УДК 669.017

### Д-р техн. наук Мазур В. І., канд. техн. наук Бірюкович Л. О.

Національний технічний університет України «КПІ ім. І. Сікорського»

## ВПЛИВ ВМІСТУ АЛЮМІНІЮ НА МІКРОСТРУКТУРУ І ФАЗОВИЙ СКЛАД СПЛАВІВ ТІ-SI-AI ЕВТЕКТИЧНОГО ТИПУ

**Мета роботи.** Вивчення мікроструктури, фазового складу та параметрів кристалічної решітки фазових складових композиційних сплавів системи Ti-Si-Al, які вміщують такі (наступні) фази:  $\alpha$ - Ti, Ti<sub>s</sub>Si<sub>3</sub>, TiAl та Ti<sub>4</sub>Al.

Методи дослідження. Растрова електронна мікроскопія, рентгенофазовий аналіз.

**Отримані результати.** В експериментальних сплавах зафіксовано утворення двох двофазних ( $\alpha$ -Ti + Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub> та Ti<sub>2,9</sub>Al<sub>2,1</sub> + Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub>) евтектик і однієї трифазної ( $\alpha$ -Ti +  $\gamma$  + Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub>). Визначено параметри кристалічних решіток і співвідношення часток фазових складових. Збільшення вмісту алюмінію в експериментальних сплавах призводить до зменшення об'єму елементарної комірки для  $\alpha$ -Ti та  $\alpha_2$ -Ti<sub>3</sub>Al в результаті зменшення параметрів кристалічної решітки, і до збільшення для силіциду Ti<sub>4</sub>Si<sub>4</sub>.

**Наукова новизна**. Вперше встановлена можливість утворення альтернативних двофазних евтектик  $\alpha$ -  $Ti + Ti_{5}(Si,Al)_{3}$  та  $Ti_{2,g}Al_{2,1} + Ti_{5}Si_{3}$ . Визначено вплив вмісту алюмінію на закономірність зміни параметрів кристалічних решіток фазових складових експериментальних сплавів. Зі збільшенням вмісту алюмінію в заевтектичних сплавах характерно збільшення долі первинного силіциду титану  $Ti_{5}(Si,Al)_{3}$  і появі інтерметалідів  $Ti_{3}Al$  та TiAl. Збільшення вмісту алюмінію призводить до значного зменшення параметрів a, b, с та об'єму кристалічної комірки фаз  $\alpha$ -  $Ti_{3}Al$  та  $\alpha$ - Ti і до збільшення цих параметрів фази  $Ti_{5}(Si, Al)_{3}$ .

Практична цінність. Визначено послідовність фазових реакцій у процесі структуроутворення сплавів. Виявлення евтектико-евтектоїдного процесу уможливлює керування подрібненням структурних складових з метою підвищення тріщиностійкості сплавів в перебігу проектування технології для заданого сплаву.

Ключові слова: евтектика, мікроструктура, система Ti-Si-Al, фазовий склад.

#### Вступ

Конструкційні сплави евтектичного типу на основі системи Ti-Si-Al принципово відрізняються від існуючих промислових титанових сплавів тим, що в них використовується додатковий механізм зміцнення титанової матриці внаслідок створення структури природного композиту, яка утворюється у результаті перебігу евтектичної кристалізації під час охолодження і рідкого сплаву [1–2].

При цьому легована титанова матриця пронизана волокнами або пластинами силіциду Ті<sub>5</sub>Si<sub>3</sub>, який характеризується високою міцністю за кімнатної та високих температур. Лабораторні, а також стендові моторні іспити форсованих дизельних двигунів, які було укомплектовано деталями ціліндро-поршневої групи, виготовленими зі сплаву TICAD, показали їх високу надійність у робочому циклі близькому до адіабатного з відключеним повітряним охолодженням циліндрів, в детонаційному режимі з використанням для робочої суміші повітря із домішками кварцового пилу [3], тобто в умовах одночасного знакозмінного механічного навантаження, високих робочих температур, агресивного середовища, абразивних домішок.

Сплави даної системи є достатньо перспективними для створення конструкційних матеріалів з вищим рівнем жароміцності та жаростійкості. Одним з можливих напрямків є розробка композицій, які б додатково включали в якості армуючих ще й фази Ti<sub>3</sub>Al та/або TiAl.

Зважаючи на те, що міцність, пластичність та інші службові характеристики є структурно-чутливими властивостями, важливо орієнтуватися, яку структуру отримають ливарні сплави із заданими концентраціями легуючих елементів. Однак, фазові діаграми таких складних систем будувалися з використанням компонентів високої чистоти. Інформація про вплив домішок, які мають у своєму складі компоненти, доступні на ринках України, є відсутня. Тому тема даної роботи, що присвячена вивченню впливу вмісту алюмінію промислової чистоти на мікроструктуру та параметри кристалічної решітки фазових складових в Ti-Si-Al сплавах є актуальною.

#### Постановка задачі

Вивчити мікроструктуру, фазовий склад та параметри кристалічної решітки фазових складових композиційних сплавів системи Ti-Si-Al, які вміщують такі фази: α-Ti, Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub>, TiAl та Ti<sub>3</sub>Al.

#### Огляд літератури

Цілеспрямований пошук конструкційних сплавів на базі системи Ti-Si-Al є можливим лише на підставі достовірної інформації про фазові рівноваги в очікуваному концентраційному інтервалі цих сплавів.

© Мазур В. І., Бірюкович Л. О., 2019 DOI 10.15588/1607-6885-2019-1-5 Перші структурні дослідження фазових рівноваг у титановому куті системи Ti-Si-Al було проведено в 1954 р. у температурному інтервалі до 1200 °C [5].

Але трикомпонентна діаграма, яка включала поверхні солідус і ліквідус, а також, рівноваги у твердому стані, була побудована лише в роботі [6]. Окрім того, в цій роботі було визначено кристалічну природу та розчинність легуючих елементів в основних проміжних фазах та твердих розчинах. Встановлено, що добавки алюмінію мало впливають на розчинність кремнію в α- Ті, але зменшують його розчинність у β- Ті [6].

На рис. 1*а* подано поверхні ліквідує та солідує титанового кута фазової діаграми Ti-Si-Al. В нижній частині діаграми нанесено лінію тальвегу трифазної рівноваги  $e_1$  евтектичного типу з локальним температурним максимумом в районі 30 ат. % та точки  $U_1$  і  $U_2$  чотирифазних рівноваг перитектичного типу. Пунктиром показано поверхню солідус. Видно, що в області малих концентрацій кремнію розміщується область β-Ti, ширина якої зменшується зі збільшенням вмісту алюмінію, так що за 50 ат. % Al утворюється область твердого розчину на базі  $\alpha$ -Ti.

