899
500	80,16671	86,17662	87,7953	88,73614	90,47296	92,7664
$[S^0(T) - S^0(T_0^*)]$, кДж/(кг · K) для сплавов						
300	0,002381	0,002588	0,002589	0,002616	0,002667	0,00273
350	0,062238	0,067234	0,067775	0,068485	0,069828	0,07150
400	0,114937	0,123736	0,125324	0,126644	0,129127	0,13226
450	0,162092	0,174266	0,177021	0,178898	0,182401	0,18691
500	0,204819	0,220236	0,224149	0,226544	0,230979	0,23679
$[G^0(T) - G^0(T_0^*)]$, кДж/кг для сплавов						
300	-0,0022	-0,0024	-0,0024	-0,00242	-0,00247	-0,00253
350	-1,65181	-1,78782	-1,79799	-1,81677	-1,85242	-1,89651
400	-6,10716	-6,59073	-6,65308	-6,72286	-6,85473	-7,01967
450	-13,0534	-14,0623	-14,2331	-14,383	-14,6649	-15,0216
500	-22,2427	-23,9416	-24,2792	-24,5361	-25,0167	-25,6319

Табл.. 6 – Температурная зависимость изменения термодинамических функций цинково-алюминиевого сплава Zn55Al с титаном и стандартным образцом (Си марки М00)

T, K	Эталон	Сплав	(2)+	(2)+	(2)+	(2)+
		Zn55Al (2)	0,01% Ti	0,05% Ti	0,1% Ti	0,5% Ti
$[H^0(T) - H^0(T_0^*)]$, кДж/кг для сплавов						
300	0,711986	1,246724	1,234382	1,301947	1,1402	0,711986
350	20,13154	35,28014	34,92796	36,93318	31,96559	20,13154
400	39,8675	69,99668	69,29176	73,4777	62,76295	39,8675
450	59,88805	105,4404	104,3687	111,0092	93,45109	59,88805
500	80,16671	141,6535	140,1997	149,5859	123,9306	80,16671
550	100,6823	178,676	176,8239	189,2509	154,0838	100,6823

600	121,419	216,5461	214,2786	230,0317	183,7749	121,419
$[S^0(T) - S^0(T_0^*)]$. кДж/(кг · K) для сплавов						
300	0,002381	0,004169	0,113164	0,004385	0,004095	0,002381
350	0,062238	0,109068	0,209917	0,11509	0,107114	0,062238
400	0,114937	0,201762	0,297529	0,213585	0,198114	0,114937
450	0,162092	0,285238	0,378018	0,302929	0,280033	0,162092
500	0,204819	0,361532	0,452819	0,385177	0,354874	0,204819
550	0,243922	0,432092	0,522988	0,461765	0,424061	0,243922
600	0,280006	0,497984	0,533728	0,533728	0,488642	0,280006
$[G^0(T) - G^0(T_0^*)]$. кДж/кг для сплавов						
300	-0,0022	-0,00386	-0,05932	-0,0136	-0,08818	-0,0022
350	-1,65181	-2,89365	-4,6796	-3,3482	-5,52431	-1,65181
400	-6,10716	-10,7081	-14,675	-11,9564	-16,4827	-6,10716
450	-13,0534	-22,9167	-29,5194	-25,309	-32,564	-13,0534
500	-22,2427	-39,1125	-48,8095	-43,0026	-53,5064	-22,2427
550	-33,475	-58,9746	-72,2267	-64,7199	-79,1495	-33,475
600	-46,5847	-82,2441	-99,5143	-90,2049	-109,41	-46,5847

Результаты расчета изменения энталпии, энтропии и энергии Гиббса для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с цирконием после 50 К представлены в таблицах 7 и 8.

Табл. 7 – Температурная зависимость изменения термодинамических функций цинково-алюминиевого сплава Zn5Al с цирконием и стандартным образцом (Си марки М00)

T, K	Эталон	Сплав Zn5Al (1)	(1)+ 0,01% Zr	(1)+ 0,05% Zr	(1)+ 0,1% Zr	(1)+ 0,5% Zr
$[H^0(T) - H^0(T_0^*)]$, кДж/кг для сплавов						
300	0,71198	0,773949	0,745499	0,744217	0,739575	0,732016
350	20,1315	21,74397	21,00392	20,96885	20,84628	20,68758
400	39,8675	42,90353	41,51479	41,44609	41,21395	40,97114
450	59,8880	64,35731	62,33234	62,22835	61,88848	61,59062
500	80,1667	86,17662	83,50323	83,36102	82,91206	82,56905
$[S^0(T) - S^0(T_0^*)]$, кДж/(кг · K) для сплавов						
300	0,00238	0,002588	0,002493	0,002488	0,002473	0,002448
350	0,06223	0,067234	0,064941	0,064832	0,064453	0,063957
400	0,11493	0,123736	0,119709	0,119511	0,118839	0,118115
450	0,16209	0,174266	0,168741	0,168459	0,167533	0,166678
500	0,20481	0,220236	0,213345	0,212984	0,211828	0,210875
$[G^0(T) - G^0(T_0^*)]$, кДж/кг для сплавов						
300	-0,0022	-0,0024	-0,00231	-0,0023	-0,00229	-0,00226

T, K	Эталон	Сплав Zn5Al (1)	(1)+ 0,01% Zr	(1)+ 0,05% Zr	(1)+ 0,1% Zr	(1)+ 0,5% Zr
350	-1,6518	-1,78782	-1,72538	-1,72248	-1,71219	-1,69729
400	-6,1071	-6,59073	-6,36898	-6,35836	-6,32156	-6,27503
450	-13,053	-14,0623	-13,601	-13,5784	-13,5015	-13,4145
500	-22,242	-23,9416	-23,1695	-23,1308	-23,0018	-22,8684

Табл. 8 – Температурная зависимость изменения термодинамических функций цинково-алюминиевого сплава Zn55Al с цирконием и стандартным образцом (марка Cu M00)

T, K	Эталон	Сплав	(2)+	(2)+	(2)+	(2)+
		Zn55Al (2)	0,01% Zr	0,05% Zr	0,1% Zr	0,5% Zr
$[H^0(T) - H^0(T_0^*)]$, кДж/кг для сплавов						
300	0,711986	1,246724	1,240194	1,236747	1,224845	1,207396
350	20,13154	35,28014	35,09292	34,99492	34,61595	34,14897
400	39,8675	69,99668	69,62019	69,42471	68,61709	67,72048
450	59,88805	105,4404	104,8654	104,5691	103,2997	101,9684
500	80,16671	141,6535	140,8699	140,4693	138,7204	136,9355
$[S^0(T) - S^0(T_0^*)]$. кДж/(кг · K) для сплавов						
300	0,002381	0,004169	0,004147	0,004135	0,004095	0,004037
350	0,062238	0,109068	0,108489	0,108186	0,107018	0,105572
400	0,114937	0,201762	0,200678	0,200115	0,197803	0,19521
450	0,162092	0,285238	0,283687	0,282886	0,279487	0,27587
500	0,204819	0,361532	0,359541	0,358521	0,354112	0,34954
$[G^0(T) - G^0(T_0^*)]$. кДж/кг для сплавов						
300	-0,0022	-0,00386	-0,00384	-0,00383	-0,00379	-0,00374
350	-1,65181	-2,89365	-2,87836	-2,87034	-2,8404	-2,8014
400	-6,10716	-10,7081	-10,6511	-10,6213	-10,5042	-10,3635
450	-13,0534	-22,9167	-22,7937	-22,7297	-22,4696	-22,1733
500	-22,2427	-39,1125	-38,9008	-38,7913	-38,3356	-37,8344

Увеличение термического расширения, термического коэффициента, энталпии и энтропии сплавов зависит от количества титана и циркония с эффектом изменения композиционной структуры цинково-алюминиевых сплавов, что связано с изменением внутренней структуры цинково-алюминиевых сплавов. сплавов Zn5Al и Zn55Al, то есть с увеличением степени неоднородности тройных сплавов.

Глава III. КИНЕТИКА ПРОЦЕССА ОКИСЛЕНИЯ ЦИНКОВО-АЛЮМИНИЕВЫХ СПЛАВОВ Zn5Al И Zn55Al С ТИТАНОМ И ЦИРКОНИЕМ В ТВЕРДОМ СОСТОЯНИИ

В этой главе исследуется влияние температуры и химического состава на кинетику окисления цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием в твердом состоянии.

