

بررسی تاثیر نوع سنگدانه بر خصوصیات اصطکاکی و نفوذپذیری اندودهای سنگدانه‌ای*

منصور فخری، استادیار، دانشکده عمران، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی، تهران، ایران
ارشاد عموسلطانی، کارشناس ارشد، دانشکده عمران، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی، تهران، ایران

E-mail:fakhri@kntu.ac.ir

چکیده

نگهداری و مدیریت راهها و جاده های پی کی از مهمترین و بنیادی ترین اصول زیربنایی کشور هاست. نوع و کاربرد انواع اقدامات پیشگیرانه برای نگهداری روسازی های آسفالتی و بتنی طی سالهای متمادی تحت بررسی و تحقیق قرار گرفته است. کاهش هزینه ها و اقدامات کاهش دهنده زمان ترمیم راهها از جمله تکاتی است که با استفاده از اندودهای سنگدانه‌ای تحقق می یابد. تحقیقات نشان داده اند که صرف کردن نسبت ناچیزی از کل هزینه ها به اقدامات نگهداری باعث کاهش بسیار زیادی در هزینه های تعمیرات و ترمیم روسازی ها خواهد شد. یکی از اقدامات پیشگیرانه برای نگهداری روسازی های آسفالتی، استفاده از اندودهای سنگدانه ای است که در این تحقیق مورد بررسی قرار می کشد. در این مقاله ضمن معرفی و شناسایی اندودهای سنگدانه ای، نحوه طراحی، ساخت و اجرای انواع اندودهای سنگدانه ای ارایه می شود. هدف از این تحقیق معرفی انواع مختلف اندودهای سنگدانه ای و ارزیابی عملکرد آزمایشگاهی اندودهای مختلف است. در ساخت این نوع آسفالت سعی شده تا از امکانات موجود در کشور استفاده گرددیده و تا حد امکان شرایط موجود در کشور شبیه سازی شود. در این تحقیق خصوصیات اصطکاکی و نفوذپذیری و همچنین میزان اندود کنندگی اندودهای سنگدانه‌ای و مقایسه انواع اندودهای سنگدانه‌ای مورد بررسی قرار گرفته است.

واژه های کلیدی: آسفالت های حفاظتی، اندودهای سنگدانه ای، مقاومت لغزشی، اندود سطحی، طرح اختلاط

۱. مقدمه

از جمله آنها می توان به هزینه اندک ساخت، عمر طولانی، دوام و مقاومت لغزشی زیاد و... اشاره کرد. این نوع آسفالتها به چهار دسته کلی اندودهای آب بندی (بدون سنگدانه)، دوغاب آب بندی، آسفالت نازک سطحی و اندودهای سنگدانه‌ای تقسیم شوند.

انتخاب نوع آسفالت حفاظتی جهت اقدامات نگهداری به عوامل مختلفی بستگی داشته و دارای فرآیند پیچیده ای است. از جمله این عوامل می توان به شرایط آب و هوایی، مقدار ترافیک متوسط

امروزه در اکثر نقاط دنیا سیستم های نگهداری و بویژه سیستم نگهداری پیشگیرانه از مهم ترین اقدامات برای حفظ روسازی های بتن آسفالتی به شمار می روند. عملیات نگهداری، به ویژه اقداماتی که باعث افزایش اینمی جاده ها و راحتی رانندگی شوند، از اهمیت بیشتری برخوردارند.

از مهم ترین اقدامات پیشگیرانه برای نگهداری روسازی های بتن آسفالتی می توان به انواع آسفالت های حفاظتی اشاره کرد. این نوع آسفالتها که هم اکنون در اکثر کشورهای دنیا به گونه ای گستره ده مورد استفاده قرار می گیرند، مزایای فراوانی دربردارند که

سنگدانهای درشت دانه با دانه بندی شماره ۲ برای ساخت نمونه های آسفالت گرم استفاده شد.

پس از ساخت و انجام آزمایش مارشال بر روی نمونه های ۴ اینچی از محلوت توپکا و به دست آوردن درصد قیر بهینه، دو نمونه ویل تراک، یکی با درصد قیر بهینه و دیگری با درصد قیری بیش از درصد قیر بهینه (حدود ۰/۵ درصد برای شبیه سازی سطوح قیر زده) ساخته شدند. برای ساخت نمونه ها پس از اختلاط در آزمایشگاه، محلوت به درون قالب ویل تراک ریخته و تحت اثر دستگاه متراکم کننده غلطکی متراکم شد. تعداد دورهای رفت و برگشت برای متراکم نمونه ۸۰ و بازوی متراکم برابر ۸۰ سانتیمتر انتخاب شد. قالب ویل تراک دارای ابعاد $۳۰۰ \times ۳۰۰ \times ۵۰$ میلیمتر است. در حدود ۱۰ کیلوگرم محلوت آسفالت گرم برای ساخت نمونه تهیه و توسط دستگاه متراکم شد. نمونه ها پس از متراکم به مدت ۱ روز برای عمل آوری در دمای آزمایشگاه قرار داده شدند. برای ساخت نمونه های محلوت سنگدانهای درشت دانه از آزمایش مارشال اصلاح شده و نمونه های ۶ اینچی استفاده شد. پس از تعیین میزان درصد بهینه قیر، چند نمونه با درصد بهینه قیر و چند نمونه با درصد قیر بیش از قیر بهینه ساخته شد. این نمونه های با درصد قیر زیاد برای ساخت نمونه های ساندویچی مورد استفاده قرار گرفتند. نمونه های با درصد بهینه قیر برای ساخت نمونه های اندود سنگدانهای تک لایه و دولایه به کار برده شدند.

