



існик Українського
матеріалознавчого
товариства
ім. І.М. Францевича

Випуск дванадцятий

Київ
2019

УКРАЇНСЬКЕ МАТЕРІАЛОЗНАВЧЕ ТОВАРИСТВО ім. І.М. ФРАНЦЕВИЧА

**Вісник Українського матеріалознавчого
товариства ім. І.М. Францевича**

**1 (12) 2019
ГРУДЕНЬ КИЇВ**

**Науково-виробничий збірник
Заснований в 2008 році**

Головний редактор
A.B. Рагуля

Заст. головного редактора
Л.І. Чернишев

Редакційна колегія:

*К.О. Гогаєв, М.П. Гадзира, І.І. Білан, В.Ф. Зінченко, П.І. Лобода,
В.О. Лотоцька, В.Д. Рудь, Л.О. Рябічева, О.М. Сизоненко, О.І. Юркова*

Європейський код видання ↓ ISSN 2310-9688
Свідоцтво про державну реєстрацію друкованого засобу
інформації – серія КВ № 22150-12050 ПР від 25 березня 2016 р.

Видання є фаховим згідно з переліком наукових фахових видань України
за № 365 від 22.12.2016 року (Наказ МОН України від 15 січня 2018 року № 32)

Адреса редакції:
вул. Кржижановського, 3, м. Київ, 03142, Україна
Українське матеріалознавче товариство ім. І.М. Францевича
Тел./факс: (044) 424-20-73
E-mail: chern@ipms.kiev.ua, umrs2004@ukr.net
Web site: umrs.kiev.ua

Засновник:
Українське матеріалознавче товариство ім. І.М. Францевича

Співзасновник:
Інститут проблем матеріалознавства ім. І.М. Францевича НАН України

Рекомендовано до друку Вченю Радою Інституту проблем матеріалознавства
ім. І.М. Францевича НАН України

Матеріали до друку підготували:
Н.Є. Федорова
Комп'ютерна верстка:
Видавництво «KIM»
Художник
I.L. Суркова

Зміст

I. Хроніка

Склад бюро Українського матеріалознавчого товариства ім. І.М. Францевича	5
Керівники регіональних осередків УМТ ім. І.М. Францевича.....	6
<i>Т.Є. Бабутіна, В.К. Медюх, Т.М. Ярмола</i> Ірина Володимирівна Уварова. Світлій пам'яті прекрасної людини і талановитого вченого присвячується	9

II. Результати наукових досліджень

<i>Ю.Г. Безимянний, Є.О. Козирацький, К.А. Комаров,</i> <i>В.П. Солнцев, О.В. Талько</i> Постадійний ультразвуковий контроль властивостей багатокомпонентного порошкового матеріалу на основі Ni	11
<i>В.А. Бурлаков, А.Е. Погорелов, А.В. Филатов</i> Електрофізические свойства пленок железа, легированных углеродом	17
<i>Г.В. Канашевич, В.І. Унрод, М.В. Голуб,</i> <i>С.М. Мацена, Ю.І. Коваленко, С.В. Хижняк</i> Використання електронно-променевого методу обробки для відшарування пластин малої товщини з поверхні оптичного матеріалу	21
<i>С.И. Губенко</i> Локальные структурные эффекты вблизи неметаллических включений в стальной матрице	26
<i>И.Е. Красикова, И.В. Красиков, В.В. Картузов</i> Применение мультифрактального анализа для изучения структур композиционных материалов	35
<i>Я.А. Ситник, В.А. Маслюк</i> Особенности структурообразования и свойства порошковых термомагнитных материалов на основе железоникелевых сплавов легированных различными добавками	42
<i>V.G. Gavriljuk, V.M Shyvaniuk, A.I. Tyshchenko</i> Deep cryogenic treatment of steels.....	49
<i>І.В. Кононко, Н.В. Бошицька, В.Д. Кліпов,</i> <i>В.П. Сергеєв, О.М. Будиліна</i> Імобілізації наносрібла на текстильних матрицях різної фізико-хімічної природи для використання в медицині	59
<i>Н.Ю. Імбірович, В.М. Посуваїло, С.П. Шимчук.,</i> <i>О.Ю. Повстяной, С.І. Остан'юк</i> Трибологічна характеристика плазмоелектролітно-оксидованих покриттів на сплавах astm B265 та 2024.....	66