На рис. 1б видно, що за при 42 ат. % Al змінюється характер первинної кристалізації: реакція  $L \leftrightarrow L + (\beta$ -Ti) змінюється на  $L \leftrightarrow L + Ti_5(Si, Al)_3$ . Тобто, це є границя між доевтектичними і заевтектичними сплавами.

Структура трифазної евтектики утворюється за реакцією L + Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub>  $\rightarrow \alpha + \gamma + Ti_5$ (Si, Al)<sub>3</sub>. Важливою особливістю заевтектичних сплавів є евтектоїдна реакція  $\alpha + Ti_5$ (Si, Al)<sub>3</sub>  $\rightarrow \alpha_2 + \gamma + Ti_5$ (Si, Al)<sub>3</sub> в інтервалі концентрації кремнію 33–42 ат. %.

#### Матеріали та методи дослідження

Об'єктом дослідження є структура та фазовий склад зразків сплавів системи Ti-Si-Al із різною кількістю легуючих компонентів та домішок (табл. 1).

Сплави Ti-Si-Al було виплавлено вся у вакуумній печі дуговою плавкою неплавким вольфрамовим електродом на водо-охолоджуваному мідному поді в атмосфері очищеного аргону.

| Таблиця | <b>1</b> – Хімічний | склад | експериментальних |
|---------|---------------------|-------|-------------------|
| сплавів |                     |       |                   |

| Сплав | Хімічний склад, мас. % |      |      |      |        |  |
|-------|------------------------|------|------|------|--------|--|
|       | Si                     | Al   | Fe   | Mn   | Ti     |  |
| 1     | 6,7                    | 4,0  | 0,18 | 0,07 | основа |  |
| 2     | 7,0                    | 9,7  | 0,21 | 0,06 | основа |  |
| 3     | 6,3                    | 14,6 | 0,17 | 0,08 | основа |  |
| 4     | 6,4                    | 17,6 | 0,22 | 0,11 | основа |  |

#### Експерименти

Дослідження мікроструктури та розподілу елементів між фазами сплаву проводили на растровому електронному мікроскопі РЭМ-106И фірми Selmi (Україна) з приставкою для енергодисперсійного рентгеноспектрального мікроаналізу ЭДАР. Фазовий склад сплавів виявляли за допомогою рентгенівського дифрактометра UltimaIV фірми Rigaku (Японія) з використанням фірмового програмного забезпечення PDXL.



**Рис. 1.** Фазові діаграма Ti-Si-Al: a – поверхні ліквідус і солідус. Умовні позначки багатофазних рівноваг:  $e_1: L \leftrightarrow (\beta - Ti) + Ti_5(Si, Al)_3; U_1: L + (\beta - Ti) \leftrightarrow (\alpha - Ti) + Ti_5(Si, Al)_3; U_2: L + (\alpha - Ti) \leftrightarrow Ti_5(Si, Al)_3 + \gamma [4]; \delta$  – переріз діаграми Ti-Si-Al площиною Si = 5 ат. %. Z = Ti\_5(Si, Al)\_3 [6]

#### Результати

На рисунку 2 зображено мікроструктура експериментальних сплавів. Вона є типовою для сплавів евтектичного типу і складається із первинного силіциду  $Ti_5(Si,Al)_3$  (рис. 1*a*-*в*), первинних кристалів γ-алюмініду γ-TiAl (рис. 1*г*) та двофазної (α-Ti + Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub>) і трифазної (α-Ti + Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub>+ γ-TiAl) евтектик – рис. 1.



**Рис. 2.** Мікроструктура експериментальних сплавів системи Ti-Si-Al6:

а – сплав 1; б – сплав 2; в – сплав 3; г – сплав 4

За даними рентгеноструктурного аналізу (таблиці з переліком міжплощинних відстаней для кожного сплаву надано у Додатках A1–A5) експериментальні сплави складаються з таких фаз:  $\alpha$ -Ti (сплав 1*a*, дифрактограма – додаток A1),  $\alpha$ -Ti<sub>2.9</sub>Al<sub>2.1</sub> (сплав 1*б*, дифрактограма – додаток A2), Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub>,  $\alpha_2$ -Ti<sub>3</sub>Al та  $\gamma$ -TiAl (табл. 2).

Кристалічна структура фаз  $\alpha$ - Ti<sub>3</sub>Al та  $\alpha$ - Ti<sub>2.9</sub>Al<sub>2.1</sub>: DO<sub>19</sub>, ГПУ упорядкована;  $\gamma$ - TiAl: L1<sub>0</sub> тетрагональна упорядкована;  $\alpha$ - Ti: гексагональна; Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub>: гексагональна.

Дані дифракційного аналізу кількісного співвідношення фаз наведені в табл. 3.

В сплавах 1а і 1б зафіксовано різне співвідношення між силіцидом Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub> і  $\alpha$ -Ti та  $\alpha$ -Ti<sub>29</sub>Al<sub>21</sub>Це спричиняє різний ступінь евтектичності обох сплавів. Для пояснення цього явища необхідні додаткові дослідження. Але зважаючи на те, що дифрактограми обох фаз дуже близькі (Додаток А5), що обумовлює дуже близькі величини відповідних параметрів обох кристалічних решіток – з однієї сторони, а також існування двох альтернативних версій діаграм фазових рівноваг в системі Ti-Al (рис. 3), на одній з яких б-фаза утворює дві відокремлені фазові області – з іншої, можна припустити, що причиною є амфотерна природа алюмінію, який в залежності від природи сусіднього атому може змінювати характер донорно-акцепторної парної взаємодії. В цьому випадку ефекти металургійної спадковості можуть відігрівати значну роль.