پس از متراکم نمونه های بتن آسفالتی توسط دستگاه متراکم کننده غلطکی و عمل آوری نمونه ها، اجرای نمونه های اندود سنگدانهای بر روی نمونه ها آغاز شد. پس از اجرای اندود سنگدانهای بر روی نمونه های بتن آسفالتی، نمونه ها توسط همان متراکم کننده غلطکی تحت متراکم قرار گرفتند.

در ابتدا سعی شد تا از بار مشابهی برای متراکم نمونه ها استفاده شود، ولی از آنجا که اندود سنگدانهای بایستی به وسیله غلتک های چرخ لاستیکی متراکم شود، سنگدانه ها کمی خرد شدند. شکل ۱ اثر میزان بار اضافی متراکم را که باعث خرد شدن سنگدانه ها شده است نشان می دهد.

در ساخت سایر نمونه ها سعی شد تا از میزان بار کاسته شده و تعداد دور رفت و برگشت دستگاه افزایش یابد. این حالت باعث شد که اثر متراکم در محل تا حدودی شبیه سازی شود. از آنجا که در محل نمونه ها توسط غلتک های چرخ لاستیکی متراکم شده و پس از یک روز تحت ترافیک سبک قرار می گیرند، بنابراین سنگدانه ها فرصت می بینند تا تحت بهترین و پایدارترین حالت

روزانه، میزان شاخص وضعیت روسازی، نوع روسازی، طرح هندسی راه و نوع اقدامات نگهداری و... اشاره کرد.

در این تحقیق از میان انواع مختلف آسفالت های حفاظتی، اندودهای سنگدانهای مورد بررسی قرار می گیرند. در ساخت نمونه ها از قیر امولسیونی CSS ساخت داخل استفاده شده است. از بارزترین ویژگی های اندودهای سنگدانه ای می توان به مقاومت لغزشی زیاد این نوع آسفالتها اشاره کرد و بنابراین شده است در ساخت این نوع آسفالتها از سنگدانه های با مقاومت سایشی زیاد استفاده شود. به این منظور از دو نوع سنگدانه گرانیتی و یک نوع سنگدانه آهکی در ساخت نمونه ها استفاده شد. آزمایش های مربوط به سنگدانه ها و قیر امولسیونی، قبل از ساخت نمونه ها بر روی سنگدانه ها و قیر انجام شدند. پس از تایید آزمایش های و شناسایی مصالح و با توجه به آن که شرایط ساخت با توجه به مصالح موجود در کشور می بایست تعیین شود، سعی شد تا با توجه به نتایج به دست آمده از آزمایش های انجام شده، در برخی موارد اصلاحاتی صورت گیرد.

در ساخت نمونه ها از آئین نامه های معتبر ساخت و اجرای اندودهای سنگدانه ای کشورهای انگلستان و استرالیا استفاده شده است. البته این آئین نامه ها با توجه به شرایط موجود در ایران نیاز به اصلاحاتی دارند که تعیین میزان این اصلاحات در محدوده این مطالعه نیست.

در این تحقیق ابتدا انواع مختلف نمونه های اندود سنگدانهای در آزمایشگاه ساخته شدند و بر روی آنها آزمایش های مقاومت لغزشی و پخش ماسه صورت گرفتند. نمونه های اندود سنگدانهای بر روی نمونه های توپکا و محلوت سنگدانه ای درشت دانه به کار گرفته شدند. برای متراکم نمونه های اندود سنگدانه ای از دستگاه متراکم کننده ویل تراک استفاده شد.

۲. نحوه متراکم نمونه ها

انتخاب طرح اختلاط مناسب و ساخت و عمل آوری نمونه های اندود سنگدانه ای، با استفاده از آئین نامه انگلستان انجام شد به منظور ساخت نمونه ها به بستر مناسب با محل اجرا نیاز بود. بنابراین از دستگاه متراکم کننده غلطکی ویل تراک برای متراکم نمونه ها استفاده شد. دو نوع محلوت آسفالتی گرم برای ساخت بستر جهت نمونه ها در نظر گرفته شدند. به منظور ارزیابی عملکرد اندود سنگدانه ای بر روی آسفالت های گرم، از توپکا با دانه بندی شماره ۴ نشریه ۱۰۱ (سازمان برنامه و بودجه) و محلوت

این سنگدانه‌ها از سنگدانه آهکی بیشتر است، ولی به دلیل مهم بودن خصوصیات مربوط به سنگدانه‌های گرانیتی با وجود زیاد بودن این ضرایب از آنها در ساخت نمونه‌ها استفاده شد. مهم‌ترین اثری که ضریب تورق زیاد در مخلوط‌های انود سنگدانه‌ای می‌گذارد امکان قیر زدگی سطح انود است. بنابراین برای این دو نوع سنگدانه از مقدار قیر کمتری در ساخت استفاده شد.