<i>M.B. Mariч, Г.А. Баглюк, Т.А. Сілінська, А.А. Мамонова, О.А. Голубенко</i>	
Оцінка механічних характеристик полікомпонентних високоентропійних сплавів системи Ti-Cr-Fe-Ni, отриманих методом гарячого штампування	75
<i>P.M. Медюх, В.К. Медюх, Т.А. Довбуш</i>	
Дифузійне борування плазмових покрійтів на основі молібдену	83
<i>E.V. Kartuzov, Quentin Michel</i>	
Barriers intechnology transfer of advanced dual-use materials in Ukraine	93
<i>И.И. Белан, Д.А. Левина</i>	
Роль водородной энергетики в декарбонизации глобальной экономики	99
Правила для друку в журналі «ВІСНИК УМТ»	107

I. ХРОНІКА

**СКЛАД БЮРО
УКРАЇНСЬКОГО МАТЕРІАЛОЗНАВЧОГО ТОВАРИСТВА
ім. І.М. ФРАНЦЕВИЧА**

Рагуля Андрій Володимирович, ПМ ім. І.М. Францевича НАН України – президент товариства; ragulya@ipms.kiev.ua

Чернишев Леонід Іванович, ПМ ім. І.М. Францевича НАН України – виконавчий директор товариства; chern@ipms.kiev.ua, umrs2004@ukr.net

Білан Ірина Іванівна, ПМ ім. І.М. Францевича НАН України – вчений секретар товариства; belanira@ipms.kiev.ua, belanira2014@gmail.com

ЧЛЕНИ БЮРО:

Баглюк Геннадій Анатолійович, Інститут проблем матеріалознавства ім. І.М.Францевича НАН України, gbag@rambler.ru;

Константинова Тетяна Євгеніївна, Фізико-технічний інститут ім. О.О.Галкіна, Донецьк; matscidep@aim.com;

Крижанівський Євстахій Іванович, Національний технічний університет нафти і газу, Івано-Франківськ; rector@nung.edu.ua;

Кунтий Орест Іванович, Львівська політехніка, Львів; kunty@polynet.lviv.ua;

Лобода Петро Іванович, НТУУ «Київський політехнічний інститут», Київ; decan@iff.kpi.ua;

Назарчук Зіновій Теодорович, Фізико-механічний інститут ім. Г.В. Карпенка НАН України, Львів; pminasu@ipm.lviv.ua;

Поліщук Володимир Сидорович, НТЦ «РЕАКТИВЕЛЕКТРОН» НАН України, Донецьк; office.re@nas.gov.ua;

Рудь Віктор Дмитрович, Державний технічний університет, Луцьк; vikdmrud@ukr.net;

Санін Анатолій Федорович, Національний університет ім. О.Т. Гончара, Дніпро; afedsa60@gmail.com; sanin56@mail.ru;

Семченко Галина Дмитрівна, НТУ «Харківський політехнічний інститут», Харків; sgd@kpi.kharkov.ua;

Смертенко Петро Семенович, Інститут фізики напівпровідників ім. В.Є Лашкарьова НАН України, національний координатор програми EUREKA, Київ; petrosmertenko@mail.ru, smertenko@isp.kiev.ua;

Туркевич Володимир Зіновійович, Інститут надтвердих матеріалів ім. В.М. Бакуля НАН України, Київ; vturk@ism.kiev.ua;

II. РЕЗУЛЬТАТИ НАУКОВИХ ДОСЛІДЖЕНЬ

УДК 621.373.826.038

**Г.В. Канашевич, В.І. Унрод, М.В. Голуб,
С.М. Мацепа, Ю.І. Коваленко, Є.В. Хижняк**

ВИКОРИСТАННЯ ЕЛЕКТРОННО-ПРОМЕНЕВОГО МЕТОДУ ОБРОБКИ ДЛЯ ВІДШАРУВАННЯ ПЛАСТИН МАЛОЇ ТОВЩИНИ З ПОВЕРХНІ ОПТИЧНОГО МАТЕРІАЛУ

Канашевич Георгій Вікторович – доктор технічних наук, професор, Черкаський державний технологічний університет, Черкаси, kgv-elbeam@rambler.ru

Унрод Володимир Ізяславович – доктор технічних наук, доцент, Черкаський державний технологічний університет, Черкаси, unr1948@gmail.com

Голуб Микола Васильович – асистент, Черкаський державний технологічний університет, Черкаси, G.nikolay@ukr.net;

