

بررسی اثر عرض خط عبوری بر نرخ جریان اشباع تقاطع‌های چراغ‌دار

ایرج برگ گل

استادیار، دانشکده فنی، دانشگاه گیلان.

پست الکترونیک:

bargego1@guilan.ac.ir

وحید نجفی مقدم گیلانی
دانشجوی دکتری، دانشکده مهندسی عمران، دانشگاه علم و صنعت ایران.

پست الکترونیک:

Vahid_najafi@iust.ac.ir

* سجاد رضائی*

استادیار، دانشکده مهندسی عمران، مؤسسه آموزش عالی پویش قم.

پست الکترونیک:

rezaei@pooyesh.ac.ir

مهدی آزادی

گروه مهندسی عمران، دانشگاه غیرانتفاعی ایوانکی، ایوانکی.

پست الکترونیک:

M.azadi@eyc.ac.ir

نرخ جریان اشباع به عنوان یکی از مشخصه‌های مهم جریان ترافیک، در تعیین ظرفیت و تأخیر تقاطع‌های چراغ‌دار نقش اساسی دارد. تاکنون تحقیقات بسیاری در زمینه ارزیابی نرخ جریان اشباع در شاخه ورودی تقاطع‌ها متناسب با مشخصات هندسی، خصوصیات جریان ترافیک و رفتار رانندگان صورت گرفته است. در حالی که با وجود تفاوت در مشخصات فوق، مطالعه‌ای در زمینه میزان نرخ جریان اشباع در شاخه‌ی خروجی صورت نگرفته است و با توجه به تفاوت میزان نرخ جریان اشباع شاخه‌های ورود و خروج، در صورت کاهش تعداد خط، کاهش عرض خط و سایر عوامل مؤثر، لزوم تعیین ظرفیت نرخ جریان اشباع در شاخه خروجی نیز اهمیت می‌یابد. در پژوهش حاضر، به کمک برداشت میدانی داده‌های مرتبط در پنج تقاطع چراغ‌دار شهر رشت، به تعیین و تحلیل مقادیر نرخ جریان اشباع به روش ماکروسکوپیک و میکروسکوپیک با توجه به عرض خط موجود در شاخه‌های ورودی و خروجی تقاطع‌های موردنظر پرداخته شده است. نتایج نشان می‌دهند که مقادیر نرخ جریان اشباع در شاخه خروجی به روش میکروسکوپیک، از مقادیر نظری در شاخه ورودی بیشتر می‌باشد. همچنین بین عرض خط و نرخ جریان اشباع در شاخه‌های خروجی به روش ماکروسکوپیک ارتباط خطی درجه اول با ضریب همبستگی 0.957 ± 0.057 وجود دارد. بین عرض خط و نرخ جریان اشباع به روش میکروسکوپیک در شاخه‌های خروجی یک رابطه غیرخطی توانی با ضریب همبستگی 0.859 ± 0.059 در شاخه‌های ورودی، یک رابطه غیرخطی لگاریتمی با ضریب همبستگی 0.105 ± 0.05 برقرار است. با توجه به ضریب همبستگی شاخه خروج، به نظر می‌رسد که عرض خط، معیار اصلی در تعیین نرخ جریان می‌باشد؛ در حالی که در شاخه ورود، لازم است پارامترهای بیشتری برای تعیین مقادیر نرخ جریان استفاده شود.

واژگان کلیدی: تقاطع چراغ‌دار، نرخ جریان اشباع، شاخه خروجی، شاخه ورودی، روش میکروسکوپیک و ماکروسکوپیک.

رفتار رانندگان و عابرین پیاده، حجم و نوع حرکات گردشی و شیب مسیر بر نرخ جریان اشباع تأثیرگذار هستند [1]. به طور کلی، می‌توان از دو دیدگاه ماکروسکوپیک و میکروسکوپیک به نرخ جریان اشباع نگریست. در روش ماکروسکوپیک، کل تعداد وسایل نقلیه عبوری در بازه زمانی اشباع بر فاصله زمانی تقسیم شده و نرخ جریان تعیین می‌شود. اما در روش میکروسکوپیک، این کار با تعیین سرفاصله زمانی اشباع انجام می‌گیرد. بدین منظور در مطالعه حاضر، با برداشت ۸ ساعت اطلاعات نرخ جریان وسایل نقلیه به صورت میدانی در

نرخ جریان اشباع یکی از پارامترهای کلیدی در تخمین ظرفیت و تأخیر در تقاطعات چراغ‌دار است. در تقاطع‌ها عوامل زیادی مانند تعداد و عرض خط عبور، مانور پارک و توقف اتوبوس در ایستگاه‌های مجاور تقاطع،

* نویسنده مسئول

تاریخ: دریافت ۰۱/۱۲/۱۳۹۷، بازنگری ۰۴/۰۹/۱۳۹۷، پذیرش ۰۵/۱۳/۱۳۹۷.