قرار گیرند. برای مدل سازی چنین حالتی سعی شد تا تعداد دور رفت و برگشت دستگاه بیش از مقدار لازم باشد.



جدول ۱. خصوصیات فیزیکی سنگدانه‌ها

آهکی	سنگدانه گرانیتی B	سنگدانه گرانیتی A	نام آزمایش	
۰/۳۱	۱/۴۳	۰/۹۷	درشت دانه (درصد)	سولفات سدیم
۰/۶۱	-	۲/۶		ریزدانه
۱۸	۳۰	۲۶	سایش لوس آنجلس (درصد)	
۱۲/۵	۴۲/۵	۲۳/۴	ضریب تطویل	
۱۹/۲	۲۴	۱۸/۹	ضریب تورق	
۱۰۰	۱۰۰	۱۰۰	شکستگی (درصد)	

عامل مهم دیگری که در تعیین میزان قیر موثر است میزان جذب قیر سنگدانه‌است. برای انجام این آزمایش دستگاه اسپکتروفوتومتر مورد نیاز است. از آنجا که این دستگاه در دسترس نبود برای در نظر گرفتن اثر جذب قیر سنگدانه‌ها و همچنین ایجاد چسبندگی بیشتر بین قیر و سنگدانه از روش پیش انودی سنگدانه‌ها استفاده شد. پیش انودی سنگدانه‌ها می‌تواند به وسیله افزودن مقداری آب یا گازوئیل، نفت سفید یا امولسیون قیری انجام شود.

با توجه به این که بکارگیری قیر امولسیون به عنوان ماده پیش انود دکنده آسان‌تر و مقوون به صرفه‌تر از سایر مواد است. بنابراین با توجه به مطالعات انجام شده مقدار ۱/۵٪ قیر امولسیونی به سنگدانه‌ها افزوده شد و اثر پیش‌انودی سنگدانه‌ها نیز بر خواص انودهای سنگدانه بررسی شد. شکل ۱ اثر پیش‌انودی سنگدانه سنگدانه‌ای ساده از بافت فشرده‌تری برخوردارند. برای تعیین اندازه مطابق این شکل سنگدانه‌های پیش‌انود نسبت به سنگدانه‌های ساده از بافت فشرده‌تری برخوردارند. برای تعیین اندازه سنگدانه‌ها با توجه به استاندارد انگلستان اندازه ۱۰ میلیمتر برای سنگدانه‌ها مورد استفاده قرار گرفت. این اندازه با فرض داشتن سطحی با سختی نرمال و وسایل نقلیه تجاری ۱۰۰–۲۰۰ وسیله در هر خط در روز به دست آمد. سنگدانه‌ایی که برای ساخت لایه دوم بکار برده شدند دارای ابعاد ۶ میلیمتر بودند.

شکل ۱. اثر بار اضافی و خردش‌گی سنگدانه‌ها
همچنین اثر میزان سنگدانه اضافی

۳. ساخت نمونه‌های انود سنگدانه‌ای

برای ساخت نمونه‌های انود سنگدانه‌ای از آئین نامه انگلستان استفاده شد. از آنجا که تعیین درصد قیر امولسیون کاربردی به عوامل مختلفی از جمله خصوصیات سطح روسازی، شکل و ابعاد سنگدانه‌ها، خصوصیات سنگدانه‌ها، میزان ترافیک و شرایط آب و هوایی منطقه بستگی دارد، بنابراین سعی شد تا حد امکان شرایط مشابه و ایده آل برای ساخت نمونه‌ها ایجاد شود.

پاشیدن قیر توسط استوانه‌ای مدرج با سوراخهای در بالای آن صورت گرفت. به این ترتیب سعی شد تا به این وسیله پاشیدن قیر بر روی سطح روسازی توسط قیر پاش شبیه سازی شود. سرعت پخش قیر با توجه به مشخص بودن حجم قیر امولسیونی پاشیده شده بر روی سطح مشخص می‌شود.

برای شبیه‌سازی عمل ریزش سنگدانه‌ها بر روی سطح و به دلیل امکان کنترل کامل سرعت ریزش در آزمایشگاه، سعی شد تا سنگدانه‌ها به طور دستی و غیرتصادفی در سطح جاسازی شوند. سنگدانه‌ها قبل از ریختن، وزن شده و پس از تعیین وزن مورد نیاز سنگدانه‌ها، عمل ریزش انجام می‌شود.

در ساخت نمونه‌ها از سه نوع سنگدانه، گرانیتی نوع A، گرانیتی نوع B و آهکی استفاده شد. دو نوع سنگ گرانیتی مستقیماً از معدن برداشت شده و توسط سنگ شکن و در آزمایشگاه شکسته شدند. میزان تطویل و تورق این سنگدانه‌ها در مقایسه با سنگدانه آهکی در جدول ۱ آورده شده است. میزان ضریب تطویل و تورق

سنگدانه‌ها بستگی دارد. سرعت پخش قیر از رابطه زیر به دست می‌آید:[۱]

$$R = 0.625 + (F \times 0.023) + [0.0375 + (F \times 0.0011)] \times ALD \quad (2)$$

که در آن:
 F =فاکتور اصلاح وزنی،
 ALD =میانگین حداقل ضخامت (mm) و
 R =سرعت پخش قیر kg/m^2 است.