| Сплав | Фаза                                  | Просторова<br>група  | <i>a</i> , Å | b, Å   | <i>c</i> , Å | α    | β  | γ   | Об'єм<br><i>V</i> , Å <sup>3</sup> |
|-------|---------------------------------------|----------------------|--------------|--------|--------------|------|----|-----|------------------------------------|
| la    | α-Ti                                  | P6 <sub>3</sub> /mmc | 2,9296       | 2,9296 | 4,6737       | 90   | 90 | 120 | 34,737                             |
| 1б    | α-Ti <sub>2,9</sub> Al <sub>2,1</sub> | P6 <sub>3</sub> /mmc | 2,9288       | 2,9288 | 4,6734       | - 90 | 90 | 120 | 34,717                             |
| 2     | α-Ti                                  | P6 <sub>3</sub> /mmc | 2,9151       | 2,9151 | 4,5454       | - 90 | 90 | 120 | 33,44                              |
| 3     | α-Ti                                  | P6 <sub>3</sub> /mmc | 2,8968       | 2,8968 | 4,5676       | 90   | 90 | 120 | 33,194                             |
| 1a    | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub>       | P6 <sub>3</sub> /mcm | 7,4823       | 7,4823 | 5,1784       | 90   | 90 | 120 | 251,074                            |
| 1б    | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub>       | P6 <sub>3</sub> /mcm | 7,4835       | 7,4835 | 5,1793       | 90   | 90 | 120 | 251,203                            |
| 2     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub>       | P6 <sub>3</sub> /mcm | 7,5092       | 7,5092 | 5,1945       | 90   | 90 | 120 | 253,66                             |
| 3     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub>       | P6 <sub>3</sub> /mcm | 7,4950       | 7,4950 | 5,1956       | 90   | 90 | 120 | 252,83                             |
| 4     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub>       | P6 <sub>3</sub> /mcm | 7,5172       | 7,5172 | 5,1957       | 90   | 90 | 120 | 254,24                             |
| 2     | α <sub>2</sub> -Ti <sub>3</sub> Al    | P6 <sub>3</sub> /mmc | 5,8082       | 5,8082 | 4,6579       | 90   | 90 | 120 | 136,08                             |
| 3     | α <sub>2</sub> -Ti <sub>3</sub> Al    | P6 <sub>3</sub> /mmc | 5,7774       | 5,7774 | 4,6294       | 90   | 90 | 120 | 133,82                             |
| 4     | α <sub>2</sub> -Ti <sub>3</sub> Al    | P6 <sub>3</sub> /mmc | 5,7491       | 5,7491 | 4,6166       | 90   | 90 | 120 | 132,145                            |
| 4     | γ-TiAl                                | P4/mmm               | 2,8575       | 2,8575 | 4,0973       | 90   | 90 | 90  | 33,456                             |

Таблиця 2 – Параметри кристалічної структури фазових складових

Таблиця 3 - Співвідношення фазових складових (мас. %) експериментальних сплавів

| Сплав № →                                     | 1 <i>a</i> | 16   | 2     | 3     | 4     |
|---|------------|------|-------|-------|-------|
| Фаза↓   |            |      |       |       |       |
| α-Ti  | 82,8       | -    | 6,27  | 1,06  | -     |
| $\alpha$ -Ti <sub>2.9</sub> Al <sub>2.1</sub> | -          | 70,2 | -     | -     | -     |
| Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub>               | 17,2       | 29,8 | 21,45 | 58,11 | 33,41 |
| α <sub>2</sub> -Ti <sub>3</sub> Al            | -          | -    | 72,28 | 40,83 | 47,11 |
| γ-TiAl  | -          | _    | -     | -     | 19,48 |



Рис. 3. Альтернативні версії фазової діаграми Ti-Al [7]: a – з однією областю α- фази; б – з двома областями α- фази

Згідно з фазовими діаграмами (рис. 1) і експериментальними даними утворення сплавів евтектичного типу відбувається у 4 етапи.

1. Зародження і ріст в рідині первинних кристалів Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub> та зміна концентрації рідкої фази в сторону евтектичної лінії.

2. Кристалізація двофазної евтектики L  $\rightarrow$  L + Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub> +  $\alpha$ -Ti.

3. Кристалізація трифазної евтектики L + Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub> +  $\alpha$ -Ti  $\rightarrow$  Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub> +  $\alpha$ -Ti +  $\gamma$ -TiAl.

4. Евтектоїдне перетворення за температур нижче 1120 °C Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub> +  $\alpha$ -Ti +  $\gamma$ -TiAl  $\rightarrow$  Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub> + + $\alpha_2$ -Ti<sub>3</sub>Al +  $\gamma$ -TiAl для сплавів з c<sub>Al</sub> < 42 %, а в сплавах з більшою концентрацією алюмінію відбувається перетворення за схемою Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub> +  $\alpha$ -Ti +  $\gamma$ -TiAl  $\rightarrow$   $\rightarrow$  Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub> +  $\gamma$ -TiAl. В сплавах з концентрацією 44 % > c<sub>Al</sub> > 42 % можлива реакція Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub> +  $\gamma$ -TiAl  $\rightarrow$   $\rightarrow$  Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub> +  $\alpha_2$ -Ti<sub>3</sub>Al +  $\gamma$ -TiAl не евтектоїдного типу, а в результаті різкого зменшення розчинності Al в  $\gamma$ -TiAl фазі, а можливо і в Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub> за температур нижче 1100 °C.

На основі мікроаналізу сплаву №4 та роботи [6] на рис. 1*а* вузлова точка U<sub>2</sub> відповідає чотирифазній рівновазі не перитектичного, а евтектичного типу: L  $\leftrightarrow$  Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub> +  $\alpha$ -Ti +  $\gamma$ -TiAl. Помилка можливо викликана тим, що автору розрахункової роботи [4] було невідомо про існування локального температурного максимуму на тальвегу трифазної рівноваги L  $\leftrightarrow$  Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub> + + $\gamma$ -TiAl для 60 ат. % Ti. Тому напрям стрілки на лінії тальвегу справа від U<sub>2</sub> потрібно змінити на зворотний. Легування титан-кремнієвих сплавів алюмінієм у кількості більшій за 5 мас. % призводить до зміщення точки трифазної евтектичної рівноваги в область нижчого вмісту кремнію. Це стимулює збільшення частки первинних кристалів силіциду Ті<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub>, які зберігаються до повного охолодження сплаву. З точки зору досягнення високих рівнів службових властивостей присутність великих кристалів цієї фази є не бажаним внаслідок великої твердості та крихкості цієї фази. Оскільки ці кристали з'являються у сплаві у першу чергу з розплаву зменшення їх розмірів можливе лише за рахунок зменшення концентрації кремнію у сплаві.

Як випливає із аналізу мікроструктур (рис. 1) в усіх сплавах зберігається тонко диференційована структура, характерна для евтектичних сплавів. Це означає, що в низькотемпературних твердофазних перетвореннях беруть участь  $\alpha$  та  $\gamma$ - фази саме евтектичного генезису. Це явище позитивне, тому що лінійний розмір дендритних відгалужень низькотемпературної  $\alpha_2$ - фази на декілька порядків може бути менше, ніж, наприклад, у структурі добре відомих  $\alpha_2$ + $\gamma$  сплавах типу дуплексних  $\gamma$ - алюмінідів.

Окремий інтерес викликають особливості мікроструктури трифазного евтектоїду  $Ti_5(Si, Al)_3 + \alpha_2 - Ti_3Al + \gamma$ -TiAl (рис. 16–г). Оскільки між високотемпературною і низькотемпературними фазами евтектоїдного генезису існують певні кристалографічні співвідношення – з одного боку, і, оскільки в межах евтектичної колонії евтектичні фази представляють безперервні гілки дендриту даної фази [8] – з іншого, то можна пояснити

ефект суміщення структурних картин первинної евтектичної і вторинної евтектоїдної структури, як це видно на рис. 1*б*-*г*.