Для решения поставленной задачи мы использовали термогравиметрический метод с последовательным анализом образцов. Изменение веса сплавов регистрировали согласно растяжению пружины с помощью катетометра КМ-8. Тиглы (диаметром 18-20 мм, высотой 25-26 мм) перед опытом нагревали при температуре 1000-1200°C до постоянной массы в окислительной среде.

В качестве примера ниже приведены результаты исследования кинетики окисления цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном в сплавах с 0,01; 0,05; 0,1; 0,5% веса добавки. Кинетические и энергетические параметры процесса окисления сплавов алюминия Zn5Al и Zn55Al с титаном представлены в табл. 9.

Кинетические кривые алюминиево-цинкового сплава Zn5Al, легированного титаном, описывают усиленный процесс образования оксидной пленки по сравнению с исходным сплавом Zn5Al. Такой тип механизма окисления объясняется появлением на поверхности сплавов оксидов сложного порядка, характеризующихся высокими защитными свойствами.

Динамика увеличения относительной массы образцов в зависимости от времени и температуры для цинково-алюминиевого сплава Zn5Al, легированного титаном, показала, что скорость окисления увеличивается с повышением температуры (таблица 9). Легирование Zn5Al титаном увеличивает потенциальную энергию активации окисления сплавов. Также установлено, что при тех же температурах для цинково-алюминиевого сплава Zn5Al с добавкой 0,01; 0,05; 0,1 и 0,5 % по массе титана истинная скорость окисления ниже, чем у исходного сплава Zn5Al.

Истинная скорость окисления цинково-алюминиевого сплава Zn5Al изменяется в зависимости от температуры в пределах от $2,10 \cdot 10^{-4}$ до $3,62 \cdot 10^{-4}$ кг·м⁻²·с⁻¹ соответственно при температурах 523К и 623К. Потенциальная энергия активации процесса окисления, прямо зависящая от тангенса угла наклона $\lg K_1/T$ для этого сплава, составляет 128,84 кДж/моль (табл. 9).

Истинная степень окисления цинково-алюминиевого сплава Zn5Al с 0,5 мас. % титанового сплава изменяется в зависимости от температуры в пределах от $1,34 \cdot 10^{-4}$ до $3,08 \cdot 10^{-4}$ кг·м⁻²·с⁻¹ соответственно при температурах 523К и 623К. Потенциальная энергия активации процесса окисления, непосредственно связанная с тангенсом угла наклона $\lg K_1/T$, для этого сплава равна 179,90 кДж/моль.

Логарифмическая зависимость для цинково-алюминиевого сплава Zn5Al (1), которая равна 0,01 (2); 0,05 (3); 0,1 (4); 0,5 (5) % по весу титана представлена на рисунке 4 и содержит рекомендацию по прямой линии. По результатам исследований кинетики окисления сплавов построены изохроны окисления цинково-алюминиевого сплава Zn5Al с титаном. Кривые характеризуются монотонным снижением скорости окисления, повышением температуры и количества титана как при выдержке сплавов в окислительной атмосфере до 10 мин (кривая 1), так и при выдержке в окислительной атмосфере до 20 минут (кривая 2), что увеличивает значение активной потенциальной энергии с увеличением содержания титана (рис. 5).

Табл. 9 – Кинетические и энергетические параметры процесса окисления цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном в твердом состоянии

Количество титана в сплавах, % по массе	Температура окисления, К	Истинная скорость окисления $K \cdot 10^4$, $\text{кг} \cdot \text{м}^{-2} \cdot \text{с}^{-1}$	Энергия активации потенциала окисления, кДж/мол
Сплав Zn5Al	523К	2,10	128,84
	573К	2,71	
	623К	3,62	
0,01	523К	1,91	137,84
	573К	2,56	
	623К	3,53	
0,05	523К	1,77	144,06
	573К	2,44	
	623К	3,38	
0,1	523К	1,58	158,12
	573К	2,27	
	623К	3,26	
0,5	523К	1,34	179,90
	573К	2,03	
	623К	3,08	
Сплав Zn55Al	523К	2,13	154,51
	573К	2,81	
	623К	3,73	
0,01	523К	1,86	165,16
	573К	2,58	
	623К	3,62	
0,05	523К	1,72	174,18
	573К	2,43	
	623К	3,54	
0,1	523К	1,51	192,56
	573К	2,22	
	623К	3,37	
0,5	523К	1,28	203,82
	573К	2,02	
	623К	3,20	

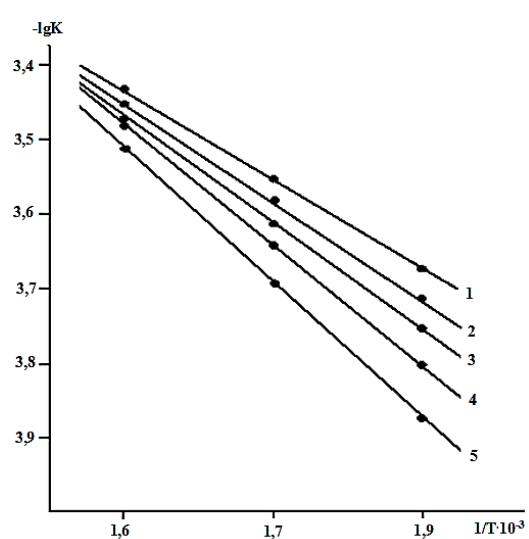


Рис. 4.- Зависимость $\lg K$ от $1/T$ для цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al (1) с титаном, мас.%: 0,01(2); 0,05(3); 0,1(4); 0,5(5)

Квадратично-кинетическое окисление и их алгоритмы для сплава Zn5Al с титаном (0,01...0,1% по массе) в координатах $(g/s)^2 \cdot t$ представлены на рис. 6. На рис. 6 показано, что окисление сплавов имеет гиперболический механизм. Исследования проводились при температурах 523К, 573К и 623К.

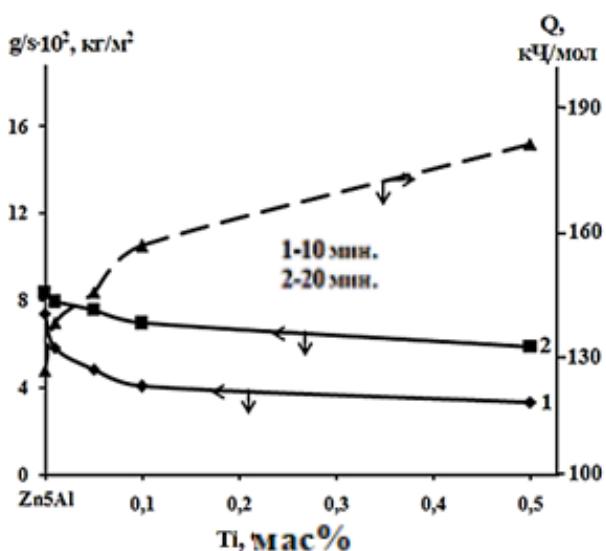


Рис.5 – Изохроны окисления Zn5Al цинково-алюминиевый сплав с титаном, при температуре 523К