(DOI): 10.22091/cer.2018.3030.1114

میزانور^۴ و همکاران در سال ۲۰۰۲، به بررسی مقایسه نرخ جریان اشباع در ۹ تقاطع چراغ‌دار شهر یوکوهاما (ژاپن) و شهر داکا (پایتخت بنگلادش) پرداختند. به کمک آنالیز واریانس (ANOVA)، ناحیه جریان اشباع در صف وسایل نقلیه برای نواحی مختلف صفات تعیین و از متوسطگیری سرفاصله‌های زمانی، تخلیه تمام وسایل نقلیه در ناحیه جریان اشباع، سرفاصله اشباع تخمین زده شد که با روش موجود در HCM تفاوت داشت. پس از محاسبه نرخ جریان اشباع، نتایج نشان داد که مقدار سرفاصله زمانی اشباع به دست آمده در این مطالعه، از مقدار HCM بیشتر بوده است که منجر به تخمین پایین نرخ جریان اشباع گردید [۴].

در سال ۲۰۰۵، در مطالعه‌ای تحت عنوان کالیبره کردن پارامترهای مؤثر در ظرفیت، به بررسی نرخ جریان اشباع پایه و ضرایب تصحیح مربوطه با انتخاب ۲۱ تقاطع چراغ‌دار با ۳ معیار صفواف طولانی، شرایط پایه و جمعیت بالا در کشور هند (شهر ایندیانا) انجام شد. محققان، پس از بررسی متغیرهای موجود (جمعیت، طبقه‌بندی خیابان موجود، خط منتها الیه سمت راست، حضور جدول و حجم ساعتی خط) و تحلیل آنها، مدل رگرسیونی توسط آزمون‌های آماری ارائه نمودند. نتایج نشان داد که اندازه جمعیت و موقعیت خط منتها الیه سمت راست در گروه خط، بسیار مؤثر بر نرخ جریان اشباع خواهد بود [۵].

لی وین^۵ و همکاران، برای تخمین نرخ جریان اشباع ایده‌آل براساس شرایط کشور مالزی، تقاطع‌های چراغ‌دار با شرایط ایده‌آل را انتخاب و سرفاصله زمانی اشباع برای عرض‌های متفاوت خط عبوری در شرایط هوای خشک و جریان ترافیک اشباع را برداشت نمودند. سپس مقادیر متوسط نرخ جریان اشباع برای عرض‌های متفاوت، محاسبه و مدل رگرسیون خطی براساس عرض خط عبوری ارائه شد. در این مطالعه، مقدار نرخ جریان اشباع،

ساعت اوج عصر، متعلق به ۵ تقاطع چراغ‌دار شهر رشت، تأثیر عرض خط عبوری بر نرخ جریان اشباع بررسی شده و با توجه به عرض خط تحلیل و مقایسه گردید. اطلاعات برداشت شده روش میکروسکوپیک، در شرایط ایده‌آل و روش ماکروسکوپیک، تحت شرایط حاکم بر تقاطع برداشت می‌شوند.

۲- موری بر مطالعات پیشین

نخستین مطالعات مهم در مورد جریان اشباع، توسط بروس گرین شیلدز^۱ در سال ۱۹۴۰ انجام شد و متوسط نرخ جریان اشباع ۱۷۱۴ خودرو در هر ساعت سبز در هر خط و زمان تلف شده اولیه ۳/۷ ثانیه به دست آمد [۲]. طی دهه‌های گذشته، محققان بسیاری در این زمینه مطالعه داشته‌اند. ویرایش‌های مختلف کتاب راهنمای ظرفیت راه‌ها (HCM)^۲ نیز به این موضوع پرداخته است. دلایلی چون تغییرات رفتار ترافیکی و تغییرات مشخصات فیزیکی وسایل نقلیه در هر کشور موجب استمرار توجه به این پارامتر مهم ترافیکی در کشورهای مختلف شده است. در این بخش به نمونه‌هایی از مطالعات مشابه اشاره می‌شود.