По суті, тут реалізована ідея додаткового зміцнення за рахунок евтектоїдного перетворення, яке разом з евтектичним утворило цікавий продукт зі складною мікроструктурою – «композит в композиті». Оскільки закономірності обох типів перетворень добре відомі, то це дає основу успішного проектування конкретних технологій, які забезпечать необхідну тонку диференціацію кристалів фазових складових і тим самим покращать службові властивості, перш за все тріщиностійкість.

#### Висновки

 В сплаві № 1 зафіксовано можливість утворення однієї з двох ізоморфних фаз: α-Ті та α-Ті<sub>29</sub>Al<sub>21</sub> з близькими параметрами кристалічних решіток. Проте масова частка цих фаз в двофазній евтектиці з силіцидом Ti<sub>s</sub>(Si, Al)<sub>3</sub> сугтєво розрізняється.

2. В експериментальних сплавах зафіксовано утворення двох двофазних  $\alpha$ -Ti + Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub> та Ti<sub>2,9</sub>Al<sub>2,1</sub> + + Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub> евтектик і однієї трифазної  $\alpha$ -Ti +  $\gamma$  + Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub>.

3. Зі збільшенням вмісту алюмінію в експериментальних сплавах параметри кристалічної решітки  $\alpha$ -Ті та  $\alpha_2$ -Ті<sub>3</sub>Al і об'єм елементарної комірки зменшуються, в той час, як в силіциді Ті<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub> ці величини збільшуються.

4. Евтектоїдне перетворення ( $\alpha$ -Ti) +  $\gamma$  +Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub>  $\rightarrow \alpha_2$  +  $\gamma$  + Ti<sub>5</sub>(Si, Al)<sub>3</sub> додатково подрібнює диференційованість фазових складових, що може бути використано у розробці технології функціональних сплавів з метою покращення їх службових властивостей.

#### Додатки

Додаток А1. Міжплощинні відстані фазових складових сплава № 1а

| No. | 2-theta(deg) | d(ang.)    | Height(cps)                           | Phasename   |
|-----|--------------|------------|---------------------------------------|---|
| 1   | 27.535       | 3.23671    | 17.9022                               | $Ti_5Si_3(2,0,0)$   |
| 2   | 29.4573      | 3.02972    | 17.7059                               | $Ti_5Si_3(1,1,1)$   |
| 3   | 34.6955      | 2.58335    | 8.31662                               | $Ti_5Si_3(0,0,2)$   |
| 4   | 35.415(15)   | 2.5325(10) | 42(5)                                 | α-Τi (1,0,0)  |
| 5   | 36.712(15)   | 2.4459(10) | 78(6)                                 | $Ti_5Si_3(2,1,0)$   |
| 6   | 37.4348      | 2.40037    | 14.5574                               | $Ti_5Si_3(1,0,2)$   |
| 7   | 38.60(3)     | 2.3304(19) | 54(5)                                 | α-Ti (0,0,2)  |
| 8   | 40.523(9)    | 2.2243(5)  | 189(10)                               | $\alpha$ -Ti (1,0,1), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (2,1,1) |
| 9   | 41.782(19)   | 2.1601(9)  | 44(5)                                 | $Ti_5Si_3(3,0,0)$   |
| 10  | 42.44(3)     | 2.1279(12) | 32(4)                                 | $Ti_5Si_3(1,1,2)$   |
| 11  | 51.8301      | 1.7625     | 9.17998                               | $Ti_5Si_3(2,2,1)$   |
| 12  | 53.33(2)     | 1.7165(7)  | 37(4)                                 | $Ti_5Si_3(1,0,2)$   |
| 13  | 53.9664      | 1.69767    | 11.042                                | $Ti_5Si_3(3,1,1)$   |
| 14  | 56.7537      | 1.62073    | 8.38456                               | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,0,0)                       |
| 15  | 61.06(6)     | 1.5162(13) | 11(2)                                 | $Ti_5Si_3(2,2,2)$   |
| 16  | 62.8089      | 1.47825    | 11.4417                               | $Ti_5Si_3(3,1,2)$   |
| 17  | 63.50(3)     | 1.4638(5)  | 37(4)                                 | α-Τi (1,1,0)  |
| 18  | 65.15(8)     | 1.4306(16) | 9(2)                                  | $Ti_5Si_3(3,2,1)$   |
| 19  | 66.03(6)     | 1.4137(12) | 15(3)                                 | $Ti_5Si_3(4,1,0)$   |
| 20  | 68.1913      | 1.37409    | 11.2648                               | $Ti_5Si_3(4,0,2)$   |
| 21  | 71.05(5)     | 1.3256(7)  | 23(3)                                 | α-Τi (1,0,3)  |
| 22  | 72.9009      | 1.29649    | 7.66535                               | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (5,0,0)                       |
| 23  | 74.727       | 1.26927    | 8.73438                               | α-Ti (2,0,0), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (2,2,3)         |
| 24  | 76.80(2)     | 1.2400(3)  | 29(4)                                 | α-Ti (1,1,2), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,1,2)         |
| 25  | 77.85(3)     | 1.2260(4)  | 29(4)                                 | α-Ti (2,0,1), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,2,0)         |
| 26  | 80.4939      | 1.19223    | 8.39067                               | $Ti_5Si_3(4,2,1)$   |
| 27  | 82.8(2)      | 1.165(2)   | 4.2(14)                               | α-Ti (0,0,4), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (5,1,0)         |
| 28  | 84.4826      | 1.14582    | 6.77775                               | $Ti_5Si_3(2,1,4)$   |
| 29  | 85.2515      | 1.13744    | 6.10735                               | $Ti_5Si_3(5,1,1)$   |
| 30  | 86.3568      | 1.12569    | 6.68962                               | $Ti_5Si_3(3,2,3)$   |
| 31  | 87.58(8)     | 1.1131(8)  | 3.1(12)                               | α-Ti (2,0,2), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (3,0,4)         |
| 32  | 93.1329      | 1.06074    | 10.224                                | $\alpha$ -Ti (1,0,4), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (5,1,2) |
| 33  | 95.728       | 1.03874    | 10.7565                               | $Ti_5Si_3(5,2,0)$   |
| 34  | 98.1789      | 1.01925    | 10.7846                               | $Ti_5Si_3(5,2,1)$   |
| 35  | 99.14        | 1.01193    | 8.0862                                | $Ti_5Si_3(3,3,3)$   |
| 36  | 102.183      | 0.989889   | 8.47569                               | $Ti_5Si_3(6,1,0)$   |
| 37  | 103.369      | 0.981739   | 13.0675                               | α-Τi (2,0,3)  |
| 38  | 107.459      | 0.95541    | 7.28618                               | $Ti_5Si_3(4,1,4)$   |
| 39  | 110.24(14)   | 0.9390(8)  | 9(2)                                  | $\alpha$ -Ti (2,1,1), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,4,0) |
| 40  | 114.93(17)   | 0.9136(9)  | 7.1(19)                               | $\alpha$ -Ti (1,1,4), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (5,0,4) |
| ·   | 5 Z          |            | 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 |   |