با درنظر گرفتن شرایط ترافیکی متوسط تا سنگین (۵۰۰۰-۱۵۰۰) وسیله در باند در روز و سطح رو سازی بسیار کم قیر و شرایط آب و هوایی متعادل و سنگدانه‌های پیش‌اندود یا متورق^۲، عامل اصلاح وزنی براساس استاندارد انگلستان برابر ۲ خواهد شد.[۱] برای به دست آوردن سرعت پخش صحیح قیر برای قیرهای امولسیونی، میزان R به دست آمده در ضرب اصلاح زیر ضرب می‌شود.

$$CF = \frac{R}{(درصد قیر، قیر امولسیونی / 90)} \quad (3)$$

جدول ۲. تعیین سرعت پخش قیر و سنگدانه با توجه به میزان ALD

سرعت پخش سنگدانه (kg/m^2)	میزان قیر (l/m^2)	مقدار ALD (mm)	قطر متوسط (mm)	مقدار FI	نوع سنگدانه
۵/۹۳	۱/۴۶	۴/۳۵	۶	۱۹/۲	آهکی
۱۰/۰۹	۱/۶۷	۷/۴	۱۰		
۶	۱/۴۶	۴/۴	۶	۱۸/۹	گرانیتی نوع A
۱۰/۱۶	۱/۶۷	۷/۴۵	۱۰		
۵/۵۹	۱/۴۴	۴/۱	۶	۲۴	گرانیتی نوع B
۹/۶۸	۱/۶۵	۷/۱	۱۰		

۵. آزمایش‌های انجام شده

۱-۵ آزمایش‌های مارشال جهت تعیین قیر بهینه لایه زیرین برای مخلوط سنگدانه‌ای درشت دانه و توپکا

تعیین درصد قیر بهینه برای نمونه‌های مخلوط سنگدانه‌ای درشت دانه توسط آزمایش مارشال با نمونه‌های ۶ اینچی انجام شد. پس از ساخت و تراکم نمونه‌ها و به دست آوردن مقاومت مارشال نمونه‌ها حجم و وزن مخصوص حقیقی و ظاهری نمونه‌ها به دست آمدند و سپس روابط حجمی مقادیر مارشال برای نمونه‌ها

عامل دیگری که در طراحی ها دارای اهمیت است میزان^۱ (ALD) (میانگین حداقل ضخامت) مصالح است. نحوه به دست آوردن این پارامتر در مرجع ۱ آورده شده است.

۴. طراحی مخلوط اندود سنگدانه‌ای

هدف از طرح اندود سنگدانه‌ای، تعیین مقادیر دقیق قیر و سنگدانه‌هاست که برای اجرای کار محاسبه می‌شود. این روش بر اساس فرضیات زیر استوار است و برای تمام انواع سنگدانه‌های باز و با یک اندازه نیز صادق است.

الف : مقدار فضای خالی سنگدانه‌ها که توسط دستگاه مکانیکی پخش کننده مصالح روی قیر پخش می‌شود، قبل از غلتکزنی و با توجه به آرایش نا متعادل و نا پیوسته سنگدانه‌ها، تقریباً ۵۰ درصد حجم کل آن است.

ب : مقدار این فضای خالی بعد از غلتکزنی و جایه‌جا شدن سنگدانه‌ها به ۳۰٪ کاهش می‌یابد.

ج : پس از قرار گیری رویه اندود سنگدانه‌ای تحت ترافیک، سنگدانه‌ها بر روی مسطح ترین وجه خود قرار می‌گیرند. در چنین شرایطی مقدار فضای خالی به حدود ۲۰٪ می‌رسد و ضخامت نهایی رویه آسفالتی بامیانگین کوچک‌ترین بعد سنگدانه‌ها برابر می‌شود.

د : برای آنکه رویه آسفالتی عملکرد مناسب داشته باشد ۶۰ تا ۸۰ درصد از فضای خالی باقی مانده (که ۲۰٪ فرض شده) بایستی با قیر پر شود. محاسبه این درصد، با توجه به حجم ترافیک عبوری از رویه آسفالتی تغییر می‌یابد.

۴-۱ تعیین سرعت پخش سنگدانه‌ها

سرعت پخش سنگدانه‌ها بر اساس رابطه ۱ به دست می‌آید: [۱]

$$(kg/m^2) = 1.364 \times ALD (mm) \quad (1)$$

سرعت پخش سنگدانه‌ها را بایستی در محل تعیین کرد. سرعت پخش سنگدانه‌های ۶ و ۱۰ میلیمتری با توجه به میزان ALD آنها در جدول ۲ آورده شده است. این نمونه‌ها بر روی سطحی معادل ۱/۰ میلیمتر مربع پخش شدند.

