



УКРАЇНА

(19) **UA** (11) **152532** (13) **U**
(51) МПК (2023.01)
A62C 37/00
A61B 5/16 (2006.01)

НАЦІОНАЛЬНИЙ ОРГАН
ІНТЕЛЕКТУАЛЬНОЇ ВЛАСНОСТІ
ДЕРЖАВНА ОРГАНІЗАЦІЯ
"УКРАЇНСЬКИЙ НАЦІОНАЛЬНИЙ
ОФІС ІНТЕЛЕКТУАЛЬНОЇ
ВЛАСНОСТІ ТА ІННОВАЦІЙ"

(12) ОПИС ДО ПАТЕНТУ НА КОРИСНУ МОДЕЛЬ

(21) Номер заявки: u 2022 01899	(72) Винахідник(и): Абрамов Юрій Олексійович (UA), Собина Віталій Олександрович (UA), Хмиров Ігор Михайлович (UA), Неклонський Ігор Михайлович (UA)
(22) Дата подання заявки: 06.06.2022	
(24) Дата, з якої є чинними права інтелектуальної власності: 09.03.2023	
(46) Публікація відомостей про державну реєстрацію: 08.03.2023, Бюл.№ 10	(73) Володілець (володільці): НАЦІОНАЛЬНИЙ УНІВЕРСИТЕТ ЦИВІЛЬНОГО ЗАХИСТУ УКРАЇНИ, вул. Чернишевська, 94, м. Харків, 61023 (UA)

(54) СПОСІБ ВИЗНАЧЕННЯ ДИНАМІЧНИХ ПАРАМЕТРІВ ОПЕРАТОРА МОБІЛЬНОЇ ПОЖЕЖНОЇ УСТАНОВКИ

(57) Реферат:

Спосіб визначення динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки включає формування тест-впливу на оператора і вимірювання інформаційних параметрів сигналу, який характеризує реакцію оператора на цей тест-вплив. Тест-вплив формують у вигляді лінійно зростаючого сигналу із апіорі заданою швидкістю, вимірюють два інтервали часу, перший із яких дорівнює часу появи сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив, другий із яких дорівнює часу досягнення сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив, апіорі заданої величини, а динамічні параметри оператора мобільної пожежної установки визначають у вигляді часу появи сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив.

UA 152532 U

Корисна модель належить до області медичної техніки і може бути використана для контролю операторської діяльності людини, яка виконує функції управління мобільним пожежним засобом.

Відомий спосіб визначення динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки, який полягає в тому, що формують тест-вплив у вигляді синусоїдального сигналу, на двох апіорі заданих частотах якого вимірюють значення амплітудно-частотної характеристики оператора мобільної пожежної установки, із використанням яких визначають його постійну часу за виразом:

$$\tau_1 = \omega_2^{-1} \left[\left[\frac{A(\omega_2)}{A(\omega_1)} \right]^2 - 1 \right] \left[\left(\frac{\omega_1}{\omega_2} \right) - \left[\frac{A(\omega_2)}{A(\omega_1)} \right]^2 \right]^{-1} \right]^{0.5}, \quad (1)$$

після чого на частоті, величина якої є зворотною до цієї постійної часу, вимірюють значення фазово-частотної характеристики оператора мобільної пожежної установки, яке використовують для визначення часу запізнення оператора мобільної пожежної установки, згідно з виразом:

$$\tau_0 = -\tau_1 \left[0,25\pi + \varphi(\omega_0) \right], \quad (2)$$

де $A(\omega_1)$, $A(\omega_2)$ - значення амплітудно-частотної характеристики оператора мобільної пожежної установки на апіорі заданих частотах ω_1 , та ω_2 , сигналу тест-впливу; $\varphi(\omega_0)$ значення фазово-частотної характеристики оператора мобільної пожежної установки на частоті $\omega_0 = \tau_1^{-1}$ сигналу тест-впливу; τ_0 , τ_1 - час запізнення та постійна часу оператора мобільної пожежної установки відповідно [1].

Недоліком такого способу визначення динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки є необхідність у використанні двох характеристик оператора - амплітудно-частотної та фазово-частотної характеристик.

Найближчим аналогом є спосіб визначення динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки, який полягає в тому, що формують тест-вплив на оператора, який змінюють стрибкоподібно, вимірюють на двох апіорі заданих рівнях сигнал, який несе інформацію стосовно реакції оператора на тест-вплив, а величини динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки визначають за формулами [2].

Недоліком такого способу визначення динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки є те, що вимірювання здійснюють в перехідному режимі, внаслідок чого на результат визначення динамічних параметрів оператора буде впливати динамічна похибка.

В основу корисної моделі поставлена задача зменшити вплив динамічної похибки на результат визначення динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки.