| No | 2-theta(deg) | d(ang)     | Height(cns) | Phasename  |
|----|--------------|------------|-------------|--|
| 1  | 27 535       | 3 23671    | 17 9022     | Ti <sub>z</sub> Si <sub>2</sub> (2.0.0)                      |
| 2  | 29.4573      | 3 02972    | 17 7059     | $T_{i}S_{i}(1,1,1)$  |
| 3  | 34.6955      | 2.58335    | 8.31662     | $T_{i_5}S_{i_3}(0,0,2)$                                      |
| 4  | 35,415(15)   | 2.5325(10) | 42(5)       | $\alpha$ -Al2 1 Ti2 9(1 0 0)                                 |
| 5  | 36,712(15)   | 2,4459(10) | 78(6)       | $Ti_{s}Si_{2}(2,1,0)$  |
| 6  | 37.4348      | 2.40037    | 14.5574     | $Ti_5Si_3(1,0,2)$  |
| 7  | 38.60(3)     | 2.3304(19) | 54(5)       | α-Al2.1 Ti2.9(0.0.2)   |
| 8  | 40.523(9)    | 2.2243(5)  | 189(10)     | $Ti_5Si_3(2,1,1),\alpha$ -Al2.1 Ti2.9(1,0,1)                 |
| 9  | 41.782(19)   | 2.1601(9)  | 44(5)       | $Ti_5Si_3(3,0,0)$  |
| 10 | 42.44(3)     | 2.1279(12) | 32(4)       | $Ti_5Si_3(1,1,2)$  |
| 11 | 51.8301      | 1.7625     | 9.17998     | $Ti_5Si_3(2,2,1)$  |
| 12 | 53.33(2)     | 1.7165(7)  | 37(4)       | α-Al2.1 Ti2.9(1,0,2)   |
| 13 | 53.9664      | 1.69767    | 11.042      | $Ti_5Si_3(3,1,1)$  |
| 14 | 56.7537      | 1.62073    | 8.38456     | Ti5Si3 (4,0,0)   |
| 15 | 61.06(6)     | 1.5162(13) | 11(2)       | $Ti_5Si_3(2,2,2)$  |
| 16 | 62.8089      | 1.47825    | 11.4417     | $Ti_5Si_3(3,1,2)$  |
| 17 | 63.50(3)     | 1.4638(5)  | 37(4)       | α-Al2.1 Ti2.9(1,1,0)   |
| 18 | 65.15(8)     | 1.4306(16) | 9(2)        | $Ti_5Si_3(3,2,1)$  |
| 19 | 66.03(6)     | 1.4137(12) | 15(3)       | $Ti_5Si_3(4,1,0)$  |
| 20 | 68.1913      | 1.37409    | 11.2648     | $Ti_5Si_3(4,0,2)$  |
| 21 | 71.05(5)     | 1.3256(7)  | 23(3)       | α-Al2.1 Ti2.9(1,0,3)   |
| 22 | 72.9009      | 1.29649    | 7.66535     | $Ti_5Si_3(5,0,0)$  |
| 23 | 74.727       | 1.26927    | 8.73438     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (2,2,3),α-Al2.1 Ti2.9(2,0,0) |
| 24 | 76.80(2)     | 1.2400(3)  | 29(4)       | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,1,2),α-Al2.1 Ti2.9(1,1,2) |
| 25 | 77.85(3)     | 1.2260(4)  | 29(4)       | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,2,0),α-Al2.1 Ti2.9(2,0,1) |
| 26 | 80.4939      | 1.19223    | 8.39067     | $Ti_5Si_3(4,2,1)$  |
| 27 | 82.8(2)      | 1.165(2)   | 4.2(14)     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (5,1,0),α-Al2.1 Ti2.9(0,0,4) |
| 28 | 84.4826      | 1.14582    | 6.77775     | $Ti_5Si_3(2,1,4)$  |
| 29 | 85.2515      | 1.13744    | 6.10735     | $Ti_5Si_3(5,1,1)$  |
| 30 | 86.3568      | 1.12569    | 6.68962     | $Ti_5Si_3(3,2,3)$  |
| 31 | 87.58(8)     | 1.1131(8)  | 3.1(12)     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (3,0,4),α-Al2.1 Ti2.9(2,0,2) |
| 32 | 93.1329      | 1.06074    | 10.224      | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (5,1,2),α-Al2.1 Ti2.9(1,0,4) |
| 33 | 95.728       | 1.03874    | 10.7565     | $Ti_5Si_3(5,2,0)$  |
| 34 | 98.1789      | 1.01925    | 10.7846     | $Ti_5Si_3(5,2,1)$  |
| 35 | 99.14        | 1.01193    | 8.0862      | $Ti_5Si_3(3,3,3)$  |
| 36 | 102.183      | 0.989889   | 8.47569     | $Ti_5Si_3(6,1,0)$  |
| 37 | 103.369      | 0.981739   | 13.0675     | α-Al2.1 Ti2.9(2,0,3)   |
| 38 | 107.459      | 0.95541    | 7.28618     | $Ti_5Si_3(4,1,4)$  |
| 39 | 110.24(14)   | 0.9390(8)  | 9(2)        | $Ti_5Si_3$ (4,4,0), $\alpha$ -Al2.1 Ti2.9(2,1,1)             |
| 40 | 114.93(17)   | 0.9136(9)  | 7.1(19)     | $Ti_5Si_3$ (5,0,4), $\alpha$ -Al2.1 Ti2.9(1,1,4)             |