۴-۲ تعیین سرعت پخش قیر

سرعت پخش قیر به عواملی از جمله حجم ترافیک عبوری از راه، وضعیت رو سازی لایه رویه، شرایط آب و هوایی منطقه و نوع

۳-۵ اندازه‌گیری مقاومت لغزشی نمونه‌های اندود سنگدانه‌ای

شناخت ضریب اصطکاک در معادلات طرح هندسی راهها از اهمیت خاصی برخوردار است. تعیین شعاع پیچها به شیب‌های طولی و عرضی جاده با احتساب سرعت طراحی مناسب به آن بستگی دارد. اصطکاک سطحی عامل اصلی پیشگیری و تقلیل تصادفات ناشی از لغزندهای است. ضریب اصطکاک بین لاستیک و سطح جاده به عوامل زیر بستگی دارد [۴].

- ۱- مشخصات بافت سطح جاده و مصالح به کار رفته شامل بافت ریز، بافت درشت، بافت صیقلی PSV، سایش سنگ (AAV) و دانه‌بندی
- ۲- مشخصات لاستیک
- ۳- مشخصات وسیله نقلیه
- ۴- شرایط استفاده و عبور و مرور
- ۵- شرایط آب و هوایی



شکل ۲. میزان نفوذ سنگدانه‌های گرانیتی B



شکل ۳. مقطع اندود دولایه با محل شیار افتادگی گرانیت A

انجام شد. نتایج برای نمونه‌های مارشال ۶ اینچی، مخلوط سنگدانه‌ای درشت دانه و مارشال ۴ اینچی برای توپکا به شرح زیر است [۲]:

درصد قیر بهینه برای نمونه توپکا، ۵/۲ درصد و برای نمونه مخلوط سنگدانه‌ای، ۴/۱ درصد.

۲-۵ ساخت نمونه‌های اندود سنگدانه‌ای

نمونه‌ها در سه طرح تک لایه، دولایه و ساندویچی ساخته شدند. مقدار قیر لازم برای هر لایه در جدول (۲) قابل مشاهده است. سنگدانه‌ها به دو صورت ساده و پیش اندود برای ساخت به کار گرفته شدند. برای مقایسه حالت ساده نسبت به پیش اندود نیمی از سطح بتن آسفالتی با استفاده از سنگدانه‌های ساده و نیم دیگر با استفاده از سنگدانه‌های پیش اندود ساخته شدند.

برای متراکم نمودن نمونه‌ها، از متراکم کننده غلتکی با قابلیت تنظیم بار تراکم استفاده شد. این بار به صورت رفت و برگشتی به نمونه وارد می‌شود. در ابتدا مقدار بار ۷۰۰ کیلوگرم در تعداد دور ۸۰ بار مورد استفاده قرار گرفت، ولی مشاهده شد که سنگدانه‌ها در اثر اعمال فشار خرد شدند. لذا در ساخت نمونه‌های بعدی سعی شد تا از میزان بار ۵۰۰ کیلوگرم در تعداد دور ۱۰۰ استفاده شود.

عمل تراکم بایستی به گونه‌ای باشد تا سنگدانه‌ها تحت فشار اعمال شده خرد نشوند و به حد کافی در سطح نفوذ کرده و در حدامکان بتوانند در پایدارترین وضعیت خود قرار گیرند. این فرآیند باعث می‌شود تا پس از بازگشایی ترافیک بر روی مسیر، سنگدانه‌ها در مناسب‌ترین حالت قرار گرفته و درصد فضای خالی به حداقل برسد [۳]. به منظور شبیه‌سازی اثر ترافیک سعی شد تا بر میزان دورهای رفت و برگشت غلتک افزوده شود. با توجه به اشکال ۲ تا ۵، میزان نفوذ سنگدانه‌ها در سطوح زیرین مناسب و قرار گیری آنها نیز در حد مطلوب و رضایت‌بخش بود.

پس از اتمام غلتک‌زنی نمونه‌ها و عمل آوری آنها، دانه‌های اضافی و خرد شده از سطح نمونه‌ها جمع‌آوری شده و سطح برای انجام آزمایش‌های عملکردی آماده شد. با توجه به بافت سطحی نمونه‌ها مشاهده شد که سنگدانه‌های پیش اندود دارای بافت بهتر و میزان چسبندگی بیشتری نسبت به سنگدانه‌های ساده هستند. همان‌گونه که در اشکال مشاهده می‌شود بافت ظاهری نمونه‌های با سنگدانه‌های گرانیتی بهتر از سنگدانه‌های آهکی است.

۲-۳-۵ اندازه گیری ضریب اصطکاک

دو روش برای مطالعه و اندازه گیری اصطکاک مورد استفاده قرار می‌گیرند.

الف: روش مطالعه و تحقیق درباره بافت درشت

ب: روش اندازه گیری ضریب اصطکاک

در روش اول، تاثیر بافت درشت روسازی در رابطه بین سرعت و اصطکاک مورد مطالعه قرار گرفته و اندازه گیری اصطکاک به صورت غیر مستقیم و معمولاً با اندازه گیری عمق زبری^۰ رویه راه انجام می‌شود.

در روش دوم، اصطکاک سطح جاده مستقیماً به صورت اندازه گیری میزان اصطکاک بر اثر سایش لاستیک بر روی رویه راه تعیین می‌شود.

در این تحقیق عمق زبری اندودها توسط آزمایش پخش ماسه، و اصطکاک سطح اندود به وسیله دستگاه آونگ انگلیسی اندازه گیری شده است.