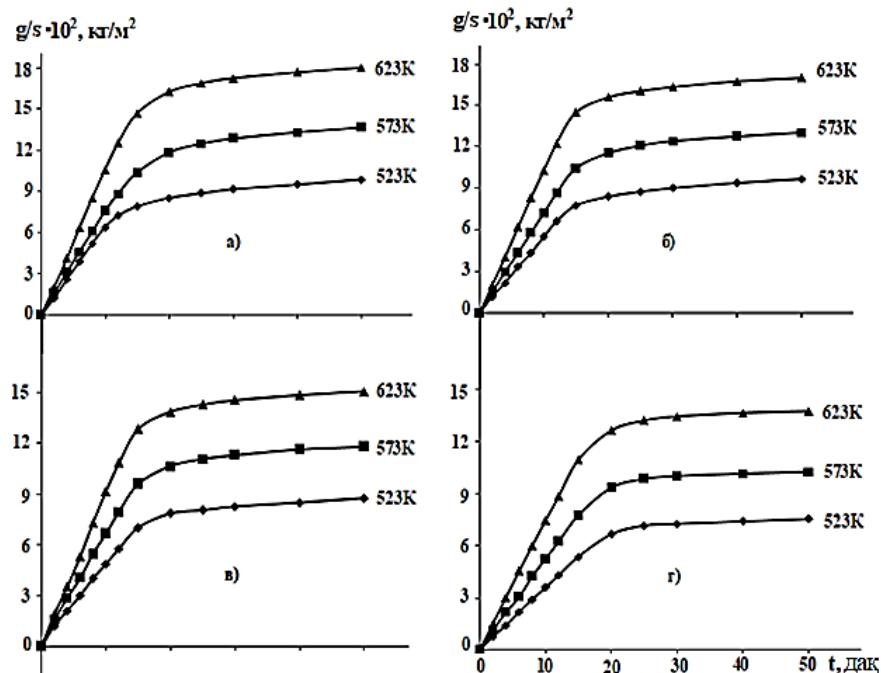


Рис. 6. Квадратичные кинетические кривые окисления цинково-алюминиевого сплава Zn5Al (а) с титаном, мас. %: 0,01 (б); 0,05 (в); 0,1 (г), в твердом состоянии

Табл. 10 – Результаты математической обработки кривых кинетики окисления цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном в твердом состоянии

Количество Ti в сплаве, % по массе	Температура окисления, K	Квадратичные полиномы кривых кинетики окисления сплавов	Коэффициент регрессии R
Сплав Zn5Al	523K	$y = -0,5 \cdot 10^{-1}x^5 - 0,014x^3 + 0,126x^2 + 0,415x$	0,997
	573K	$y = -0,5 \cdot 10^{-1}x^5 - 0,015x^3 + 0,156x^2 + 0,422x$	0,999
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-5}x^5 - 0,009x^3 + 0,105x^2 + 0,721x$	0,999
0,1	523K	$y = -0,6 \cdot 10^{-1}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-5}x^4 - 0,002x^3 + 0,027x^2 + 0,296x$	0,999
	573K	$y = -0,6 \cdot 10^{-4}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-4}x^4 - 0,001x^3 + 0,024x^2 + 0,441x$	0,998
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-1}x^5 - 0,4 \cdot 10^{-1}x^4 - 0,004x^3 + 0,049x^2 + 0,576x$	0,999
0,5	523K	$y = -0,6 \cdot 10^{-1}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-2}x^4 - 0,001x^3 + 0,016x^2 + 0,265x$	0,999
	573K	$y = -0,6 \cdot 10^{-3}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-3}x^4 - 0,001x^3 + 0,021x^2 + 0,365x$	0,998
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-2}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-7}x^4 - 0,002x^3 + 0,028x^2 + 0,590x$	0,999
Сплав Zn55Al	523K	$y = -0,6 \cdot 10^{-6}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-6}x^4 - 0,002x^3 + 0,010x^2 + 0,660x$	0,997
	573K	$y = -0,7 \cdot 10^{-9}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-8}x^4 - 0,003x^3 + 0,029x^2 + 0,688x$	0,999
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-4}x^5 - 0,8 \cdot 10^{-2}x^3 + 0,095x^2 + 0,756x$	0,999
0,1	523K	$y = -0,6 \cdot 10^{-3}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-3}x^4 - 0,001x^3 + 0,019x^2 + 0,281x$	0,999
	573K	$y = -0,6 \cdot 10^{-3}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-5}x^4 - 0,002x^3 + 0,030x^2 + 0,409x$	0,999
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-2}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-8}x^4 - 0,003x^3 + 0,043x^2 + 0,595x$	0,999
0,5	523K	$y = -0,6 \cdot 10^{-4}x^5 - 0,6 \cdot 10^{-3}x^4 + 0,004x^2 + 0,280x$	0,998
	573K	$y = -0,6 \cdot 10^{-4}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-3}x^4 - 0,001x^3 + 0,022x^2 + 0,343x$	0,998
	623K	$y = -0,6 \cdot 10^{-2}x^5 - 0,5 \cdot 10^{-9}x^4 - 0,003x^3 + 0,047x^2 + 0,490x$	0,999

В целом было показано, что скорость окисления увеличивается со временем на ранних стадиях процесса. Оксидированные пленки из ZnO, Al₂O₃ и Ti₂O₃ на первых стадиях обладают низкими защитными свойствами, процесс окисления заканчивается увеличением толщины оксидной пленки. Добавка цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al титаном в пределах 0,01...0,5% по массе снижает скорость их окисления, что заканчивается увеличением потенциальной энергии активации процесса окисления.

Таким же образом изучена кинетика окисления цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al цирконием при количествах: 0,01; 0,05; 0,1; 0,5% от массы. В табл. 11 представлена зависимость потенциальной энергии активации процесса окисления Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием.

Данные, представленные в таблице, показывают, что значение потенциальной энергии активации сплавов увеличивается от титана к цирконию. Процесс взаимодействия компонентов окисления со сплавом

завершается через 25-30 минут от начала процесса окисления. Из нелинейной зависимости квадратичных кинетических кривых $(g/s)^2-t$ окисления цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных титаном и цирконием, можно сделать вывод, что они не лежат на прямых линиях. Поэтому можно предположить, что процесс окисления сплавов протекает по гиперболическому закону. Это подтверждается результатами обработки квадратичных кривых окисления сплава (табл. 10).

В целом исследования кинетики окисления цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al титаном и цирконием показывают, что добавки титана и циркония в исследованных диапазонах количеств (0,01...0,5 % по массе) увеличивает окисление первичных сплавов. Снижение скорости окисления во всех случаях сопровождается соответствующим увеличением потенциальной энергии активации.

Табл. 11 – Зависимость потенциальной энергии активации процесса окисления цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al от количества титана и циркония в твердом состоянии

Температура окисления, К	Легирующие компоненты сплавов Zn5Al и Zn55Al	Потенциальная энергия активации, кДж/мол				
		Количество добавок в сплаве, % по массе				
		-	0,01	0,05	0,1	0,5
523K	Zn5Al	128,84	-	-	-	-
	Ti		137,84	144,06	158,12	179,90
	Zr		135,88	147,38	164,22	187,84
523K	Zn55Al	154,51	-	-	-	-
	Ti		165,16	174,18	192,56	203,82
	Zr		160,06	171,07	190,64	208,26

Таким образом, существует прямая связь между окислением и физико-химическими свойствами элементов восьмой группы периодической системы.

Влияние титана и циркония на твердость цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al, Zn55Al

Одной из важнейших характеристик после стабильности является твердость материала. Испытание на твердость считается неразрушающим методом контроля. Имеется достаточно достоверных данных о связи значений твердости с пределами текучести, стабильностью, а это, в свою очередь, позволяет отказаться от подготовки специальных образцов для механических испытаний и заменить их относительно простыми методами определения твердости.

Табл. 12—Твердость цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al, Zn55Al с титаном и цирконием.

Количество титана и циркония в сплавах, % по массе	Диаметр отпечатка d, мм	твердость НВ, МПа	Предел прочности σ_b , МПа
Zn5Al (1)	2,8	454	136,2
(1) + 0,1% Ti	1,8	956	286,8
(1) + 0,5% Ti	1,6	1211	363,3
(1) + 0,1% Zr	2,1	700	210,0
(1) + 0,5% Zr	2	772	231,6
Zn55Al (2)	2,7	392	98,00
(2) + 0,1% Ti	2,1	700	175,0
(2) + 0,5% Ti	2	772	193,0
(2) + 0,1% Zr	2,8	582	145,5
(2) + 0,5% Zr	2,1	637	159,2

Исследование твердости цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al (Гальфан I и Галфан II), легированных титаном и цирконием и не подвергавшихся температурной обработке, проведено методом Бринелля. Исследования проводились на приборе марки ТШ-2. В испытания включались образцы толщиной не более 6 мм и диаметром 16 мм. Результаты испытаний представлены в таблице 12.

Наблюдения таблицы показывают, что добавка титана и циркония в состав цинково-алюминиевых сплавов до 0,5 % по массе повышает твердость первичных сплавов. В целом добавки титана и циркония в состав сплавов Zn5Al и Zn55Al повышают их твердость, что обусловлено образованием интерметаллических соединений.