لوپز^۳ در سال ۱۹۹۸ در مطالعه‌ای که در ۱۹ تقاطع چراغ‌دار شهر مونته‌ری کشور مکزیک انجام داد، بدون در نظر گرفتن برخی از جزئیات مهم مانند طول صف در هر چرخه و حضور وسایل نقلیه غیر سواری، زمان‌های مشاهده شده را برای موقعیت‌های وسایل نقلیه چهارم، دهم و آخر در هر خط ثبت نمود. در این مطالعه، مقدار متوسط نرخ جریان اشباع برابر ۱۸۷۶ vphgp (سرفاصله زمانی اشباع برابر ۱/۹۲ ثانیه) و مقدار هشتاد و پنجمین درصد نرخ جریان اشباع، برابر ۲۰۵۶ vphgpl به دست آمد [۳].

⁴- Mizzanur Rahman

⁵- Lee Vien

¹- Bruce Greenshields

²- Highway Capacity Manual

³- Lopez

استان گیلان و در شمال ایران قرار دارد و دارای تراکم جمعیت ۴۳۴۰ نفر در هر کیلومترمربع می‌باشد [۹]. از جمله معیارهای انتخاب این تقاطع‌ها می‌توان به وجود آن‌ها در نقاط مختلف شهر، وجود شرایط هندسی و عرض خطوط عبوری متفاوت و وجود جریان اشباع در حداقل یکی از شاخه‌های ورودی و خروجی آن‌ها اشاره کرد. اطلاعات مورد نیاز برای برآورد نرخ جریان اشباع به کمک روش فیلمبرداری در ساعت اوج عصر برداشت گردید. به این صورت که با بررسی‌های میدانی ساعت اوج هرکدام از تقاطع‌ها مشخص شد، سپس با کسب اجازه از معاونت حمل و نقل و ترافیک شهرداری رشت در نقاط مرفوع ساختمان‌های مجاور اقدام به نصب دوربین گردید و به مدت ۱/۵ ساعت اقدام به فیلمبرداری شد.

برای تعیین تأثیر عرض خط بر نرخ جریان اشباع به روش ماکروسکوپیک در شاخه‌های خروجی مورد بررسی، طول فاز به سه بخش فاصله زمانی اول که تأخیر شروع در آن رخ داده است، فاصله زمانی میانی که جریان اشباع رخ می‌دهد و فاصله زمانی آخر که تأخیر انتهای در آن رخ داده، تقسیم شده است. با توجه به مشخصات هندسی و ترافیکی تقاطع‌ها، فاصله زمانی اول بین ۶ تا ۱۰ ثانیه در نظر گرفته شده است. فاصله زمانی میانی، باقیمانده فاز سبز اشباع شده و فاصله زمانی آخر، زمان بعد از انتهای سبز است. احجام وسایل نقلیه در این سه فاصله زمانی به تفکیک نوع وسیله در هر سیکل شمارش گردید. در مطالعه حاضر، ۱۲۳ سیکل اشباع برای داده‌های روش ماکروسکوپیک برداشت شد.

نرخ جریان اشباع به روش میکروسکوپیک (روش سرفاصله زمانی اشباع) در شاخه‌های خروجی و ورودی، براساس اندازه‌گیری فاصله زمانی حرکت وسایل نقلیه در هنگام عبور از تقاطع به صورت معکوس سرفاصله زمانی میانگین تعیین شد. نرخ جریان اشباع ابتدا براساس تعداد وسایل نقلیه ورودی و سپس با توجه به معادل هم ارز سواری آن‌ها مطابق با کتاب سبز راه‌ها (آشتو) محاسبه

برابر 1930 pcu/h به دست آمد، که از مقدار نظیر در 1900 pcu/h HCM بیشتر است و دلیل این امر قانون گریزتر بودن رانندگان در کشور مالزی عنوان گردیده است [۶].