شکل ۴. بافت اندود سنگدانهای گرانیت A



شکل ۵. بافت و مقطع اندود سنگدانهای آهکی

۳-۳-۵ روش آونگ انگلیسی

در هنگام آزمایش، بازوی آونگ از یک ارتفاع استاندارد H تحت تاثیر وزن خود W رها شده و در تماس با سطح جاده قرار می‌گیرد. در این تماس بر حسب آن که سطح جاده چقدر زبر بوده و اصطکاک ایجاد کند، بازوی آونگ به مقداری بالا رفته و در طرف دیگر عقربه روی مقیاس مدرج، درجه ای را نشان می‌دهد که به BPN معروف است و بیان کننده میزان مقاومت لغزشی سطح جاده یا ضریب اصطکاک است [۶].

اصلاح مربوط به اثر درجه حرارت سطح جاده توسط رابطه ۴ صورت می‌گیرد.

$$BPN_{20} = \frac{BPN}{1 - [0.00525(t - 25)]} \quad (4)$$

که در آن:

BPN = مقدار متوسط عدد اصطکاک در دمای t، و

BPN_{20} = عدد اصطکاک در دمای ۲۰ درجه است.

به منظور کم کردن خطای آزمایش، این آزمایش برای هر نمونه ۵ بار تکرار و عدد متوسط به عنوان BPN سطح یادداشت شد. نتایج مربوط به نمونه های مختلف و مقایسه آن با رویه های مختلف در جدول ۳ و شکل ۶ آورده شده است.

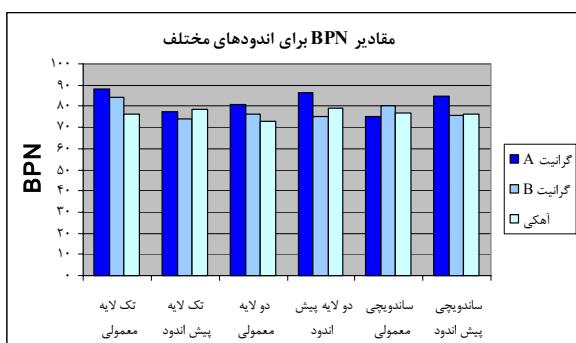
۱-۳-۵ مشخصات بافت سطح جاده

سه مشخصه مهم از سطح جاده که در اصطکاک بین لاستیک و رویه راه، در حالت مرطوب تاثیر دارند عبارتند از [۵]:

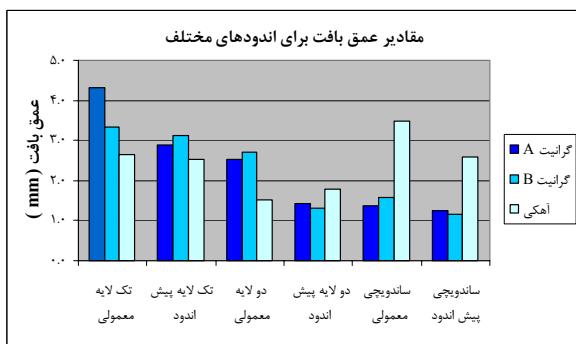
- بافت ریز مناسب در سطح جاده
- قابلیت زهکشی کافی جهت خارج کردن آب از سطح جاده
- بافت درشت و مناسب

بافت ریز روسازی نشان دهنده وضعیت سنگدانه های رویه راه و بیانگر زبری^۳ و صیقلی بودن^۴ ذرات سطح راه است. این بافت در شرایط بارندگی و مرطوب، لایه نازک آب سطح جاده را جذب کرده و درگیری و تماس بین لاستیک و سطح جاده را افزایش داده و در نتیجه ضریب اصطکاک آنها را زیاد می‌کند. بافت درشت به میزان بیرون زدگی سنگدانه ها از رویه راه اطلاق می‌شود و با ایجاد کانال های باریک جریان، باعث می‌شود تا آب سطحی در هنگام بارندگی به سرعت از سطح جاده انتقال یابد که این عمل باعث جلوگیری از پدیده Hydroplaning و در نتیجه افزایش اصطکاک روسازی می‌شود.

نتیجه زهکشی سطحی مناسب‌تر، میزان اصطکاک بیشتری نشان دادند.



شکل ۶. مقایسه مقادیر BPN برای انودهای مختلف



شکل ۷. مقایسه مقادیر عمق بافت برای انودهای مختلف

۴-۵ نفوذپذیری

نفوذپذیری مخلوط‌های بتن آسفالتی یکی از مهم‌ترین و اساسی‌ترین معیارهای پذیرش انواع مخلوط‌های بتن آسفالتی است. اصولاً میزان نفوذپذیری یک مخلوط اثر مستقیمی بر دوم و عملکرد انواع مخلوط‌های بتن آسفالتی دارد. نفوذ آب به داخل بتن آسفالتی را می‌توان عامل اصلی خرابیها در روسازیهای آسفالتی عنوان کرد. از جمله این خرابی‌ها می‌توان به قیرزیدگی و انواع ترک خورده‌گی‌های سطح روسازی نظری ترکهای پوست سوسماری اشاره کرد.^[۸]