Додаток А2. Міжплощинні відстані фазових складових сплава №1 $\delta$ 

Додаток АЗ. Міжплощинні відстані фазових складових сплава № 2

| No | 2-theta(deg) | d(ang)               | Height(cns) | Phasename   |
|----|--------------|----------------------|-------------|---|
| 1  | 26 18(4)     | 3401(5)              | 8(2)        | $Ti_{2}A1(101)$   |
| 2  | 27.49(6)     | 3.101(3)<br>3.242(7) | 9(2)        | $T_{i,S_{i}}(1,0,1)$  |
| 3  | 29.4614      | 3.02931              | 12 0753     | $T_{1}S_{1}S_{1}(2,0,0)$  |
| 4  | 31.0158      | 2 88095              | 7 10996     | $T_{1}A_{1}(1,1,0)$   |
| 5  | 34 5617      | 2 59305              | 15 5049     | $Ti_{s}Si_{1}(0,0,2)$   |
| 6  | 35.87(2)     | 2.5015(14)           | 58(5)       | $T_{1_2}A_1(2,0,0) \alpha$ -Ti(1,0,0)                               |
| 7  | 36,694(6)    | 2.4471(4)            | 25(4)       | $Ti_{s}Si_{2}(2,1,0)$   |
| a  | 37.31(4)     | 2.408(3)             | 14(3)       | $Ti_5Si_3(1,0,2)$   |
| 9  | 38.81(2)     | 2.3184(13)           | 78(6)       | $Ti_{3}Al(0,0,2)$   |
| 10 | 39.565       | 2.27591              | 9.59745     | Ti (0,0,2)  |
| 11 | 40.880(10)   | 2.2057(5)            | 278(12)     | $Ti_3Al(2,0,1), Ti_5Si_3(2,1,1), \alpha - Ti(1,0,1)$                |
| 12 | 41.77(4)     | 2.161(2)             | 15(3)       | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (3,0,0)                             |
| 13 | 42.37(2)     | 2.1315(11)           | 33(4)       | $Ti_5Si_3(1,1,2)$   |
| 14 | 53.83(3)     | 1.7016(10)           | 29(4)       | Ti3Al (2,0,2), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (3,1,1)              |
| 15 | 60.92(7)     | 1.5196(17)           | 8(2)        | $Ti_5Si_3(2,2,2)$   |
| 16 | 64.24(2)     | 1.4487(4)            | 21(3)       | $Ti_3Al(2,2,0),\alpha$ - $Ti(1,1,0)$                                |
| 17 | 65.97(9)     | 1.4148(18)           | 9(2)        | $Ti_5Si_3(4,1,0)$   |
| 18 | 68.14(3)     | 1.3751(5)            | 12(2)       | $Ti_5Si_3(4,0,2)$   |
| 19 | 71.56(4)     | 1.3175(6)            | 29(4)       | Ti <sub>3</sub> Al (2,0,3)  |
| 20 | 72.7377      | 1.299                | 8.65014     | $Ti_5Si_3(0,0,4),\alpha$ - $Ti(1,0,3)$                              |
| 21 | 75.7494      | 1.25466              | 8.23412     | $Ti_3Al(4,0,0), Ti_5Si_3(3,3,0)$                                    |
| 22 | 77.51(5)     | 1.2305(6)            | 29(4)       | $Ti_3Al(2,2,2), Ti_5Si_3(1,1,4), \alpha - Ti(1,1,2)$                |
| 23 | 78.84(8)     | 1.2131(10)           | 13(3)       | $Ti_3Al(4,0,1), Ti_5Si_3(3,3,1), \alpha - Ti(2,0,1)$                |
| 24 | 83.0(2)      | 1.163(2)             | 5.3(16)     | $Ti_3Al(0,0,4), Ti_5Si_3(5,1,0)$                                    |
| 25 | 84.4929      | 1.1457               | 10.5866     | $Ti_5Si_3 2, 1, 4)$   |
| 26 | 87.6503      | 1.11238              | 10.9499     | $Ti_5Si_3(3,0,4)$   |
| 27 | 88.3789      | 1.10509              | 10.7204     | $Ti_3Al(4,0,2),\alpha$ - $Ti(2,0,2)$                                |
| 28 | 93.7222      | 1.05562              | 8.98547     | $Ti_3Al(2,0,4), Ti_5Si_3(3,1,4)$                                    |
| 29 | 104.13(18)   | 0.9766(12)           | 4.7(15)     | $Ti_3Al(4,0,3), Ti_5Si_3(3,2,4)$                                    |
| 30 | 105.89(2)    | 0.96518              | 8(2)        | $Ti_3Al(3,3,0), Ti_5Si_3(5,1,3)$                                    |
| 31 | 107.323      | 0.95624              | 8.79058     | $Ti_3Al(3,0,4), Ti_5Si_3(4,1,4), \alpha - Ti(2,1,0)$                |
| 32 | 111.841      | 0.93                 | 18.628      | Ti <sub>3</sub> Al (4,2,1), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (5,3,0) |
| 33 | 116.03(12)   | 0.9082(6)            | 8(2)        | $Ti_3Al(2,2,4), Ti_5Si_3(2,2,5)$                                    |