Мацепа Сергій Михайлович – асистент, Черкаський державний технологічний університет, Черкаси, s_matsepa@ukr.net;

Коваленко Юрій Іванович – ст. викладач, Черкаський державний технологічний університет, Черкаси, kovalenkoyi@ukr.net

Хижняк Євген Валерійович – ст. викладач, Черкаський державний технологічний університет, Черкаси, Ehizh1@yahoo.com

В статті представлені результати досліджень з термічної обробки низькоенергетичними електронами (енергія електронів $E \leq 6$ кеВ) поверхні силікатного скла у вакуумі, за якою відбувається оплавлення поверхневого шару. За певних умов обробки відбувається відшарування поверхні у вигляді пластин товщиною 0,1...1.2 мм. Відшарована поверхня відрізняється покрашеною хімічною однорідністю, покращеним залишковим нанорельєфом, змінним показником заломлення. Такі пластини мають перспективу для використання в мікрооптиці (МО), інтегральній оптиці (ІО) та волоконній оптиці (ВО).

Ключові слова: оптичне скло, поверхня скла, поверхневий шар скла, пластини малої товщини, електронний потік, електронно-променева мікрообробка скла, МО, ІО, ВО.

АКТУАЛЬНІСТЬ

В сучасних технологіях поверхневої обробки оптичного скла існує проблема, яка полягає у поширеному використанні абразиву, кислотних, лужних та інших миючих сумішей, які не можуть забезпечити високої хімічної однорідності та бездефектності поверхневого шару (ПШ) матеріалу при виготовленні пластин малих товщин [1, 2, 3]. Таким чином, коло сучасних технологій зростає до рівня впровадження прецизійного, екологічно чистого інструментарію та середовищ, які забезпечують обробку оптичного матеріалу з наданням його поверхні і ПШ хімічної однорідності та однорідного показника заломлення [4, 5, 6, 11, 12, 13].

Нами пропонується розширення існуючих технологічних можливостей прецизійного методу електронно-променевої обробки, суть якого полягає у проплавленні електронним потоком у вакуумі тонкого поверхневого шару оптичного матеріалу з наступним відшаруванням проплавленого шару у вигляді пластин малої товщини.

МЕТА РОБОТИ

Розширення технологічних можливостей сучасної електронно-променевої обробки для виготовлення пластин малої товщини з поверхні крихкого оптичного матеріалу.

Матеріали і інструмент обробки:

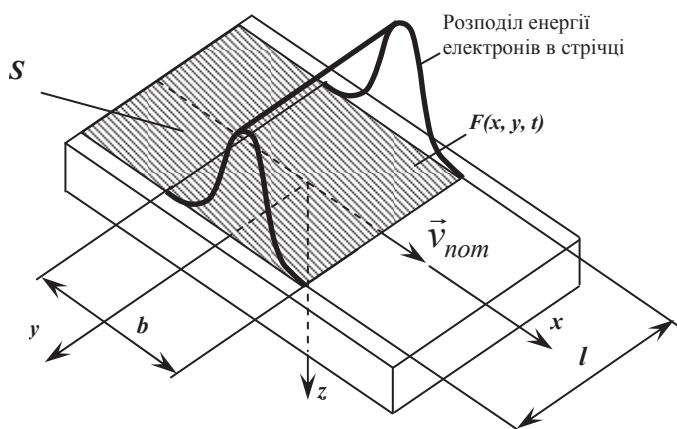
Матеріали обробки. Плоскопаралельні пластини у формі дисків (діаметром 20,0 мм і товщиною 2...6 мм) та прямокутників з лінійними розмірами 70×14×6 мм з оптичного скла K8, K108 та відполірованими в умовах оптичного виробництва поверхнями ($Rz = 0,025 \text{ мкм}$).

Інструмент обробки. Електронний потік на поверхні оброблюваної пластини формується електронно-променевою гарматою Пірса у вигляді стрічки, довжина стрічки $l = 60 \text{ mm}$, ширина $b = 1,2 \dots 2 \text{ mm}$. Питома потужність стрічки P_{num} регулюється і може приймати значення $10^1 \text{ Вт}/\text{см}^2 \dots 10^5 \text{ Вт}/\text{см}^2$, а швидкість потоку v_{nom} (швидкість стрічки на поверхні пластини) може змінюватися в межах 0...50 см/с.