پارامترهای زیادی بر میزان نفوذپذیری مخلوط‌ها تاثیر گذارند. از جمله این پارامترها می‌توان به درصد فضای خالی موجود در مخلوط بتن آسفالتی اشاره کرد. درصد فضای خالی موجود و میزان پیوستگی این حفره‌ها با یکدیگر اثر بسیاری در نفوذ رطوبت به مخلوط بتن آسفالتی دارد. بر اساس تحقیقات انجام شده،

جدول ۳. مقادیر BPN به دست آمده از نمونه‌های انودهای سنگدانه‌ای در مقایسه با سایر رویه‌ها

نوع رویه	BPN	دما (°C)	اصلاح شده BPN
سطح توپکا معمولی	۵۳	۲۶	۵۵
سطح توپکا قیرزده	۴۲	۲۹	۴۴
آسفالت مخلخل	۶۴	۱۴	۶۲
انود سنگدانه‌ای با گراینیت A	۸۰	۲۵	۸۲
انود سنگدانه‌ای با گراینیت B	۷۵/۵	۲۵	۷۸
انود سنگدانه‌ای با سنگدانه آهکی	۷۴/۵	۲۵	۷۷

۴-۳-۵ روش پخش ماسه

در این روش حجم معینی از ماسه با خصوصیات و دانه بندی خاص بر روی سطح جاده و به صورت دایره‌ای پخش می‌شود. این کار توسط صفحه فلزی و مدوری که به ارتفاع ۰/۲۵ اینچ از سطح رویه قرار می‌گیرد، انجام می‌شود. نسبت حجم ماسه اولیه به سطح پوشش شده با ماسه، عمق زبری رویه را به دست می‌دهد.^[۴]

۴-۴-۱ روش انجام آزمایش پخش ماسه

استوانه فلزی به ابعاد ۲۰ میلیمتر (قطر دایره) و ارتفاع ۸۰ میلیمتر که حداقل حجم فضای خالی آن ۲۵۰۰۰ میلیمتر مکعب باشد را از ماسه‌ای که حداقل ۹۰ درصد وزنی آن از الک نمره ۶۰ عبور کرده و روی الک نمره ۸۰ باقی بماند پر می‌کنیم. قبل از ریختن ماسه بر روی سطح نمونه، این سطح با یک برس نرم تمیز می‌شود. آنگاه ماسه با حجم معین را بر روی سطح نمونه می‌ریزیم و توسط یک دیسک محکم و تخت به قطر تقریبی ۶۰ تا ۷۵ میلیمتر بر روی سطح پخش می‌کنیم. روی این دیسک باید با یک لاستیک سخت پوشانده شود. باید دقیقاً سطح ماسه پخش شده به صورت مدور درآید. پس از اتمام کار قطر دایره را در ۴ جهت خوانده و میانگین آن را ثبت می‌کنیم.

از تقسیم حجم ماسه به سطح پوشیده شده از ماسه، عمق بافت به دست می‌آید. میزان عمق بافت ۰/۸ برای یک رویه آسفالتی بسیار مناسب است. نتایج مربوط به عمق بافت برای نمونه‌های مختلف در شکل ۷ آورده شده است.

اشکال ۶ و ۷ نشان می‌دهند که نمونه‌های پیش‌انود به علت وجود قیر در سطح سنگدانه‌ها، از مقاومت اصطکاکی کمتری برخوردارند. همچنین نمونه‌های تک لایه به علت داشتن عمق بافت بیشتر و در

جدول ۴. ضرائب نفوذپذیری اندازه‌گیری شده برای نمونه‌ها

ضریب نفوذپذیری (cm/s)	زمان آزمایش (دقیقه)	فشار (بار)	مشخصات سطح موجود	سطح موثر cm ²	شکل مقطع	شماره نمونه
7.47×10^{-8}	۱۲۰	۹	اندود سنگدانه‌ای	۱۶۸/۹۷	چند ضلعی	۱
2.97×10^{-6}	۴۵	۲	اساس خاکی	۱۷۳/۶	دایره‌ای	۲
3.8×10^{-4}	۳	۱	توبیکا (تری خورده)	۱۹۲/۶۶	چند ضلعی	۳
۰	۱۴۴۰۰	۱۷	آسفالت درشت دانه	۱۷۶/۶	دایروی	۴