Глава IV. ИССЛЕДОВАНИЕ КОРРОЗИОННО-ЭЛЕКТРОХИМИЧЕСКОГО ПОВЕДЕНИЯ ЦИНКОВО-АЛЮМИНИЕВЫХ СПЛАВОВ ZN5Al, Zn55Al С ТИТАНОМ И ЦИРКОНИЕМ

Исследование коррозионно-электрохимического поведения цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных цирконием, проведена на образцах в растворе хлорида натрия с концентрацией 0,03 и 3,0 % с использованием потенциостата ПИ-50.1.1 с программатором ПР-8 и самопищущим прибором - ЛКД-4. Температуру раствора в ячейке поддерживали на уровне 20°C с помощью термостата МЛШ-8. В качестве электрода сравнения использовали хлорид серебра, а в качестве вспомогательного – платину. Перед погружением образца в рабочий раствор его кончик протирали бумажной салфеткой, очищали от масел, подкисляли в 10% растворе NaOH, тщательно промывали спиртом, а затем погружали в раствор электролита NaCl для исследований. Исследования проводились в потенциодинамическом режиме при скорости раскрытия потенциала 2 мВ·с⁻¹.

Электроды поляризовали анодной потенциодинамикой от заданного значения стационарного потенциала до резкого увеличения тока (до постоянного значения тока 2А), затем в обратном направлении до значения потенциала $-1,1 \div -1,2$ В и в этом случае окисная пленка восстанавливается. Затем образцы снова поляризовали в положительном направлении к потенциальну питтинга. Из потенциодинамических кривых были определены электрохимические рекомендации основных сплавов: коррозионный потенциал $E_{\text{кор.}}$ и ток коррозии $i_{\text{кор.}}$, потенциал питтингообразования $E_{\text{п.х}}$ и репассивация $E_{\text{реп.}}$. (рис. 7).

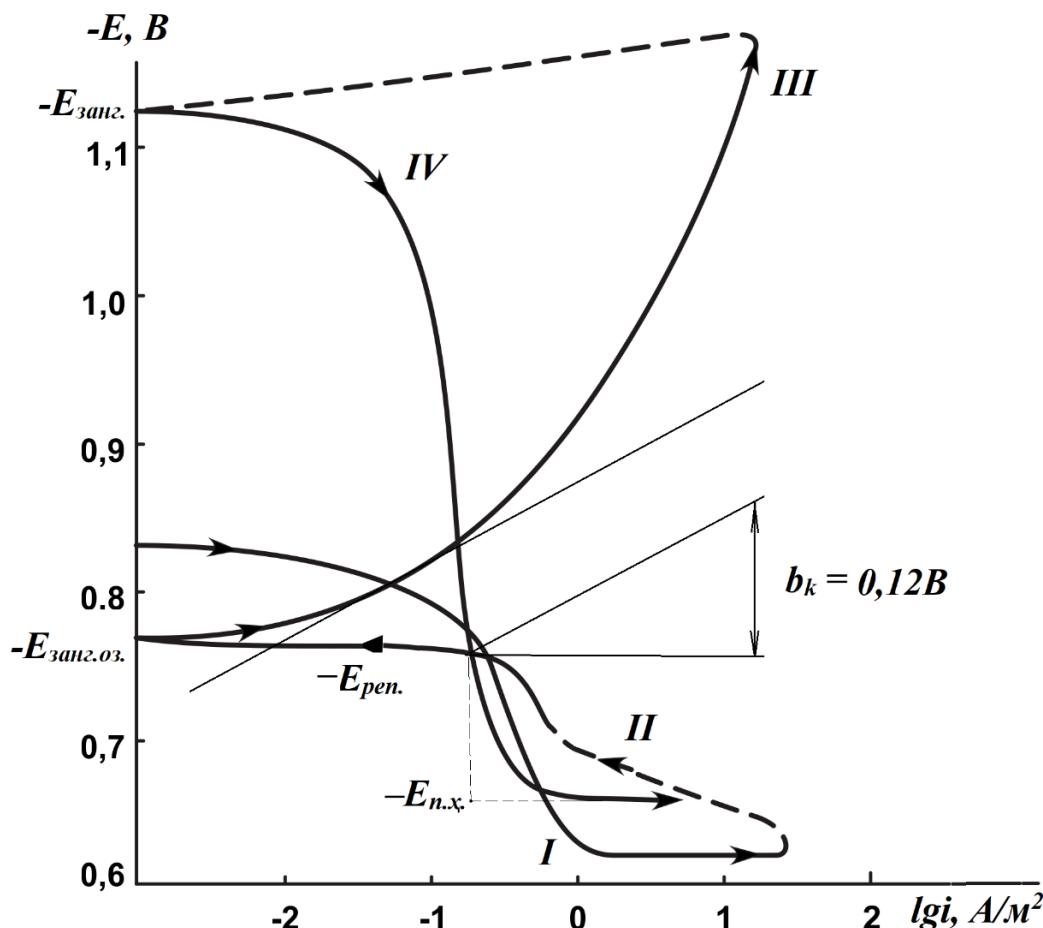


Рисунок 7 – Полная потенциодинамическая поляризационная кривая ($2 \text{ мВ}\cdot\text{с}^{-1}$) цинково-алюминиевый сплав Zn5Al с 0,01% по массе циркония, в среде электролита 3,0% NaCl

Графически величина $E_{\text{реп.}}$ определяется как потенциал, при котором происходит первое сокращение в направлении, противоположном анодной кривой, или как потенциал, при котором происходит пересечение прямого и противоположного направления анодной поляризационной кривой. Скорость коррозии определяли по выражению $K = i_{\text{кор.}}k$, где k — электрохимический эквивалент, его численное значение для цинка равно $1,22 \text{ г}\cdot\text{A}^{-1}\cdot\text{ч}^{-1}$. Измерение электрохимического потенциала составляло $\pm 5 \div \pm 10$ мВ, плотность тока коррозии составляла $(0,1 \div 0,5)\cdot 10^{-4} \text{ А}\cdot\text{м}^{-2}$.

Химический состав и результаты исследования анодного поведения сплавов цинка с алюминием Zn5Al и Zn55Al, легированных цирконием, представлены в таблицах 13, 14 и на рисунках 7-8. В первые минуты после погружения образца в раствор изменение потенциала резко пошло в положительную сторону (таблица 13), при этом по мере увеличения концентрации хлорид-ион в растворе электролита потенциал $E_{\text{св.кор.}}$ снижается, что свидетельствует об ухудшении коррозионной стойкости сплавов в среде электролита NaCl. Если сравнить потенциал цинково-алюминиевого сплава Zn5Al и Zn55Al, легированного цирконием, то можно отметить, что положительная величина потенциала относительно высока для цинково-алюминиевого сплава Zn5Al в среде 0,03% электролита NaCl. Относительно отрицательная величина этого потенциала относится к цинково-алюминиевому сплаву Zn55Al, в среде 3,0% электролита NaCl (таблица 13).

Табл. 13 – Зависимость потенциала свободной коррозии ($-E_{\text{св.кор.}}$, В) цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с цирконием с течением времени, в электролитной среде NaCl

Среда NaCl, % по массе	Количество циркония в сплавах, % по весу	Время удерживания, мин.							
		0,3	0,6	2	4	10	20	40	60
0,03	Zn5Al	1,087	1,078	1,073	1,064	1,058	1,055	1,052	1,050
	0,01	0,672	0,657	0,650	0,630	0,614	0,606	0,584	0,584
	0,05	0,667	0,648	0,640	0,624	0,609	0,600	0,582	0,582
	0,1	0,651	0,638	0,632	0,616	0,602	0,590	0,570	0,570
	0,5	0,640	0,627	0,620	0,608	0,584	0,576	0,546	0,546
	Zn55Al	0,990	0,988	0,985	0,979	0,975	0,974	0,972	0,970
	0,01	0,754	0,744	0,740	0,726	0,702	0,688	0,660	0,650
	0,05	0,712	0,678	0,666	0,647	0,632	0,618	0,584	0,560
	0,1	0,702	0,672	0,662	0,639	0,614	0,595	0,546	0,525
	0,5	0,692	0,668	0,660	0,636	0,610	0,590	0,544	0,520
3,0	Zn5Al	1,140	1,132	1,116	1,109	1,107	1,104	1,100	1,153
	0,01	0,867	0,857	0,834	0,812	0,797	0,774	0,744	0,892
	0,05	0,862	0,850	0,824	0,796	0,780	0,750	0,740	0,887
	0,1	0,840	0,838	0,816	0,782	0,767	0,744	0,724	0,872
	0,5	0,806	0,786	0,764	0,740	0,728	0,694	0,660	0,846
	Zn55Al	1,038	1,032	1,029	1,026	1,024	1,023	1,021	1,020
	0,01	1,185	1,170	1,165	1,138	1,090	1,076	1,040	1,030
	0,05	1,174	1,152	1,142	1,124	1,080	1,066	1,020	0,980
	0,1	1,147	1,126	1,114	1,090	1,067	1,045	1,004	0,960
	0,5	1,135	1,108	1,092	1,067	1,040	1,021	0,984	0,950