| No. | 2-theta(deg) | d(ang.)    | Height(cps) | Phasename   |
|-----|--------------|------------|-------------|---|
| 1   | 21.8902      | 4.05692    | 13.9396     | TiAl (0,0,1)  |
| 2   | 26.39(11)    | 3.374(14)  | 6.2(18)     | $Ti_{3}Al(1,0,1)$   |
| 3   | 27.3654      | 3.25639    | 12.5385     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (2,0,0)   |
| 4   | 29.41(3)     | 3.034(3)   | 19(3)       | $Ti_5Si_3(1,1,1)$   |
| 5   | 31.3793      | 2.84839    | 6.23503     | TiAl (1,0,0), Ti <sub>3</sub> Al (1,1,0)  |
| 6   | 36.142(5)    | 2.4832(4)  | 41(5)       | Ti <sub>3</sub> Al (2,0,0)  |
| 7   | 36.62(3)     | 2.452(2)   | 18(3)       | $Ti_5Si_3(2,1,0)$   |
| 8   | 37.372(10)   | 2.4043(6)  | 34(4)       | $Ti_5Si_3(1,0,2)$   |
| 9   | 38.69(4)     | 2.325(2)   | 30(4)       | TiAl(1,0,1)   |
| 10  | 39.08(2)     | 2.3030(12) | 33(4)       | Ti <sub>3</sub> Al (0,0,2)  |
| 11  | 40.668(14)   | 2.2167(7)  | 91(7)       | $Ti_5Si_3(2,1,1)$   |
| 12  | 41.207(13)   | 2.1889(7)  | 186(10)     | Ti3Al (2,0,1)   |
| 13  | 42.327(11)   | 2.1336(5)  | 93(7)       | $Ti_5Si_3(1,1,2)$   |
| 14  | 44.69(15)    | 2.026(6)   | 3.9(14)     | $Ti_5Si_3$ (2,0,2), $TiAl$ (0,0,2)  |
| 15  | 50.6346      | 1.80127    | 10.9289     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (3,1,0),TiAl (1,1,1), Ti <sub>3</sub> Al (1,1,2)  |
| 16  | 51.8079      | 1.76321    | 7.41396     | $Ti_5Si_3(2,2,1)$   |
| 17  | 54.22(4)     | 1.6903(11) | 26(4)       | Ti <sub>3</sub> Al (2,0,2)  |
| 18  | 55.3793      | 1.65765    | 3.94549     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (3,0,2), TiAl(1,0,2), Ti <sub>3</sub> Al (3,0,0)  |
| 19  | 60.996(9)    | 1.5178(2)  | 20(3)       | $Ti_5Si_3(2,2,2)$   |
| 20  | 64.9091      | 1.4354     | 10.3722     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (3,2,1),TiAl(1,1,2),Ti <sub>3</sub> Al (2,2,0)    |
| 21  | 65.86(10)    | 1.417(2)   | 8(2)        | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,1,0),TiAl(2,0,0)                               |
| 22  | 72.105(18)   | 1.3088(3)  | 29(4)       | $Ti_{3}Al(2,0,3)$   |
| 23  | 78.30(8)     | 1.2201(10) | 20(3)       | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,2,0), TiAl(1,0,3), Ti <sub>3</sub> Al (2,2,2)  |
| 24  | 79.58(7)     | 1.2036(9)  | 16(3)       | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (2,0,4), Ti3Al (4,0,1)                            |
| 25  | 82.8336      | 1.16439    | 8.17119     | $Ti_5Si_3(5,1,0)$   |
| 26  | 84.3979      | 1.14675    | 5.88095     | $Ti_5Si_3(2,1,4)$   |
| 27  | 87.4614      | 1.1143     | 6.43076     | $Ti_5Si_3(3,0,4)$   |
| 28  | 89.2213      | 1.09682    | 9.24979     | $Ti_5Si_3$ (4,1,3), $Ti_3Al$ (4,0,2)  |
| 29  | 94.6964      | 1.04731    | 8.96929     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,3,1),Ti <sub>3</sub> Al (2,0,4)                |
| 30  | 105.39(7)    | 0.9684(4)  | 9(2)        | $Ti_5Si_3(5,1,3), Ti_3Al(4,0,3)$  |
| 31  | 107.25(5)    | 0.9567(3)  | 9(2)        | $Ti_5Si_3 (4,1,4), Ti_3Al (3,3,0)$  |
| 32  | 113.05(16)   | 0.9235(9)  | 6.9(19)     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (6,1,2), TiAl (3,0,1), Ti <sub>3</sub> Al (4,2,1) |
| 33  | 117.81(11)   | 0.8995(5)  | 14(3)       | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (6,2,0), TiAl (3,1,0), Ti <sub>3</sub> Al 2,2,4)  |
|     |              |            |             |   |

### Додаток А 4. Міжплощинні відстані фазових складових сплава № 3

Додаток А5. Міжплощинні відстані фазових складових сплава № 4

| No. | 2-theta(deg) | d(ang.)     | Height(cps) | Phasename   |
|-----|--------------|-------------|-------------|---|
| 1   | 26.17(3)     | 3.403(4)    | 16(3)       | Ti <sub>3</sub> Si (1,0,1)  |
| 2   | 27.469(7)    | 3.2443(8)   | 68(6)       | $Ti_5Si_3(2,0,0)$   |
| 3   | 29.3934      | 3.03616     | 17.478      | $Ti_5Si_3(1,1,1)$   |
| 4   | 30.8672      | 2.89447     | 14.3985     | Ti <sub>3</sub> Si (1,1,0)  |
| 5   | 34.511       | 2.59675     | 17.4017     | $Ti_5Si_3(0,0,2)$   |
| 6   | 35.92(3)     | 2.4980(18)  | 46(5)       | Ti3Si (2,0,0),α-Ti(1,0,0)   |
| 7   | 36.55(4)     | 2.457(2)    | 19(3)       | $Ti_5Si_3(2,1,0)$   |
| 8   | 37.345(10)   | 2.4060(6)   | 23(3)       | $Ti_5Si_3(1,0,2)$   |
| 9   | 38.898(5)    | 2.3134(3)   | 64(6)       | Ti3Si (0,0,2)   |
| 10  | 40.590(8)    | 2.2208(4)   | 149(9)      | $Ti_5Si_3(2,1,1)$   |
| 11  | 40.941(7)    | 2.2025(4)   | 217(10)     | Ti3Si (2,0,1)   |
| 12  | 41.687(3)    | 2.16483(17) | 469(15)     | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (3,0,0)                             |
| 13  | 42.220(16)   | 2.1387(8)   | 42(5)       | $Ti_5Si_3(1,1,2)$   |
| 14  | 53.92(4)     | 1.6990(11)  | 30(4)       | $Ti_3Si(2,0,2), Ti_5Si_3(3,1,1), \alpha - Ti(1,0,2)$                |
| 15  | 56.604(17)   | 1.6247(4)   | 41(5)       | Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,0,0)                             |
| 16  | 60.84(2)     | 1.5214(5)   | 6.8(18)     | $Ti_5Si_3(2,2,2)$   |
| 17  | 64.34(4)     | 1.4468(9)   | 16(3)       | $Ti_3Si(2,2,0), \alpha - Ti(1,1,0)$                                 |
| 18  | 66.038(16)   | 1.4136(3)   | 30(4)       | $Ti_5Si_3(2,1,3)$   |
| 19  | 67.9177      | 1.37896     | 8.57399     | $Ti_5Si_3(4,0,2)$   |
| 20  | 71.73(3)     | 1.3147(5)   | 27(4)       | Ti3Si (2,0,3)   |
| 21  | 72.645(13)   | 1.3004(2)   | 53(5)       | $Ti_5Si_3(5,0,0), \alpha$ - $Ti(1,0,3)$                             |
| 22  | 74.6141      | 1.27091     | 16.1049     | $Ti_5Si_3(2,2,3)$   |
| 23  | 75.9698      | 1.25157     | 14.349      | $Ti_3Si(4,0,0), Ti_5Si_3(3,3,0), \alpha - Ti(2,0,0)$                |
| 24  | 77.93(6)     | 1.2249(8)   | 18(3)       | Ti <sub>3</sub> Si (2,2,2), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (4,2,0) |
| 25  | 79.25(12)    | 1.2078(15)  | 11(2)       | $Ti_3Si(4,0,1), Ti_5Si_3(3,3,1), \alpha - Ti(2,0,1)$                |
| 26  | 82.8619      | 1.16406     | 8.64496     | $Ti_5Si_3(5,1,0)$   |
| 27  | 84.2539      | 1.14834     | 9.15224     | Ti <sub>3</sub> Si (3,2,0),Ti5Si3 (2,1,4)                           |
| 28  | 88.7574      | 1.10135     | 10.463      | Ti <sub>3</sub> Si (4,0,2),α-Ti(2,0,2)                              |
| 29  | 94.2025      | 1.0515      | 10.9561     | Ti <sub>3</sub> Si (2,0,4), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (3,1,4) |
| 30  | 104.74(3)    | 0.9726(2)   | 6.6(18)     | Ti <sub>3</sub> Si (4,0,3), Ti <sub>5</sub> Si <sub>3</sub> (6,1,1) |
| 31  | 107.13       | 0.95743     | 16.2029     | $Ti_5Si_3(4,1,4)$   |
| 32  | 112.29(12)   | 0.9276(7)   | 10(2)       | $Ti_3Si(4,2,1), Ti_5Si_3(5,3,0), \alpha - Ti(2,1,1)$                |