۶. نتیجه گیری

- از مطالعات و تحقیق آزمایشگاهی انجام گرفته بر روی نمونه‌های مختلف نتایج زیر حاصل شدند:
- سنگدانه‌های گرانیتی گیرش بیشتری نسبت به قیر امولسیونی CSS داشته و پوشش قیری مناسب‌تری ایجاد می‌کنند.
 - سنگدانه‌های گرانیتی به علت داشتن چسبینگی بهتر (با این نوع قیر) و ضریب تورق بیشتر، عمق بافت کمتر و ظاهر یکنواخت‌تری نسبت به سنگدانه‌های آهکی ایجاد می‌کنند.
 - اندودهای سنگدانه‌ای در مقایسه با سایر پوششهای آسفالت گرم از مقاومت لغزشی بیشتری برخوردارند.
 - اندودسنگدانه‌ای به خوبی می‌تواند درزها و ترکهای موجود در سطح راه را آب‌بندی کند.
 - در صورت اجرای مناسب انواع اندودهای سنگدانه‌ای، می‌توان از آنها به طور کوتاه مدت بر روی اساس خاکی راه‌های جدید استفاده کرد.
 - نمونه چهارم از آزمایش نفوذپذیری، در مقایسه با نمونه شیارافتاده نشان داد که درصورتی که رویه‌های آسفالتی به درستی ساخته، اجرا و مترکم شوند، به خوبی می‌توانند از لایه‌های زیرین محافظت نمایند، ولی پس از گذشت مدتی از بهره‌برداری رویه‌ها، این رویه‌ها را می‌توان به وسیله اندودهای سنگدانه‌ای آب‌بندی کرد.
 - ساخت اندودهای سنگدانه‌ای با شرایط مطرح شده در بالا برای کاربرد در ایران مناسب بوده و می‌توان از آنها برای روکش راه‌ها استفاده کرد.

افزایش درصد فضای خالی مخلوط‌های بتن آسفالتی باعث افزایش

میزان نفوذپذیری مخلوط می‌شود [۹]. در این تحقیق از روش بار هیدروستاتیکی ثابت برای اندازه‌گیری ضریب نفوذپذیری مخلوط استفاده شد. مقدار بار اعمال شده بر سطح مخلوط با استناد بر منابع و تحقیقات انجام شده انتخاب شد. در پاره‌ای از موارد به دلیل مشاهده نکردن میزان نفوذپذیری لازم در زمان مورد نظر، سعی شد تا میزان بار افزایش یابد و درصورت مشاهده نکردن نتیجه لازم با افزوده شدن بار، آزمایش متوقف شده و نمونه به عنوان نمونه نفوذ ناپذیر معرفی شد.

برای بررسی تاثیر اندودهای سنگدانه‌ای بر مقدار نفوذپذیری سطوح آسفالتی زیرین چهار نمونه ساخته شد.

در نمونه اول اندود سنگدانه‌ای دو لایه بروی آسفالت درشت دانه اجرا شده و میزان نفوذپذیری آن مورد بررسی قرار گرفت. در نمونه دوم اندود سنگدانه‌ای مستقیماً بر روی اساس خاکی اجرا شد. نمونه سوم سطح توبکای معمولی پس از انجام آزمایش شیارافتادگی بود و نمونه چهارم مخلوط آسفالتی درشت دانه بود که به عنوان نمونه کنترل مورد بررسی قرار گرفت. نمونه سوم تحت اثر دستگاه ویل تراک قرار گرفت تا بتواند شرایط موجود در محل پس از چند سال را شبیه سازی نماید.

میزان نفوذپذیری نمونه‌ها بر اساس قانون دارسی محاسبه می‌گردد [۱۰]. رابطه ۵ این قانون را بیان می‌کند:

$$k = \frac{V \times L}{A \times H \times t} \quad (5)$$

که در آن:

k = ضریب نفوذپذیری نمونه (cm/sec)

L = ضخامت نمونه (cm)

A = سطح مقطع نمونه (cm²)

V = حجم آب عبوری از نمونه (cm³)

H = هد ثابت آب (cm)

t = زمان انجام آزمایش (Sec)

نتایج به دست آمده از نمونه‌های آزمایش شده به شرح جدول ۴ است.

۷. مراجع

- measuring surface frictional properties using the British pendulum tester" Annual book of ASTM standards, vol.4.03. Philadelphia.
7. Pavement and structures "Pavement Skid Resistance: British Pendulum Method ", Main Roads, Western Australia T\WA310.1, Issue 101/1996.
8. Towler, J.I. and Ball, G.F.A. (1999)" Permeabilities of chip seals in New Zealand ", Tran Fund Research Report No.165.
9. Todd, A. Lynn, Ray Brown,E.and Allen Cooley,L. Jr. (1999) "Evaluation of aggregate size characteristics in stone matrix asphalt and super pave Mixtures", Transportation Research Record, V.1681, pp.19-27.
10. American Society for Testing and Materials (1996). D3637, "Standard test method for permeability of bituminous mixtures " Annual book of ASTM standards, vol.4.03. Philadelphia.
1. Transport Research Laboratory (1992) "Design guide for road surface dressings", Road Note 39, 3rd edition. (TRL Limited, Crowthorne)
2. آبین نامه روسازی راههای ایران ، نشریه شماره ۲۳۴ ، دفتر امور فنی و تدوین معیارها، سازمان مدیریت و برنامه ریزی کشور، ۱۳۸۱.
3. Douglas M. Colwill(1995) "U.K. design procedure for surface dressing", Transportation Research Record, V.1507, pp.13-22.
4. TRRL (1969)"Instructions for using the portable skid resistance tester "Road Note 27, Transport and Road Research Laboratory HMSO.
5. Cenek P.D., Jamieson N.J. and Towler J.I. (1997) "The influence of texture depth on skidding resistance", Transit New Zealand-t/10.
6. American Society for Testing and Materials. (1996) E303, "Standard test method for

پانویس‌ها:

- 1-Average Least Dimension
- 2-Flakiness Index
- 3-Hardness
- 4-Polishing
- 5-Texture Depth