شاو^۶ و همکاران در سال ۲۰۱۱، در جریان مطالعه نرخ جریان اشباع و پارامترهای مؤثر بر آن در ۱۳ تقاطع چراغدار کشور چین، مقدار متوسط نرخ جریان اشباع را برابر با 1773 pc/h/Ln (با سرفاصله زمانی متناظر 203 ثانیه) به دست آوردند. نرخ جریان اشباع پایه، برابر 1800 pc/h/Ln در نظر گرفته شد که بسیار کمتر از مقدار نظیر در HCM (یعنی 1900 pc/h/Ln) بود. این مطالعه نشان داد که افزایش عرض خط، افزایش شعاع گردش به چپ و افزایش شبیب برای مسیرهایی با شبیب بیشتر از ۲ درصد، منجر به افزایش نرخ جریان اشباع خواهد شد [۷]. در همان سال، محققانی دیگر، به محاسبه نرخ جریان اشباع و ضرایب تصحیح مربوطه در ۵ تقاطع چراغدار شهر مکه پرداختند. با تعیین سرفاصله زمانی اشباع به روش HCM، میزان نرخ جریان اشباع ایده‌آل برابر 2500 pcu/hr به دست آمد. همچنین رابطه ضریب تصحیح تأثیر تعداد خط براساس بررسی تعداد خطوط مختلف و ضرایب تصحیح تأثیر عرض خط براساس مقایسه نرخ جریان اشباع محاسبه شده از طریق سرفاصله زمانی متوسط برای عرض‌های مختلف خطوط عبوری به دست آمدند. این مطالعه نشان داد که کاهش تعداد و عرض خطوط، منجر به کاهش نرخ جریان اشباع به میزان بسیار زیاد می‌گردد [۸].

۳- روش‌شناسی

در مطالعه حاضر، ۵ شاخه ورودی و ۵ شاخه خروجی دارای جریان اشباع از پنج تقاطع چراغدار شهر رشت مطابق جدول ۱ انتخاب گردیدند. این شهر مرکز

⁶- Shao

برداشت شد. در صورت مشاهده هرگونه رفتار قانون گریزانه و تداخل وسایل نقلیه دو فاز متوالی، اطلاعات مورد استفاده قرار نگرفتند. همچنین به دلیل حضور عابر پیاده در زمان سیز وسایل نقلیه و پارک حاشیه‌ای تاکسی‌ها در ایستگاه‌های مجاور، عوامل غیرایده‌آل در برداشت داده‌های میکروسکوپیک حذف شدند.

گردید. خط مبنا در برداشت داده‌های سرفاصله زمانی در تقاطع‌های مورد بررسی در شاخه‌های خروجی، از انتهای خط عابر پیاده و در شاخه‌های ورودی به دلیل آنکه وسایل نقلیه جلوتر از خط ایست توقف داشتند، با توجه به محل سپر جلوی وسایل نقلیه در نظر در نظر گرفته شد. در هر شاخه خروجی، ۱۸ سیکل اشباع و در هر شاخه ورودی، ۱۵ سیکل اشباع برای داده‌های سرفاصله زمانی

جدول ۱- مشخصات هندسی و اطلاعات زمانبندی چراغ تقاطع‌های مورد مطالعه

شماره تقاطع	تعداد خط عبوری خروجی	تعداد خط عبوری ورودی	عرض عبوری خروجی (مترا)	عرض عبوری ورودی (مترا)	طول سیکل (ثانیه)	زمان سیز (ثانیه)	تعداد سیکل برداشت شده	میکروسکوپیک ورودی خروجی
۱	۲	۳	۵/۶	۸/۶	۱۶۷	۷۲	۲۱	۱۸ ۱۵
۲	۲	۳	۸/۹	۱۰	۱۲۲	۳۱	۲۴	۱۸ ۱۵
۳	۲	۴	۸/۵	۱۰/۵۰	۸۶	۴۷	۲۶	۱۸ ۱۵
۴	۲	۳	۷/۲	۹/۶۰	۱۳۴	۳۸	۲۶	۱۸ ۱۵
۵	۲	۲	۶/۰	۷/۶۰	۶۵	۲۶	۲۶	۱۸ ۱۵

سرفاصله زمانی اشباع در شاخه‌های ورودی و خروجی از هر تقاطع، بعد از اطمینان حاصل شدن از توزیع نرمال داده‌ها به وسیله آزمون کلموگروف-اسیمرونوف، از آزمون آماری Independent Sample T-Test استفاده شد تا مشخص شود آیا اختلاف زمان آن‌ها به لحاظ آماری معنادار است یا خیر.