Поставлена задача вирішується тим, що в способі визначення динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки, який полягає в тому, що формують тест-вплив на оператора і вимірюють інформаційні параметри сигналу, який характеризує реакцію оператора на цей тест-вплив, додатково тест-вплив формують у вигляді лінійно зростаючого сигналу із апіорі заданою швидкістю, вимірюють два інтервали часу, перший із яких дорівнює часу появи сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив, другий із яких дорівнює часу досягнення сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив, апіорі заданої величини, а динамічні параметри оператора мобільної пожежної установки визначають у вигляді часу появи сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив, та за допомогою виразу

$$\tau_1 = t_1 - \tau_0 - \frac{x_1}{Kb}, \quad (3)$$

де τ_0 - динамічний параметр, який дорівнює часу появи сигналу, що характеризує реакцію оператора на тест-вплив; t_1 - час досягнення сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив, апіорі заданої величини x_1 ; K - коефіцієнт передачі оператора; b - швидкість зростання тест-впливу на оператора мобільної пожежної установки.

Спосіб визначення динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки здійснюється наступним чином.

Формують тест-вплив на оператора мобільної пожежної установки у вигляді лінійно зростаючого сигналу

$$z(t) = bt, \quad (4)$$

де $b = \text{const}$ апіорі задана швидкість.

Сигнал, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив (4), описується виразом

$$x(t) = L^{-1}[W(p)Z(p)], \quad (5)$$

де $W(p)$ - передаточна функція оператора; $Z(p)$ - зображення по Лапласу сигналу (4); L^{-1} - оператор зворотного зображення Лапласа; p - комплексна змінна.

Внаслідок того, що

$$W(p) = K \exp(-p\tau_0)(\tau_1 p + 1)^{-1}, \quad (6)$$

$$Z(p) = b p^{-2}, \quad (7)$$

де K - коефіцієнт передачі оператора; τ_0 , τ_1 - динамічні параметри оператора, то вираз (5) трансформується наступним чином

$$x(t) = Kb \left[t - \tau_0 - \tau_1 \left[1 - \exp\left(-\frac{t - \tau_0}{\tau_1}\right) \right] \right] \quad (8).$$

Із (8) витікає, що при $t < \tau_0$ сигнал $x(t)$, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив у вигляді (4), буде відсутній. Із (8) також витікає, що зміна сигналу $x(t)$ починається через інтервал часу, який дорівнює τ_0 , а в режимі, що встановився має місце

$$x_1 = Kb(t_1 - \tau_0 - \tau_1), \quad (9)$$

де x_1 - апіорі задана величина; t_1 - час досягнення апіорі заданого сигналу x_1 , який характеризує реакцію оператора на тест-вплив у вигляді (4).

При вимірюванні інтервалу часу, який дорівнює часу появи сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив (4), визначається величина динамічного параметра τ_1 . При вимірюванні інтервалу часу t_1 , який дорівнює часу досягнення сигналу x_1 , визначається величина динамічного параметра τ_1 , що витікає із (9). Цей динамічний параметр згідно з (9) визначається виразом

$$\tau_1 = t_1 - \tau_0 - \frac{x_1}{Kb} \quad (10).$$

Внаслідок того, що вимірювання інтервалів часу τ_0 та t_1 здійснюється не в перехідному режимі роботи оператора мобільної пожежної установки, буде відсутня складова динамічної похибки в результаті визначення цих динамічних параметрів.

Таким чином, формування тест - впливу у вигляді лінійно зростаючого сигналу із апіорі заданою швидкістю та вимірювання двох інтервалів часу, перший із яких дорівнює часу появи сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест - вплив, а другий із яких дорівнює часу досягнення сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест - вплив, апіорі заданої величини, забезпечить зменшення впливу динамічної похибки на результат визначення динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки.

Джерела інформації:

1. Патент України № 143724, МПК А62С 37/00, А61В 5/16, 2020.

2. Собина В.А. Определение параметров модели оператора мобильной пожарной установки / В.А. Собина, А.А. Хижняк, Ю.А. Абрамов // Проблемы пожарной безопасности. - Х.: НУГЗУ, 2019. - Вып. 45.-С.161-166.

ФОРМУЛА КОРИСНОЇ МОДЕЛІ

Спосіб визначення динамічних параметрів оператора мобільної пожежної установки, який полягає в тому, що формують тест-вплив на оператора і вимірюють інформаційні параметри сигналу, який характеризує реакцію оператора на цей тест-вплив, який **відрізняється** тим, що тест-вплив формують у вигляді лінійно зростаючого сигналу із апіорі заданою швидкістю, вимірюють два інтервали часу, перший із яких дорівнює часу появи сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив, другий із яких дорівнює часу досягнення сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив, апіорі заданої величини, а динамічні параметри оператора мобільної пожежної установки визначають у вигляді часу появи сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив, та за допомогою виразу

$$\tau_1 = t_1 - \tau_0 - \frac{x_1}{Kb},$$

де τ_0 - динамічний параметр, який дорівнює часу появи сигналу, що характеризує реакцію оператора на тест-вплив; t_1 - час досягнення сигналу, який характеризує реакцію оператора на тест-вплив, апіорі заданої величини x_1 ; K - коефіцієнт передачі оператора; b - швидкість зростання тест-впливу на оператора мобільної пожежної установки.