ОТРИМАНІ РЕЗУЛЬТАТИ ТА ЇХ ОБГОВОРЕННЯ

При виконанні роботи були використані дві схеми обробки. Перша схема (рис. 1) забезпечує перекриття електронною стрічкою площині S поверхні пластини та розподіл енергії електронів, який відповідає гаусовому розподіленню. Максимальною енергією володіють електрони на вісі такої стрічки. Більша частина електронів взаємодіють з поверхнею матеріалу [7, 8, 9], віддаючи енергію та нагріваючи його. В результаті такої взаємодії в матеріалі виникає тепловий потік $F(x, y, t)$, який з поверхні розповсюджується вглиб пластини.

За першою схемою обробки (рис. 1) електронна стрічка рухається зі швидкістю \vec{v}_{nom} вздовж поверхні виробу за координатою x .



Ruc. 1. Схема обробки рухомим стрічковим електронним потоком поверхні скляної пластини: $F(x, y, t)$ – тепловий потік від дії електронної стрічки, $\text{Вт}/\text{см}^2$; l – довжина стрічки, мм ; b – ширина стрічки, мм ; \vec{v}_{nom} – напрямок і швидкість руху електронної стрічки, $\text{см}/\text{с}$; s – площа обробленої поверхні см^2

Через певний час t зона обробленої поверхні буде відповідати площині S . Змінюючи час t , тобто швидкість v_{nom} та ширину електронної стрічки b (питому потужність P_{num}), ми змінюємо глибину термічного впливу електронів на матеріал.

Якщо необхідно реалізувати об'ємне джерело теплоти на поверхні матеріалу (проплавити ПШ до 200 мкм), то ми повинні знати, як змінюються його характеристики за напрямком z ; якщо ж потрібно досягти тільки

II. РЕЗУЛЬТАТИ НАУКОВИХ ДОСЛІДЖЕНЬ

поверхневого впливу (глибиною до 1 мкм), то треба реалізувати залежність характеристик стрічки від координат x, y .

Рівень термічного впливу електронного потоку на оптичне скло визначається, з одного боку, теплофізичними властивостями матеріалу (a, λ), його структурною щільністю та електропровідністю (γ), яка збільшується з температурою, та з іншого боку, потужністю електронного потоку, питомою потужністю потоку та часом його дії на матеріал.

Вирішуючи задачу нагріву поверхні матеріалу стрічковим електронним потоком, використовуємо відомий вираз для нормального розподілення щільності потоку вздовж вісі x [7, 8]:

$$T(x, t) = \frac{P_0}{l} \sqrt{\frac{k}{\pi}} \cdot e^{-kx^2} \quad (1)$$

де P_0 – потужність потоку на вісі стрічки, Вт;

k – коефіцієнт зосередженості, см^{-2} .

Друга схема обробки представлена на рис. 2.

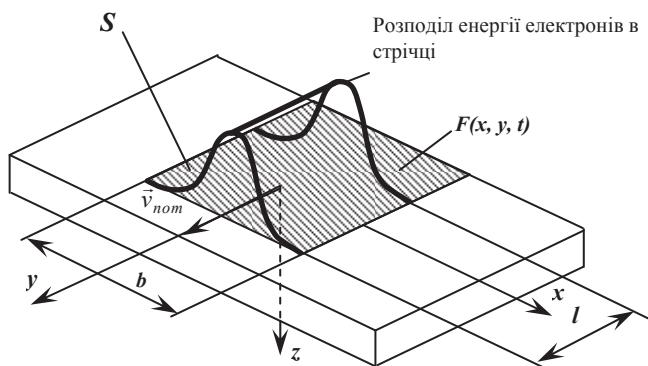


Рис. 2. Схема обробки рухомим стрічковим електронним потоком поверхні скляної пластини (спосіб, який пропонується $l \approx b$): $F(x, y, t)$ – тепловий потік від дії електронної стрічки, $\text{Вт}/\text{см}^2$; l – довжина стрічки, мм; b – ширина стрічки, мм; \vec{v}_{nom} – напрямок і швидкість руху електронної стрічки, $\text{см}/\text{с}$; s – площа обробленої поверхні, см^2

Розподілення за віссю x щільності стрічкового електронного потоку шириною b та довжиною l , при умові $l \approx b$, можна записати:

$$q(x, t) = q_0 \cdot e^{-kb^2} \quad (2)$$

де q_0 – максимальна щільність потоку;

k – коефіцієнт зосередженості, см^{-2} ;

b – ширина потоку.