۴- بحث و بررسی نتایج

در جدول ۲ نتایج بدست آمده از مقادیر سرفاصله زمانی اشباع در تقاطع‌های مورد مطالعه نشان داده شده است. در شاخه خروجی، میانگین مقادیر سرفاصله زمانی خودروهای دوم تا آخر و در شاخه ورودی، میانگین مقادیر سرفاصله زمانی خودروهای پنجم یا ششم تا آخر به عنوان سرفاصله زمانی اشباع تعیین شده است. برای مقایسه

جدول ۲- مقادیر متوسط سرفاصله زمانی اشباع در تقاطع‌های مورد مطالعه

شماره تقاطع	نوع معتبر	سرفاصله زمانی اشباع (ثانیه)	P-Value T	نتیجه آزمون آماری Independent Sample T-Test با ۹۵ درصد اطمینان
۱	ورودی	۲/۳۸	P < 0,0001 T = 4,00	اختلاف معنادار است.
	خروچی	۲/۲۲		
۲	ورودی	۲/۱۲	P = 0,052 T = 1,993	اختلاف معنادار است.
	خروچی	۱/۸۲		
۳	ورودی	۲/۰۳	P = 0,003 T = 1,326	اختلاف معنادار است.
	خروچی	۱/۶۵		
۴	ورودی	۲/۱۶	P = 0,027 T = 2,30	اختلاف معنادار است.
	خروچی	۱/۸۷		
۵	ورودی	۲/۲۹	P = 0,028 T = 3,419	اختلاف معنادار است.
	خروچی	۲/۱۸		

خط در نظر گرفته شد. روش ماکروسکوپیک برای هر فاز اشباع در شاخه مورد نظر تکرار شد و نرخ جریان اشباع مربوطه برسان و سیله نقلیه در ساعت در هر خط (veh/h/ln) محاسبه گردیده است. جدول ۳، نتایج محاسبات نرخ جریان اشباع متوسط را با توجه به عرض خط موجود در شاخه خروجی تقاطع‌های مورد مطالعه نشان می‌دهد.

با توجه به نتایج آزمون آماری Independent Sample T-Test ذکر شده در جدول ۲، اختلاف سرفاصله زمانی اشباع بین شاخه‌های ورودی و خروجی در هر پنج تقاطع مورد مطالعه، با ۹۵ درصد اطمینان معنادار است.

در تقاطع‌های مورد بررسی به دلیل عدم وجود خط اختصاصی برای گردش به چپ و یا راست، فقط یک گروه

جدول ۳- مقادیر متوسط نرخ جریان اشباع در خروجی‌های مورد مطالعه به روش ماکروسکوپیک براساس عرض خط

شماره تقاطع	عرض عبوری (متر)	تعداد خط	عرض خط (متر)	نرخ جریان اشباع (veh/hr/l)	نرخ جریان اشباع (pcu/hr/l)
۱	۵/۶۰	۲	۲/۸۰	۹۰۵	۹۰۵
۲	۶/۰۰	۲	۳/۰۰	۱۱۳۹	۱۱۱۹
۳	۷/۲۰	۲	۳/۶۰	۱۲۴۱	۱۲۲۲
۴	۸/۵۰	۲	۴/۲۵	۱۷۰۳	۱۶۸۲
۵	۸/۹۰	۲	۴/۴۵	۱۷۳۳	۱۷۱۲

جریان اشباع با نرخ بیشتری در شاخه مورد نظر کاهش یافته است.

نتایج حاصل از محاسبه نرخ جریان اشباع در خروجی‌های مورد مطالعه به روش میکروسکوپیک در جدول ۴ درج شده است. همچنین نرخ جریان اشباع به روش میکروسکوپیک در شاخه‌های خروجی با توجه به عرض خط موجود در تقاطعات مورد مطالعه نشان داده شده است.

با توجه به جدول ۳، ملاحظه می‌شود که با افزایش عرض خط عبوری، میزان نرخ جریان اشباع خروجی در روش ماکروسکوپیک افزایش می‌یابد به طوری که برای محدوده عرض خط خروجی ۲/۸ تا ۴/۴۵ متر، بین شماره ۱) ۹۰۵ تا ۱۷۳۳ pcu/hr/ln قرار دارد. همچنین در تقاطع شماره (۱) به دلیل عرض کم خیابان، انجام توقف‌های دوبل و کوتاه‌مدت در پارک حاشیه‌ای، دفعات و میزان اصطکاکی که ماشین‌ها در ورود به پارک حاشیه‌ای و خروج از آن با ترافیک عبوری دارند، کارائی ترافیکی و نرخ

جدول ۴- نرخ جریان اشباع در خروجی‌های مورد مطالعه به روش سرفاصله زمانی اشباع

شماره تقاطع	عرض عبوری (متر)	تعداد خط	عرض خط (متر)	سرفاصله زمانی اشباع (ثانیه)	نرخ جریان اشباع (vphgpl)
۱	۵/۶۰	۲	۲/۸۰	۲/۲۲	۱۶۲۱
۲	۶/۰۰	۲	۳/۰۰	۲/۱۸	۱۶۵۱
۳	۷/۲۰	۲	۳/۶۰	۱/۸۷	۱۹۲۵
۴	۸/۵۰	۲	۴/۲۵	۱/۶۵	۲۱۸۱
۵	۸/۹۰	۲	۴/۴۵	۱/۸۲	۱۹۷۸

