



УКРАЇНА

(19) UA (11) 55855 (13) U  
(51) МПК (2009)  
G01N 3/00  
G01N 3/40

МІНІСТЕРСТВО ОСВІТИ  
І НАУКИ УКРАЇНИ

ДЕРЖАВНИЙ ДЕПАРТАМЕНТ  
ІНТЕЛЕКТУАЛЬНОЇ  
ВЛАСНОСТІ

## ОПИС ДО ПАТЕНТУ НА КОРИСНУ МОДЕЛЬ

видається під  
відповідальність  
власника  
патенту

**(54) СПОСІБ ВИЗНАЧЕННЯ ТВЕРДОСТІ АСФАЛЬТОБЕТОННИХ ПОКРИТТІВ КОНУСНИМ ІНДЕНТОРОМ ЗА ПАРАМЕТРАМИ ВІДНОВЛЕНОГО ВІДБИТКА**

1

2

(21) u201007887

(22) 24.06.2010

(24) 27.12.2010

(46) 27.12.2010, Бюл.№ 24, 2010 р.

(72) МОЩЕНОК ВАСИЛЬ ІВАНОВИЧ, ЛАЛАЗАРОВА НАТАЛІЯ ОЛЕКСІВНА, ДОЩЕЧКІНА ІРИНА ВАСИЛІВНА, КУХАРЕВА ІРИНА ЄВГЕНІВНА, ТАРАБАНОВА ВАЛЕНТИНА ПАВЛІВНА, МОЩЕНОК АНДРІЙ ВАСИЛЬОВИЧ, ТАТАРКІНА ІРИНА СЕРГІЇВНА

(73) ХАРКІВСЬКИЙ НАЦІОНАЛЬНИЙ АВТОМОБІЛЬНО-ДОРОЖНІЙ УНІВЕРСИТЕТ, МОЩЕНОК ВАСИЛЬ ІВАНОВИЧ

(57) Спосіб визначення твердості асфальтобетонних покриттів, що полягає в падінні вантажу з висоти на індентор і наступному розрахунку твердості за параметрами відбитка, який **відрізняється** тим, що кут конуса індентора вибирається в залежності від типу покриття, а твердість визначається за формулами, які враховують масу вантажу, висоту його падіння, кут конуса індентора та параметри невідновленого відбитка.

Корисна модель належить до галузі матеріалознавства, а саме до способів визначення механічних властивостей асфальтобетонних покриттів.

Відомий спосіб визначення твердості асфальтобетонних покриттів (ВСН 38-90. Технические указания по устройству дорожных покрытий с шероховатой поверхностью. - Транспорт, 1990.), згідно з яким твердість визначають за допомогою приладу ТК-1 як глибину втискування в матеріал конуса з кутом при вершині  $45^\circ$  під вантажем 2кг, що падає з висоти 0,29мм. Після вимірювання середній показник твердості за допомогою номограми приводять до розрахункової температури  $50^\circ\text{C}$ . Даний спосіб є найбільш близьким до способу, що заявляється, тому він обраний у якості найближчого аналога.

Недоліком аналога є те, що вантаж, кут конуса індентора, висота, з якої він падає, мають фіксовану величину, а це звужує галузь впливу наведених факторів на значення твердості, а також обмежує можливості використання цього методу для різних типів покриття. Визначення твердості за відомим способом проводять за формулою або номограмою, які враховують тільки глибину відбитка і температуру покриття, що знижує точність методу.

В основу корисної моделі покладено завдання вдосконалення існуючого способу з метою поши-

рення його використання для різних типів покриттів.

Поставлена задача досягається тим, що в способі визначення твердості асфальтобетонних покриттів, який полягає в падінні вантажу з деякої висоти на індентор і наступному визначенні твердості за параметрами відбитка, згідно з корисною моделлю кут конуса індентора обирається в залежності від типу асфальтобетону, а твердість визначається за формулами, що враховують масу вантажу, висоту його падіння, кут конуса індентора та параметри відновленого відбитка.

Спосіб реалізується наступним чином.

Згідно Фіг.1 визначення твердості асфальтобетонних покриттів при певній температурі виконують за допомогою ударника 1 з індентором у вигляді конуса 2. Вантаж 3 вільно падає з висоти L на ударник з індентором і втискує його у поверхню матеріалу 4 на глибину h, після чого ударник треба розвантажити і виміряти глибину відновленого відбитка 5. Кут конуса індентора вибирають в залежності від типу покриття.

Величину твердості асфальтобетонного покриття визначають за формулами, які враховують кут конуса індентора, величину вантажу і висоту його падіння, а також параметри відновленого відбитка.

В якості розрахункових формул для визначення твердості за параметрами відновленого відбит-

UA (19) 55855 (11) (13) U

ка можуть, наприклад, використовуватися наступні:

$$H_{\text{НВ}}^{\text{пп}} = \frac{A}{S_{\text{пп}}} = \frac{m \cdot g \cdot L}{h^2 \cdot \text{tg}\varphi/2}, \quad (1)$$

$$H_{\text{НВ}}^{\text{пов}} = \frac{A}{S_{\text{пов}}} = \frac{m \cdot g \cdot L \cdot (\sin\varphi/2)}{\pi \cdot h^2 \cdot (\text{tg}\varphi/2)^2}, \quad (2)$$

$$H_{\text{НВ}}^{\text{пр}} = \frac{A}{S_{\text{пр}}} = \frac{m \cdot g \cdot L}{\pi \cdot h^2 \cdot (\text{tg}\varphi/2)^2}, \quad (3)$$

$$H_{\text{НВ}}^{\text{об}} = \frac{A}{V} = \frac{3 \cdot m \cdot g \cdot L}{\pi \cdot h^3 \cdot (\text{tg}\varphi/2)^2}, \quad (4)$$