Независимо от химического состава для всех исследованных сплавов зарегистрирован сдвиг потенциала в положительную область, что сопровождается формированием защитной оксидной пленки, которое завершается через 35-45 мин после первоначального погружения образцов. в электролит и

зависит от химического состава сплавов. Так, через 1 час выдержки электрода в электролите, представляющем собой 0,03 % раствор хлорида натрия, потенциал свободной коррозии сплава Zn55Al составляет -0,880 В, для сплава с 0,5 % массы циркония -0,520 В. Свободный коррозионный потенциал цинково-алюминиевого сплава Zn55Al после 1 часа хранения в 3,0 % растворе хлорида натрия составляет -1,022 В, для сплава, легированного 0,5 % по массе циркония, равен -0,950 В (табл. 14).

Основные коррозионно-электрохимические рекомендации сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных цирконием (табл. 14), свидетельствуют о том, что добавка циркония в небольших количествах (0,01...0,5 % по массе) повышает потенциал свободной коррозии и питтинговой коррозии сплавов переходит в положительную область. В диапазоне 0,01...0,5 % по массе легирования цирконием первичных цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55A скорость коррозии сплавов в исследуемых средах электролита NaCl снижается до 15-20 %.

Табл. 14 – Коррозионно-электрохимические характеристики сплавов Zn5Al и Zn55Al с цирконием в среде электролита NaCl

среда NaCl, % по весу	Количество циркония в сплавах, % по весу	Электрохимические потенциалы, В (э.х.п.)				Скорость коррозии	
		- $E_{\text{св.кор.}}$	- $E_{\text{кор.}}$	- $E_{\text{п.х.}}$	- $E_{\text{реп.}}$	$i_{\text{кор.}}, 10^2,$ $\text{A} \cdot \text{м}^2$	$K \cdot 10^3,$ $\text{г} \cdot \text{м}^2 \cdot \text{ч}^{-1}$
0,03	Zn5Al	0,940	1,080	0,676	0,800	0,101	1,23
	0,01	0,565	1,005	0,485	0,540	0,022	0,26
	0,05	0,560	0,996	0,470	0,530	0,016	0,19
	0,1	0,540	0,980	0,465	0,520	0,012	0,14
	0,5	0,528	0,968	0,455	0,520	0,009	0,10
	Zn55Al	0,880	1,010	0,664	0,860	0,030	0,233
	0,01	0,570	0,980	0,470	0,530	0,024	0,187
	0,05	0,560	0,965	0,460	0,515	0,022	0,171
	0,1	0,525	0,950	0,450	0,500	0,020	0,156
	0,5	0,520	0,936	0,435	0,500	0,018	0,140
3,0	Zn5Al	1,064	1,180	0,700	0,900	0,110	1,34
	0,01	0,744	1,113	0,540	0,710	0,032	0,39
	0,05	0,740	1,110	0,530	0,705	0,027	0,33
	0,1	0,724	1,100	0,525	0,700	0,023	0,28
	0,5	0,660	1,060	0,520	0,690	0,018	0,22
	Zn55Al	1,022	1,044	0,810	0,924	0,038	0,296
	0,01	1,010	1,014	0,618	0,900	0,032	0,249
	0,05	0,980	1,000	0,605	0,890	0,029	0,226
	0,1	0,960	0,990	0,590	0,880	0,026	0,202
	0,5	0,950	0,976	0,570	0,880	0,025	0,195

На рис. 8 представлены анодные ветви потенциодинамических поляризационных кривых сплавов Zn5Al и Zn55Al с цирконием. Кривые 2–5, относящиеся к сплавам, легированных цирконием (0,01–0,5 % по массе),

характеризуются положительными величинами потенциалов коррозии и питтинга по сравнению с кривой 1 для исходных цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al. Это свидетельствует об относительно низкой скорости анодной коррозии металлизированных сплавов.

Добавки циркония изменяют состав исходного алюминиевого сплава Zn55Al, уменьшая размеры зерен фаз твердого раствора алюминия (α -Al) и алюминия в цинк (γ -Zn) (рис. 9). С увеличением количества циркония также наблюдается сфероидизация составляющих указанных фаз. Мельчайшие добавки циркония выполняют задачу изменения структуры композиционного материала и делают часть композиционной структуры первичных цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al сферической и мелкой (рис. 9 в, г, д, е), что приводит к улучшению в их коррозионной стойкости. Большие добавки циркония (0,5 % по массе) считаются нежелательными, так как они упрочняют композиционную структуру первичных сплавов Zn5Al и Zn55Al, в результате чего интерметаллические фазы неизвестного состава образуют игольчатую форму изолированных крупных кристаллов из расплава (рис. 9 ё, ж).

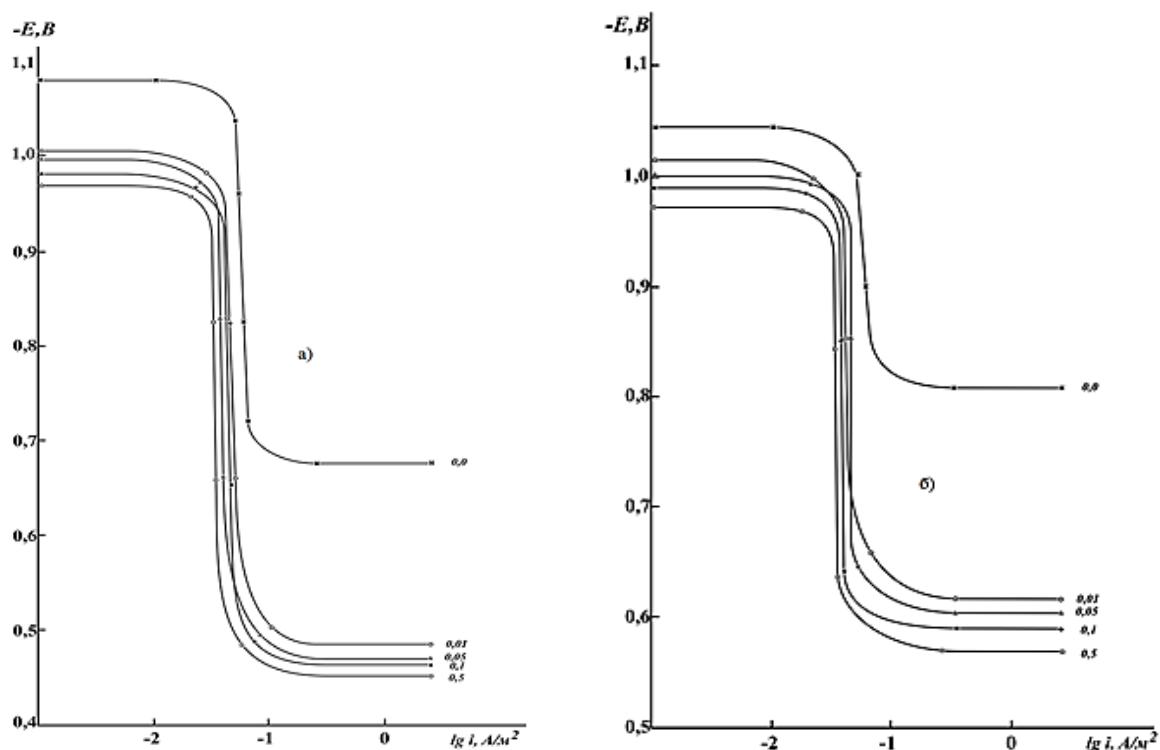


Рис. 8 – Потенциодинамические поляризационные ($2 \text{ мВ}\cdot\text{s}^{-1}$) кривые сплавов Zn5Al (а) и Zn55Al (б), содержащих цирконий: 0,01(2), 0,05(3), 0,1(4), 0,5(5) (%) по массе, в среде электролита 3,0% NaCl (б)

Таким же образом в потенциодинамическом режиме изучено анодное поведение цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных 0,01-0,5% по массе титана в 0,03 и 3,0% электролите NaCl потенциостатическим методом в режиме потенциодинамический. В табл. 15 представлена

сравнительная зависимость скорости коррозии сплавов Zn5Al и Zn55Al от количества титана и циркония в среде электролита NaCl.