Зв'язок між розподіленнями (1) і (2) встановлюється через коефіцієнт зосередженості k у законі нормального розподілення:

$$b/2 = B^* \cdot k^{-1/2}$$

Якщо $b/2$ визначити як таку відстань від вісі потоку, при якому щільність потоку падає у 2,72 рази, тоді $B^* = 1$, а $b = 2 \cdot k^{-1/2}$.

Приведена модель та розрахунки до неї експериментально підтвердженні шляхом зондування електронного потоку [10].

Відмінністю другої схеми обробки є те, що стрічка електронів проходить по поверхні матеріалу не довжиною l , а шириною b .

З врахуванням леткості матеріалу з поверхні при електронно-променевій обробці розподіл температури від поверхні вглиб матеріалу можна описати залежністю [8]:

$$T(z, t) = T_0 + \frac{a}{\lambda \sqrt{\pi}} \int_{\delta}^t \frac{F_{n1}(\tau) - L_n(0, \tau, T_{z=0})}{\sqrt{t-\tau}} e^{-\frac{z^2}{4a^2(t-\tau)}} d\tau \quad (3)$$

де $L_n(x, 0, t, T_{z=0}) = k_1 \cdot L \cdot 10^{p_1 - \frac{p_2}{273+T_{z=0}} + p_3}$ – розподіл теплового потоку з поверхні матеріалу у вакуум, обумовлений леткістю розплаву;

$p_1 = 1,5 \cdot 10^5$, $p_2 = 2,6 \cdot 10^6$ – коефіцієнти корегування умов леткості;

$p_3 = 4,2$ – коефіцієнт підбору леткості розплаву K8 у вакуум в залежності від його леткості у повітрі;

$L = 3,5 \cdot 10^6$ Дж/кг – теплота випаровування летких домішок;

T_0 (°C) – температура попереднього нагріву матеріалу;

a^2 (m^2/c) – коефіцієнт температуропровідності матеріалу;

λ (Вт/см²К) – коефіцієнт теплопровідності матеріалу.

В таблиці 1 [6] наведено характер отриманої поверхні в результаті електронно-променевої обробки з наступним її відшаруванням.

Таблиця 1

Характер поверхні оптичного скла K8 в залежності від режимів обробки електронним потоком

Питома потужність електронного потоку, Вт/см ²	Швидкість електронного потоку, см/с	Характер поверхні	Час охолодження, хв
за другою схемою обробки, l=b			
$0,5 \cdot 10^2$	3,5	Без проплавлення	40
$2,5 \cdot 10^2$	3,5	Без проплавлення	40
$5 \cdot 10^2$	2,5	Без проплавлення	40
$5 \cdot 10^2$	0,4	Без проплавлення	40
$5 \cdot 10^4$	50	Без проплавлення	40
за першою схемою обробки, l>b			
$0,5 \cdot 10^2$	7	Проплавлення поверхні	40
$2,5 \cdot 10^2$	7	Проплавлення поверхні	40
$5 \cdot 10^2$	5	Проплавлення поверхні	40
$5 \cdot 10^2$	0,8	Проплавлення поверхні	40
$5 \cdot 10^4$	100	Проплавлення поверхні	40
10^1	0,2	Без проплавлення	40
10^1	5	Без проплавлення	40
$0,5 \cdot 10^2$	7	Без проплавлення	40
$0,5 \cdot 10^2$	100	Без проплавлення	40

ВИСНОВКИ

1. Вперше застосовано спосіб поверхневої електронно-променевої обробки, при якому обробка проводиться не довжиною стрічки, а її ширину.

2. Вперше використано зміну коефіцієнту зосередженості електронного потоку для отримання пластин малих товщин (0,1... 1.2 мм) та малих розмірів (1,2...2 мм) при електронно-променевій обробці

3. Отримані пластини малих товщин і розмірів можуть використовуватися в якості плат для мікрооптики та інтегральної оптики.

II. РЕЗУЛЬТАТИ НАУКОВИХ ДОСЛІДЖЕНЬ

The article presents the results of research on the heat treatment of low-energy electrons (electron energy $E \leq 6$ keV) of a surface of silica glass in a vacuum, in which the surface layer is melting. Under certain conditions of treatment there is a detachment of the surface in the form of plates in the thickness of 0.1...1.2 mm. The exfoliated surface is characterized by improved chemical homogeneity, improved residual nanorelief, variable refractive index. Such plates have a perspective for use in the micro-optics (MO), integrated optics (IO) and fiber optics (FO).