де  $H_{\text{НВ}}^{\text{пп}}$  - твердість асфальтобетонного покриття за параметрами відновленого відбитка, яка визначається як відношення роботи до площі поздовжнього перерізу відновленого відбитка, Н·м/мм<sup>2</sup>;

$H_{\text{НВ}}^{\text{пов}}$  - твердість асфальтобетонного покриття за параметрами відновленого відбитка, яка визначається як відношення роботи до площі бокової поверхні відновленого відбитка, Н·м/мм<sup>2</sup>;

$H_{\text{НВ}}^{\text{пр}}$  - твердість асфальтобетонного покриття за параметрами відновленого відбитка, яка визначається як відношення роботи до площі проекції відновленого відбитка, Н·м/мм<sup>2</sup>;

$H_{\text{НВ}}^{\text{об}}$  - твердість асфальтобетонного покриття за параметрами відновленого відбитка, яка визна-

чається як відношення роботи до об'єму відновленого відбитка, Н·м/мм<sup>3</sup>;

A - робота, Н·м;

$S_{\text{пп}}$  - площа поздовжнього перерізу відновленого відбитка, мм<sup>2</sup>;

$S_{\text{пов}}$  - площа бокової поверхні відновленого відбитка, мм<sup>2</sup>;

$S_{\text{пр}}$  - площа проекції відбитка, мм<sup>2</sup>;

V - об'єм відновленого відбитка, мм<sup>3</sup>;

$\varphi$  - кут при вершині конуса, град;

m - маса вантажу, кг;

g - прискорення вільного падіння 9,81м/с<sup>2</sup> ;

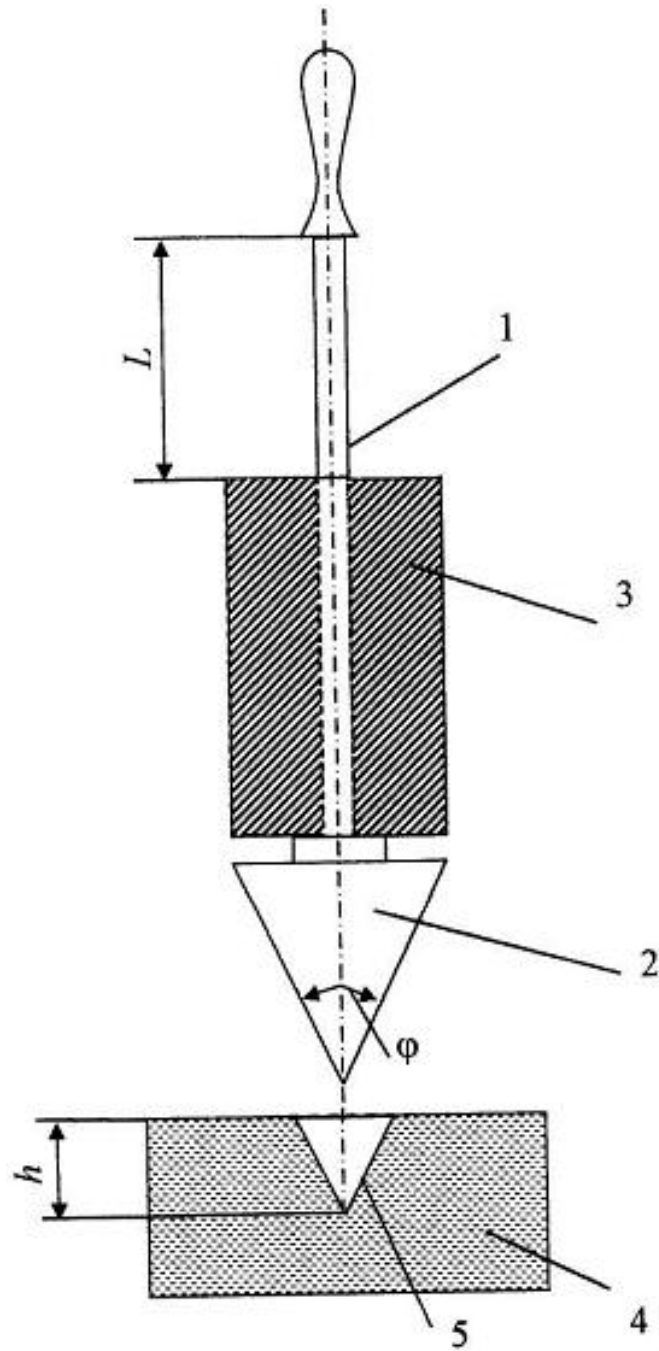
L - висота, з якої падає вантаж, м;

h - глибина відновленого відбитка, мм.

Процедуру вимірювань повторюють для декількох ділянок покриття і розраховують середнє значення твердості.

Запропонований спосіб дозволяє розширити можливості вимірювання твердості для різних типів асфальтобетонних покриттів за рахунок варіювання величини кута конуса. Крім цього, оскільки при визначенні твердості покриття враховуються як параметри індентора, так і параметри відновленого відбитка, підвищується точність вимірювання.

Спосіб визначення твердості асфальтобетонних покриттів за параметрами відновленого відбитка враховує пластичну складову деформації покриття, та придатний до використання для контролю твердості поверхневих шарів.



Фіг. 1