Оказалось, что для первичных алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al скорость коррозии в среде электролита NaCl снижается при увеличении концентрации титана и циркония. Скорость электрохимической коррозии первичных сплавов и сплавов, обогащенных титаном и цирконием, возрастает с увеличением доли хлорид-ионов в растворе электролита NaCl (табл. 15).

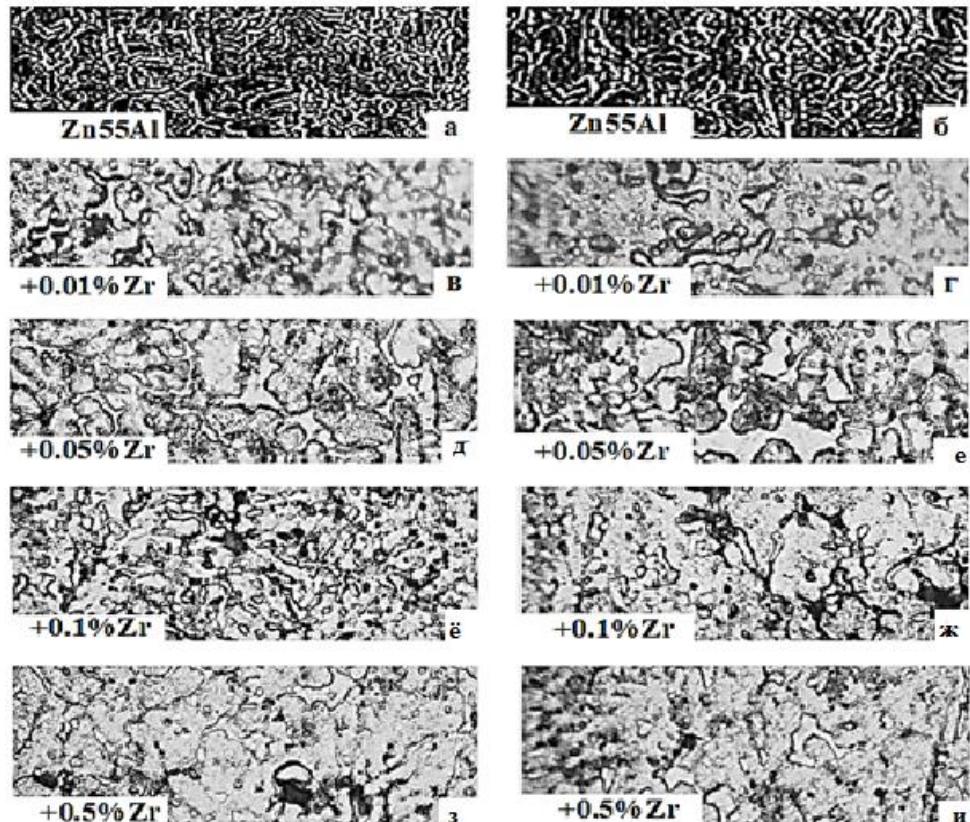


Рис. 9 – Структура сплавов Zn55Al-алюминий с цирконием при увеличении 50 раз (а, в, г, ё, з) и 100 раз (б, г, е ж, и). Количество циркония в сплаве (% по массе) показано на рисунках.

Табл. 15 – Сравнительная зависимость скорости коррозии (К·103 г/м²·ч)
цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al от количества титана и
циркония, в электролитной среде NaCl

Сплав и его лигирующий компонент	0,03% NaCl				3,0% NaCl					
	Количество добавок в сплаве, % по массе									
	–	0,01	0,05	0,1	0,5	–	0,01	0,05	0,1	0,5
Zn5Al	1,23	–	–	–	–	1,34	–	–	–	–
Ti		0,34	0,30	0,25	0,20		0,47	0,41	0,36	0,31
Zr		0,26	0,19	0,14	0,10		0,39	0,33	0,28	0,22
Zn55Al	0,233	–	–	–	–	0,296	–	–	–	–
Ti		0,218	0,202	0,187	0,171		0,265	0,257	0,249	0,241
Zr		0,187	0,171	0,156	0,140		0,249	0,226	0,202	0,195

ЗАКЛЮЧЕНИЯ

I. Основные результаты и выводы

1. В режиме «охлаждение» исследованы теплофизические свойства цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием. По значениям их удельной теплоёмкости рассчитаны термодинамические функции (энタルпия, энтропия и энергия Гиббса) цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al с добавками титана и циркония. При увеличении количества добавок (Ti, Zr) в составе исходных сплавов Zn5Al и Zn55Al, а также повышении температуры показано, что относительная теплоёмкость, термический коэффициент, энталпия и энтропия цинково-алюминиевых сплавов увеличиваются, а значение энергии Гиббса в этом случае уменьшается.

2. Показано, что при переходе от первичных сплавов Zn5Al и Zn55Al к сплавам с титаном величина теплового расширения увеличивается, затем при переходе от сплавов с титаном к сплавам с цирконием величина теплового расширения уменьшается. Величина энталпии и энтропии сплавов увеличивается при переходе от первичного сплава Zn5Al к сплавам с титаном и уменьшается при переходе от первичного сплава Zn5Al к сплавам с цирконием, при этом значение энергии Гиббса уменьшается. Для цинково-алюминиевого сплава Zn55Al с титаном и цирконием также характерны указанные закономерности. Сравнение значений теплоёмкости первичных сплавов показывает, что относительная теплоёмкость цинково-алюминиевого сплава Zn55Al выше, чем у сплава Zn5Al.

3. Термогравиметрическим методом исследована кинетика окисления цинково-алюминиевых сплавов систем Zn5Al + (Ti, Zr) и Zn55Al + (Ti, Zr) в твердом состоянии. Установлено, что окисление сплавов подчиняется гиперболическому закону. Реальная скорость окисления составляет порядка 10^{-4} $\text{кг}\cdot\text{м}^{-2}\cdot\text{с}^{-1}$. Установлено, что наименьшее значение скорости окисления и наибольшее значение активной энергии характерны для цинково-алюминиевого сплава Zn5Al с титаном и цирконием, а наибольшее значение скорости окисления для цинково-алюминиевого сплава Zn55A. с титаном и цирконием. Показано, что легирующие компоненты в пределах 0,01-0,5% по массе снижают окисление первичных цинково-алюминиевых сплавов.

4. Анодное поведение сплавов исследовали потенциостатическим методом в нейтральных средах (0,03; 3,0 % NaCl). Определено, что среди элементов цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al цирконий считается относительно эффективной добавкой, так как сплавы, обогащенные цирконием, характеризуются самыми низкими значениями скорости коррозии.

5. Показано, что с ростом концентрации хлорид-ион хлора в электролите коррозионный потенциал цинково-алюминиевых сплавов снижается, что сопровождается увеличением скорости коррозии сплавов в среде электролита NaCl.

6. Композиции в качестве анодно-защитных покрытий обрабатываемых сплавов защищены патентом Республики Таджикистан №TJ 1300 от 26.09.2022г

II. Рекомендации по практическому использованию результатов

Обработанные сплавы могут быть использованы в качестве анодного покрытия для защиты стальных изделий и конструкций, сталей различных составов и изделий, эксплуатируемых при воздействии коррозии в естественной среде - воздухе, морской воде, речной воде, озерной воде, стратифицированной воде, почве, а также в среде нейтральных и слабощелочных водных растворов. Как неконструкционный материал обработанные цинково-алюминиевые сплавы могут быть использованы для литья анодов-протекторов, для приготовления припоев в производстве подшипников и гальванических элементов, в качестве покрытия стальных листов. Также результаты диссертационной работы могут быть использованы для практической работы по передовым направлениям современного машиностроения в качестве учебного пособия на лекционных и лабораторных профильных курсах высших учебных заведений. (Акт о практическом применении результатов прилагается в диссертационной работе).