Додаток Б. Співставлення дифракційних картин α- титану та α- Ti2.9Al2.1

#### Список літератури

- Titanium matrix composites / Mazur V. I., Taran Yu. N., Firstov S. A. at al. PCT Patent WO 94/20644, Publ. 15.09. 1994.
- Titanium matrix composites / Mazur V. I., Taran Yu. N., Firstov S. A. at al.Patent 5366570 USA, Publ. 22.11.1994.
- Мазур В. И. Конструкционный материал на основе титана для деталей двигателей внутреннего сгорания / В. И. Мазур, С. В. Капустникова // Конструкционные, инструментальные порошковые и композиционные материалы : сб. науч. трудов. – Л., 1991. – С. 9–10.
- Perrot Pierre. Aluminium -Silicon -Titanium / Pierre Perrot. Landolt-Burnstein : New Series IV/11A4. – MSIT. – P. 1–15.
- 5. Turney D. H. Studies of phase relationships and transformation processes of Ti alloy system. Part VI: The Ti-rich corner of the Ti-Al-Si system : technical report /

D. H. Turney, F. A. Crossey. – Wright Air Development Center, 1954. – P. 54–101.

- Phase equilibrium in the α-Ti-Al-Si region of the Ti-Si-Al system / M. Bulanova, L. Tretyachenko, M. Golovkova, K. Meleshevich // Journal of phase equilibrium and diffusion. 1997. Vol. 25, No 3. P. 209–229.
- C. R. de FariasAzevedo. Microstructure and phase relationship in Ti-Al-Si system / C. R. de Farias Azevedo and H. M. Flower // Materials Science and Technology. – 1999. – Vol. 15. – P. 869–877.
- Таран Ю. Н. Структура эвтектических сплавов / Ю. Н. Таран, Мазур В. И. – М. : Металлургия, 1978. – 312 с.

Одержано 08.07.2019

# Мазур В.И., Бирюкович Л.О. Влияие алюминия на микроструктуру и фазовый состав сплавов Ti-Si-Al эвтектического типа

**Цель работы.** Изучение микроструктуры, фазового состава и параметров кристаллической решетки фазовых составляющих композиционных сплавов системы Ti-Si-Al, которые содержат фазы:  $\alpha$ -Ti, Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub>, TiAl и Ti<sub>2</sub>Al.

Методы исследования. Растровая электронная микроскопия, рентгенофазовый аналіз.

Полученные результаты. В экспериментальных сплавах зафиксировано образование двух двофазных  $(\alpha$ -Ti + Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub> и Ti<sub>2,g</sub>Al<sub>2,1</sub> + Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub>) и одной трехфазной  $\alpha$ -Ti +  $\gamma$  +Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub> эвтектики. Определены параметры кристаллических решеток и соотношение долей фазовых составляющих. С увеличением содержания алюминия в экспериментальных сплавах параметры кристаллической решетки  $\alpha$ -Ti и  $\alpha_2$ -Ti<sub>3</sub>Al и объсм элементарной ячейки уменьшаютсяся, а в силициде (Ti<sub>5</sub>Si,Al)<sub>3</sub> эти величины увеичиваются.

**Научная новизна**. Впервые установлена возможность образования альтернативных двухфазных эвтектик  $\alpha$ -Ti + Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub> и Ti<sub>2,g</sub>Al<sub>2,l</sub> + Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub>. Определено влияние содержания алюмінія на закономерность изменения параметров кристаллической решетки фазовых составляющих экспериментальных сплавов. С увеличением содержания алюминия в заэвтектических сплавах характерно доли первичного силицида титану Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub> и появления интерметаллидов Ti<sub>3</sub>Al и TiAl. Увеличение содержания алюминия приводит к значительному уменьшению параметров a, b, c и объсма кристаллической ячейки фаз  $\alpha$ - Ti<sub>3</sub>Al и  $\alpha$ - Ti. Увеличение этих параметров наблюдали в фазе (Ti<sub>5</sub>Si,Al)<sub>3</sub>.

Практическая ценность. Определена послідовательность фазовых реакций в процессе структурообразования сплавов. Виявление эвтектико-эвтектоидного процесса делает возможным измельчение структурных составляющих с целью увеличеня трещиностойкости сплавов при проектировании технологического процесса для заданного сплава.

Ключевые слова: микроструктура, фазовий состав, эвтектика, система Ti-Si-Al.

# Mazur V., Birjukovich L. Effect of aluminium on the microstructure and phase composition of eutectic tipe Ti-Si-Al alloys

**Purpose.** The study of microstructure, phase composition and parameters of crystal lattice of Ti-Si-Al composite alloys containing the next phase:  $\alpha$ -Ti, Ti<sub>s</sub>Si<sub>s</sub>, TiAl and Ti<sub>s</sub>Al.

Research methods. SEM, light microscopy, XRD with base data.

**Obtained results.** Two bi-phase  $(\alpha$ -Ti, Ti<sub>3</sub>Si<sub>3</sub>, TiAl and Ti<sub>3</sub>Al) eutectic and three-phase  $\alpha$ -Ti +  $\gamma$  +Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub> one have been registered in experimental alloys. The parameters of crystalline lattice have been determined. The increasing of Al content leads both to reduction of parameters of  $\alpha$ -Ti and  $\alpha_2$ -Ti<sub>3</sub>Al crystal lattice and crystal cell volume. These value of Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub> are reduced.

**Scientific novelty.** For the first time two alternative eutectic  $\alpha$ -Ti + Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub> and Ti<sub>2,9</sub>Al<sub>2,1</sub> + Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub> have been found. With increasing of Al content in hyper eutectic alloys the value of Ti<sub>5</sub>Si<sub>3</sub> increases and Ti<sub>3</sub>Al appears as well. The increasing of Al content leads to decreasing parameters of crystalline cells of  $\alpha$ - Ti<sub>3</sub>Al and  $\alpha$ - Ti and to increasing ones of Ti<sub>5</sub>(Si,Al)<sub>3</sub>.

**Practical value.** It was determined the sequence of phase reactions. Identification the eutectic- eutectoid process makes it possible to control grinding grains the structural constituents in the purpose increasing the fracture toughness during design the technology for given alloys.

Key words: microstructure, phase content, eutectic, system Ti-Si-Al.