ложнять кинетику перемещения лезвий режущих элементов, что обеспечит возможность сменными режущими пластинами с прямолинейными лезвиями формировать профильные поверхности.



Рисунок – Фиксация опытной фрезы на посадочном валу

Такая технология изготовления реечных корпусов цилиндрических фрез усложняет кинетику перемещения лезвий. Лезвие совершает движение не только по радиусной траектории, но приводит к смещению его в осевом направлении за время совершения одного оборота. Протяжка лезвия в осевом направлении обеспечивает повышение качества обработанной поверхности.

Изготовлены опытные образцы фрез с реечным корпусом со смещением режущих элементов вдоль оси за счет расположения посадочного отверстия под углами в двух взаимно пересекающихся плоскостях. Лабораторные испытания фрез, предложенной конструкции, подтвердили их работоспособность с обеспечением хорошего качества обработанной поверхности.

УДК 62-408.2 П.В. Рудак, доц., канд. техн. наук; Д.В. Куис, доц., канд. техн. наук (БГТУ, г. Минск); С.Д. Латушкина, зав. отделом (ГНУ «ФТИ НАН Беларуси»); О.Г. Рудак, ассист., магистр техн. наук; О. Ю. Пискунова, инж.; Е.А. Зборин, студ. (БГТУ, г. Минск); Е. Ю. Разумов, доц., д-р. техн. наук (Поволжский государственный технологический университет, РФ)

## РЕЗУЛЬТАТЫ ИСПЫТАНИЙ НА КОРРОЗИОННУЮ СТОЙКОСТЬ ОБРАЗЦОВ СТАЛЬНЫХ ПЛАСТИН С НАНОСТРУКТУРИРОВАННЫМИ ВАКУУМНО-ПЛАЗМЕННЫМИ ПОКРЫТИЯМИ СИСТЕМЫ TiZrN

Осаждение покрытий системы TiZrN проводилось на вакуумнодуговой установке УРМЗ.279.048, оснащенной сепаратором макрочастиц [1]. Использованы катоды из титана BT1–0 и циркония. Осаждение при различных режимах осуществляли на подложки из стали 10X18H10T. Парциальное давление азота 1,8–2,0x10<sup>-4</sup> Торр (таблица).

T ( D	<u> </u>	O 000 07 NT
Таблица – Режимы нанесения и	ГЭПЕМЕНТИКІЙ СОСТЯВ	HORDLITHH CHCTEMLI LIZEN
I auginia — i carnadi nanceenna n		HUNDHIMM CHCICMBI IIZIII

No	Структура	$I_{Ti,}$	$I_{Zr,}$	$C_{Ti}$ ,	С <sub>Zr</sub> , ат. %
образца	Структура	A	A	ат. %	ат. %
ТЦ1	TiZrN	60	60	53,37	15,36
ТЦ2		40	60	40,57	28,62
ТЦ3		80	60	55,46	13,36
ТЦ4		60	80	45,64	23,84

Испытания на коррозионную стойкость проводились электрохимическими методами испытаний: путем измерения временных зависимостей потенциалов образцов и методом снятия поляризационных кривых. Снятие поляризационных кривых проводилось потенциостатическим методом с использованием стандартной электрохимической ячейки с применением потенциостата IPC Pro M в комплекте с персональным компьютером. На рисунке 1 представлены общее изменение во времени электродных потенциалов (a) и общая линейная развертка  $(\delta)$ .

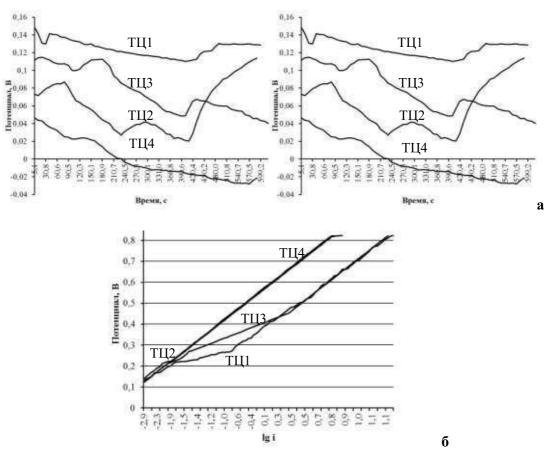


Рисунок 1 — Общее изменение во времени электродных потенциалов (a) и общая линейная развертка  $(\delta)$  для образцов стальных пластин с вакуумно-плазменными покрытиями системы TiZrN

На рисунке 2 представлены поляризационные кривые зависимости плотности тока i от электродных потенциалов для образцов стальных пластин с вакуумно-плазменными покрытиями.

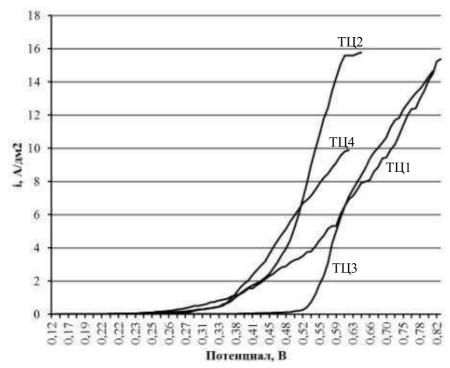


Рисунок 2 — Зависимости плотности тока i от электродных потенциалов для образцов стальных пластин с вакуумно-плазменными покрытиями системы TiZrN

Результаты электрохимических испытаний на коррозионную стойкость путем хронопотенциометрирования и снятия поляризационных кривых для образцов пластин из стали 10X18H10T с вакуумноплазменными покрытиями системы TiZrN позволяют сделать вывод о наибольшей коррозионной стойкости (в  $\approx 1,5-2$  раза по сравнению с наименее стойким покрытием из исследованных) покрытия TL3 ( $C_{Ti}=55,46$  ат. %, $C_{Zr}=13,36$ ат. %).

## ЛИТЕРАТУРА

1. Rudak P.V. Experimental researches tribological properties of hard-alloy blades with a vacuum-plasma coating in the chipboards milling process / P.V. Rudak, J. Kováč, D.V. Kuis, O.G. Rudak, Š. Barcík, J. Krilek, E.J. Razumov // Acta Univ. Agric. Silvic. MendelianaeBrun. 2015, Volume 63, Issue 5, pp. 1543-1547.