ОСНОВНОЕ СОДЕРЖАНИЕ ДИССЕРТАЦИИ ИЗЛОЖЕНО В НИЖЕСЛЕДУЮЩИХ ПУБЛИКАЦИЯХ:

Статьи, опубликованные в рекомендованных в журналах ВАК-при Президенте Республики Таджикистан:

- [1-А]. Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.**, Нарзуллоев З.Ф. Влияние добавок титана на потенциал коррозии сплава Zn5Al в среде электролита NaCl // Вестник Таджикского технического университета, №1(33). – Душанбе: Деваштич, 2016. -С. 24-27.
- [2-А]. Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.**, Сафаров С.Г. Влияние титана на удельную теплоемкость и изменение термодинамических функций сплава Zn55Al // Вестник Санкт-Петербургского государственного университета технологии и дизайна. Серия 1: Естественные и технические науки №1. – 2019. – С. 26-31.
- [3-А]. Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.**. Влияние циркония на удельную теплоемкость и изменений термодинамических функций цинкового сплава Zn55Al // Вестник Пермского национального исследовательского политехнического университета. Машиностроение, материаловедение. №4. Т. 22. -2020. - С.13-19.
- [4-А]. **Аминов Ф.М.** Оксидшавии ҳӯлаи рӯҳии Zn5Al бо сирконий дар ҳолати саҳт, дар муҳити газӣ // Паёми Донишгоҳи технологий Тоҷикистон, № 1 (48). – 2022. –С. 24–31.
- [5-А]. Ganiev I.N., Aliev J.N., **Aminov F.M.** Influence of zirconium on microstructure and mechanical properties of zinc-aluminum alloys Zn5Al and Zn55Al // Polytechnic Bulletin. Series: Engineering research. № 2(58). 2022. - P.65-70.

Изобретения по теме диссертации:

- [6-А]. Малый патент Республики Таджикистан, № TJ 1300. Цинково-алюминиевый сплав / Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.**, Нарзуллоев З.Ф., Абдулло М.А. / №2101618; заявл. 27.12.2021, печать. 26.09.2022, Бюл. 187, 2022. –6с.

Статьи опубликованные в материалах международных и республиканских конференций:

- [7-А]. **Аминов Ф.М.**, Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., Нарзуллоев З.Ф.. Анодное поведение сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированных цирконием, в среде электролита NaCl// Материалы республиканской научно-практической конференции «Проблемы материаловедения в машиностроении Республики Таджикистан». АН Республики Таджикистан, Институт химии им. В.И. Никитина. - 2016. - С.80-83.
- [8-А]. **Аминов Ф.М.**, Ганиев И.Н., Алиев Дж.Н., Нарзуллоев З.Ф.. Влияние добавок титана на потенциал коррозии сплава Zn55Al в среде электролита NaCl. XIII Нумановские чтения. Достижения химической науки за 25 лет Государственной независимости Республики Таджикистан, посвящённые 70-летию образования Института химии имени В.И. Никитина Академии наук Республики Таджикистан. Душанбе - 2016. –С. 114-116.
- [9-А]. Алиев Дж.Н., Ганиев И.Н., **Аминов Ф.М.**, Нарзуллоев З.Ф. Влияние добавок титана на стационарный потенциал сплавов Zn5Al и Zn55Al, в среде электролита NaCl // Материалы XX Международной научно-практической конференции. Белгород –2016. № 11, часть 2 –С. 6-9.
- [10-А]. Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.**. Влияние добавок титана и циркония на твердость сплавов Zn5Al и Zn55Al // Материалы Респ. научн. практич. конф. «Перспективы развития естественных наук» посвященной реализации «Программы развития естественных, математических и технических наук на 2010-2020 годы». Российско – Таджикский (Славянский) университет. - 2018. - С. 65-68.
- [11-А] Ганиев И.Н., Нарзуллоев З.Ф., **Аминов Ф.М.**, Алиев Ч.Н. Анодное поведение сплава Zn5Al, легированного титаном, в среде электролита NaCl // Материалы Международной научно-практической конференции «перспективы использования материалов устойчивых к коррозии в промышленности Республики Таджикистан», Институт химии им. В.И. Никитина. – 2018. - С.10-13.
- [12-А]. Одназода Х.О., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.**. Влияние циркония на изменение термодинамических функций сплава Zn55Al // Маҷмӯи маводҳои конференсияи байналмилалии илмӣ-амалии донишҷӯён, магистрон, унвонҷӯён ва олимони ҷавон “Муҳандис-2019”. Қисми I. ДТТ ба номи акад. М.Осими. -2019. -С. 69-73.
- [13-А]. Сайдзода Х.О., Алиев Дж.Н., **Аминов Ф.М.**. Влияние циркония на удельную теплоемкость и коэффициента теплоотдачи сплава Zn55Al // Маҷмӯи маводҳои конференсияи байналмилалии илмӣ-амалии донишҷӯён,

магистрон, унвончўён ва олимони чавон “Муҳандис-2019”. Қисми I. ДТТ ба номи акад. М.Осимӣ. -2019. -С. 73-77.

- [14-А]. Аминов Ф.М., Саидзода Р.Х., Алиев Дж.Н., Ганиев И.Н. Влияние титана на изменение термодинамических функций сплава Zn55Al // Материалы IV международной научной конференции «Вопросы физической и координационной химии», посвященной памяти докторов химических наук, профессоров Якубова Хамида Мухсиновича и Юсуфова Зухриддина Нуридиновича. ТНУ. – 2019. - С. 71-75.
- [15-А]. Аминов Ф.М., Одигазода Х.О., Алиев Дж.Н., Ганиев И.Н. Влияние титана на удельную теплоемкость и коэффициента теплоотдачи сплава Zn55Al // Материалы IV международной научной конференции «Вопросы физической и координационной химии», посвященной памяти докторов химических наук, профессоров Якубова Хамида Мухсиновича и Юсуфова Зухриддина Нуридиновича. ТНУ. – 2019. - С. 103-107.
- [16-А]. Аминов Ф.М., Алиев Дж.Н., Ганиев И.Н., Сафаров А.Г. Влияние титана на изменение термодинамических функций сплава Zn5Al // Материалы научно-практической республиканской конференции «Индустриализация – фактор развития экономики республики», Бустон – 2020. - С. 4-6.
- [17-А]. Аминов Ф.М., Алиев Дж.Н., Ганиев И.Н. Окисление кислородом газовой фазы цинкового сплава Zn5Al с титаном, в твердом состоянии // Материалы X-ой научно-практической конференции «Ломоносовские чтения». Част-I. Естественные науки, Филиал МГУ имени М.В. Ломоносова в г. Душанбе. – 2020. – С. 37-41.
- [18-А]. Дж.Н. Алиев, Ф.М. Аминов. Влияние титана на микроструктуру и механические свойства цинково-алюминиевого сплава Zn5Al // Материалы международной научно-практической конференции на тему: «Современные проблемы металлургической промышленности». ТТУ им. акад. М.С. Осими. – 2021. – С. 98-103.

АННОТАЦИЯ

к диссертации Амина Фируз Миррахимовича на тему «Влияние титана и циркония на свойства цинковых сплавов Zn5Al и Zn55Al», на соискание ученой степени кандидата технических наук по специальностям 05.16.09 – Материаловедение (в машиностроении) и 16.05.02 - Металлургия черных, цветных и редких металлов

Целью данной диссертации является разработка состава оптимальных цинково-алюминиевых сплавов Zn5Al и Zn55Al, легированного титаном и цирконием, которые могут быть рекомендованы в качестве анодного покрытия для защиты от коррозии различных металлоконструкций, а также стальных конструкций и сооружений.

В качестве объекта исследования использовали цинк марки Ц1 (ГОСТ 3640-94), алюминий марки А7 (ГОСТ 11069-2001) и их лигатуры с титаном (2,5 % Ti) и цирконием (2 % Zr).