Key words: optical glass, glass surface, surface layer of glass, small thickness plates, electronic flow, electron beam microprocessing of glass, MO, IO, FO.

1. Фізичні явища і механізми за якими змінюється поверхня і поверхневий шар оптичного матеріалу від дії електронного потоку. / Г.В. Канащевич // Збірник наукових праць Харківського університету Повітряних Сил. – 2014. – №1. – С. 184–189.
2. Канащевич Г.В. Дослідження поверхневого шару оптичного скла після електронно-променевої обробки / Г.В. Канащевич // Надійність інструменту та оптимізація технологічних систем: зб. наук. праць. – Краматорськ: ДДМА, 2013. – Вип. 32. – С. 237-244.
3. Канащевич Г.В. Комплексна методика визначення якості поверхні та поверхневих шарів оптичних матеріалів модифікованих електронним променем / Г.В. Канащевич // Вісник Черкаського державного технологічного університету: Черкаси, ЧДТУ. – 2013. – № 3. – С. 108-115.
4. Пат. 102398 України, МПК C30B 33/00, C03C 23/00. Спосіб отримання ювенільних поверхонь на склі / Канащевич Г.В., Голуб М.В.; Заявл. 12.05.2015, Опубл. 26.10.2015. Бюл.№20. – 4 с.
5. Пат. 107755 України, МПК C30B 33/00, C03C 23/00. Спосіб отримання ювенільних поверхонь на склі / Канащевич Г.В., Голуб М.В., Дмитренко П.П., Мацепа С.М.; Заявл. 23.11.2015, Опубл. 24.06.2016. Бюл.№12. – 4 с.
6. Пат. 106000 України, МПК C03B29/00, C30B33/00, C03C23/00. Спосіб обробки скла / Канащевич Г.В., Голуб М.В., Мацепа С.М.; Заявл. 29.10.2015, Опубл. 11.04.2016. Бюл.№12. – 4 с.
7. Ващенко В.А., Дробот І.В., Канащевич Г.В. Методика использования математического расчета теплового воздействия электронного луча на оптические материалы // Збірник наукових праць. Інститут проблем моделювання в енергетиці. НАН України. Випуск 11. – Київ: 2001.
8. Алгоритм керування якістю поверхневого шару оптичних матеріалів при електронно-променевій мікрообробці / Канащевич Г.В., Щерба А.І. Дробот І.В. / Вісник національного технічного університету «Харківський політехнічний інститут» Тематичний випуск «Математичне моделювання в техніці та технологіях» – Харків, 2012. – Вип. 27. – С. 231 – 239.
9. Ващенко В. А., Дробот І. В., Канащевич Г. В. Розподіл заданого розподілення теплової дії за допомогою системи стрічкових електронних променів // Радіоелектроніка и информатика. – 2002, № 2 (19).
10. Моделювання низькоенергетичної стрічкової електронної гармати Пірса методом кінцевих елементів / [М.П. Рудь, Г.В. Канащевич, Ю.І. Коваленко, М.О. Бондаренко] // Наукові праці : наук.-метод. журн. Чорноморськ. держ. ун-ту ім. Петра Могили. – Миколаїв, 2012, Вип. 179, т. 191. – С. 28–31. – (Серія «Комп’ютерні технології»).
11. Канащевич Г.В. Технологічні умови і показники ефективності спеціальної електронно-променевої обробки поверхні оптичного скла / Канащевич Г.В. // Процеси механічної обробки в машинобудуванні: зб. наук. праць / Житомир: ЖДТУ, 2013. – Вип. 14, с. 62–74.
12. Канащевич Г.В. Термоелектричний вплив низькоенергетичного електронного потоку на дефектний шар оптичного скла / Г.В. Канащевич // Вісник НТУУ «КПІ», Серія Приладобудування. – Вип. 45. 2013 – С. 123-130.
13. Канащевич Г.В. Перспективи використання поверхневої електронно-променевої обробки оптичного і технічного скла/ Канащевич Г.В., Голуб М.В., Антонюк В.С., Слепцов В.Ф./ Вісник НТУУ «КПІ». Секція Приладобудування. Вип. 47 (1). 2014, с. 127-136.