На основе экспериментальных исследований были выплавлены математические модели тепловых зависимостей теплопроводности, коэффициента теплопроводности, термодинамических функций (энталпии, энтропии, энергии Гиббса) цинковых сплавов Zn5Al и Zn55Al с титаном и цирконием. Исследованы закономерности процесса высокотемпературного окисления тройных твердых сплавов Zn5Al+ (Ti, Zr) и Zn55Al+ (Ti, Zr) в атмосфере воздуха. Определено влияние титана и циркония на твердость и прочность сплавов Zn5Al и Zn55Al, также проведен микроструктурный анализ состава сплавов. Установлены закономерности изменения анодных характеристик сплавов Zn5Al и Zn55Al от содержания титана и циркония в электролитной среде NaCl.

Диссертация включает введение, 4 главы, выводы, список использованной литературы, состоящий из 138 наименования и приложений. Диссертация представлена на 187 компьютерных страницах, состоит из 63 таблиц и 57 рисунков.

Публикации: По результатам исследования опубликовано 18 научных работ, из них 5 в журналах, рекомендуемых ВАК при Президенте Республики Таджикистан, 12 публикаций в публикациях международных и республиканских конференциях, а также получен 1 малый патент Республики Таджикистан № TJ 1300 на «Цинково-алюминиевый сплав».

Ключевые слова: Цинково-алюминиевые сплавы Zn5Al и Zn55Al, титан, цирконий, коэффициент теплоотдачи, теплоемкость, термодинамические функции, термогравиметрический метод, кинетика окисления, истинная скорость окисления, энергия активации, твердость, прочность, потенциостатический метод, потенциалы свободной коррозии, питтингообразования, репассивации, скорость коррозии, микроструктура сплавов.

ШАРҲИ МУХТАСАР

ба рисолаи номзадии Аминов Фируз Миррахимович дар мавзӯи «Таъсири титан ва сирконий ба хосиятҳои ҳӯлаҳои рӯҳии Zn5Al ва Zn55Al», ки барои дарёфти дараҷаи илмии номзади илмҳои техниқӣ аз рӯи ихтисосҳои

05.16.09 – Масолеҳшиносӣ (дар мошинсозӣ) ва

05.16.02 – Металлургияи металҳои сиёҳ, ранга ва нодир

Мақсади ин рисолаи номзадӣ дар коркарди таркиби ҳӯлаҳои муносиби рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий чавҳаронидашуда мебошад, ки ҳамчун рӯйпӯши анодӣ барои ҳимоя аз зангзании конструксияҳои

металии таъиноташон гуногун, инчунин ишоот ва конструксияҳои пӯлодӣ тавсия дода мешавад.

Ҳамчун объекти тадқиқот рӯҳи тамғаи Ц1 (ГОСТ 3640-94), алюминийи тамғаи А7 (ГОСТ 11069 - 2001) ва ҷавҳарикунандаҳои онҳо бо титан (2,5% Ti) ва бо сирконий (2% Zr) истифода шудаанд.

Дар асоси тадқиқотҳои таҷрибавӣ амсилаҳои математикии вобастагиҳои ҳароратии гармиғунҷоиш, коэффициенти гармиҳӣ ва функцияҳои термодинамикии (энталпия, энтропия, энергияи Гиббс) хӯлаҳои рӯҳӣ-алюминийии Zn5Al ва Zn55Al бо титан ва сирконий ҷавҳаронидашуда дарёфт карда шуд. Қонуниятҳои раванди оксидшавии баландҳарорати хӯлаҳои саҳти сегонаи Zn5Al + (Ti, Zr) и Zn55Al + (Ti, Zr) дар муҳити ҳаво тадқиқ карда шудаанд. Таъсири титан ва сирконий ба саҳтӣ ва устувории хӯлаҳои рӯҳии Zn5Al ва Zn55Al муайян карда шуд ва таҳлили соҳти таркибии хӯлаҳо иҷро гардид. Қонуниятҳои тағйирёбии тавсияҳои анодии хӯлаҳои рӯҳии Zn5Al ва Zn55Al аз микдори титан ва сирконий дар муҳити электролити NaCl муқаррар карда шуд.

Рисолаи номзадӣ сарсухан, 4 боб, хулосаҳо, рӯйхати адабиётҳои истифодашудаи иборат аз 138 номгӯй ва замимаро фаро гирифтааст. Рисола дар 187 саҳифаи чопи компьютерӣ баён гардида аз 63 ҷадвал ва 57 расм иборат мебошад.

Интишор: Аз натиҷаҳои тадқиқот 18 кори илмӣ чоп гардидааст, ки аз онҳо 5-то дар маҷалаҳои тақризии КОА-и назди Президенти Ҷумҳурии Тоҷикистон, 12 интишор дар маводҳои конференсияҳои байналмилӣ ва ҷумҳурияйӣ, инчунин 1 нахустпатенти Ҷумҳурии Тоҷикистон № TJ 1300 ба «Ҳӯлаи рӯҳӣ-алюминий» дарёфт карда шудааст.

Калимаҳои өвжасӣ: Ҳӯлаи рӯҳӣ-алюминийи Zn5Al ва Zn55Al, титан, сирконий, коэффициенти гармиҳӣ, гармиғунҷоиш, функцияҳои термодинамикӣ, усули термогравиметрӣ, кинетикаи оксидшавӣ, суръати ҳақиқии оксидшавӣ, энергияи фаъоли эҳтимолӣ, саҳтӣ, мустакамӣ, усули потенсиостатикӣ, потенсиалҳои зангзании фаъол, питтингҳосилкунӣ, репласиватсия, суръати зангзаниӣ, соҳти таркибии хӯлаҳо.

ANNOTATION

to the dissertation of Aminov Firuz Mirrakhimovich on the topic "The influence of titanium and zirconium on the properties of zinc alloys Zn5Al and Zn55Al", for the degree of candidate of technical sciences in the specialties 05.16.09 - Materials Science (in mechanical engineering) and 16.05.02 - Ferrous, non-ferrous and rare metallurgy metals

The purpose of this dissertation is to develop the composition of optimal zinc-aluminum alloys Zn5Al and Zn55Al alloyed with titanium and zirconium, which can be recommended as an anode coating for corrosion protection of various metal structures, as well as steel structures and structures.

The object of the study zinc grade Ts1 (GOST 3640-94), aluminum grade A7 (GOST 11069-2001) and its ligaturis with titanium (2.5% Ti) and zirconium (2% Zr).

Based on experimental studies, mathematical models of thermal dependences of thermal conductivity, thermal conductivity, thermodynamic functions (enthalpy, entropy, Gibbs energy) of Zn5Al and Zn55Al zinc alloys with titanium and zirconium were melted. The regularities of the process of high-temperature oxidation of ternary hard alloys Zn5Al+ (Ti, Zr) and Zn55Al+ (Ti, Zr) in air were studied. The effect of titanium and zirconium on the hardness and strength of Zn5Al and Zn55Al alloys was determined, and a microstructural analysis of the composition of the alloys was also carried out. Regularities of changes in the anodic characteristics of Zn5Al and Zn55Al alloys depending on the content of titanium and zirconium in NaCl

of international and republican conferences, and 1 small patent of the electrolyte medium have been established.

The dissertation includes an introduction, 4 chapters, conclusions, a list of references, consisting of 138 titles and applications. The dissertation is presented on 187 computer pages, consists of 63 tables and 57 figures.

Publications: Based on the results of the study, 18 scientific papers were published, 5 of them in journals recommended by the Higher Attestation Commission under the President of the Republic of Tajikistan, 12 publications in publications Republic of Tajikistan No. TJ 1300 for "Zink-aluminum" alloy was received .

Key words: Zinc-aluminum alloys Zn5Al and Zn55Al, titanium, zirconium, heat transfer coefficient, heat capacity, thermodynamic functions, thermogravimetric method, oxidation kinetics, true oxidation rate, activation energy, hardness, strength, potentiostatic method, free corrosion potentials, pitting formation, repasivation , corrosion rate, microstructure of alloys.

Ба матбаа супорида шуд 12.01.2022.

Ба чопаш 23.01.2022 имзо шуд.

Қоғази оғсетй. Ҳуруфи арабй.

Гарнитура Nimes Nev Roman Nj

Теъдод 50

Матбааи ДТТ ба номи академик М.С.Осимй
734042, ш. Душанбе, хиёбони академик Раҷабовҳо 10