اشباع شاخه خروج تأثیرگذار می‌باشد. همچنین میزان نرخ جریان اشباع به روش میکروسکوپیک برای محدوده عرض خط خروجی ۲/۸ تا ۴/۴۵ متر، بین ۱۶۲۱ تا ۲۱۸۱ وسیله نقلیه در ساعت در هر خط قرار دارد.

نتایج حاصل از محاسبه نرخ جریان اشباع در ورودی‌های مورد مطالعه به روش میکروسکوپیک در جدول ۵ درج شده است. نرخ جریان اشباع به روش میکروسکوپیک در شاخه‌های ورودی با توجه به عرض خط موجود در تقاطعات مورد مطالعه نشان داده شده است.

همانطور که در جدول ۴ ملاحظه می‌شود، تقاطع شماره (۱) با عرض خط ۲/۸ متر، کمترین میزان نرخ جریان اشباع را دارا می‌باشد که از دلایل آن کم بودن عرض مؤثر شاخه خروجی تقاطع شماره (۱) می‌باشد. همچنین تقاطع شماره ۳ با عرض ۴/۲۵ متر، دارای بیشترین میزان نرخ جریان اشباع می‌باشد. در تقاطع شماره (۲) با وجود عرض ۴/۴۵ متری، مقادیر نرخ جریان کمتری نسبت به تقاطع شماره (۳) بهدست آمد. مشابه روش ماکروسکوپیک، در روش میکروسکوپیک نیز عرض خط عبوری بر میزان نرخ جریان

جدول ۵- نرخ جریان اشباع در ورودی‌های مورد مطالعه به روش سرفاصله زمانی اشباع

شماره تقاطع	عرض عبوری (متر)	تعداد خط	عرض خط (متر)	سرفاصله زمانی اشباع (ثانیه)	نرخ جریان اشباع (vphgpl)
۱	۸/۶۰	۳	۲/۸۰	۲/۳۸	۱۵۱۲
۲	۷/۶۰	۲	۳/۸۰	۲/۲۹	۱۵۷۲
۳	۹/۶۰	۳	۳/۲۰	۲/۱۶	۱۶۶۶
۴	۱۰/۵۰	۴	۲/۶۰	۲/۰۳	۱۷۷۳
۵	۱۰/۰۰	۳	۳/۳۰	۲/۱۲	۱۶۹۸

۵- مقایسه نتایج نرخ جریان اشباع در شاخه‌های ورودی و خروجی

مقادیر نرخ جریان اشباع شاخه‌های خروجی به روش ماکروسکوپیک، کمتر از مقادیر نظیر میکروسکوپیک می‌باشند. دلیل این تفاوت، حذف عوامل اختلال (ورود عابر، پارک حاشیه‌ای و غیره) بر نرخ جریان اشباع در برداشت اطلاعات به روش میکروسکوپیک می‌باشد، حال اینکه روش ماکروسکوپیک بیانگر نرخ جریان اشباع در شرایط ایده‌آل می‌باشد. همچنین مقادیر سرفاصله زمانی اشباع به روش میکروسکوپیک در شاخه‌های خروجی، کمتر از مقادیر نظیر در شاخه‌های ورودی موردن بررسی می‌باشند، این موضوع منجر به مقادیر نرخ جریان اشباع بیشتر در شاخه‌های خروجی، نسبت به شاخه‌های ورودی می‌شود. بنابراین مقادیر نرخ جریان اشباع در شاخه‌های خروجی به دلیل خصوصیات جریان ترافیک و رفتارهای

همانطور که در جدول ۵ ملاحظه می‌شود، تقاطع شماره (۱) با عرض خط ۲/۸ متر، کمترین میزان نرخ جریان اشباع و تقاطع شماره ۴ با عرض خط ۲/۶ متر، دارای بیشترین میزان نرخ جریان اشباع می‌باشد. این در حالی است که در تقاطع‌های شماره‌های (۲، ۳ و ۵) با وجود عرض بیشتر، مقادیر نرخ جریان کمتری نسبت به تقاطع شماره (۴) مشاهده می‌شود و رفتاری متفاوت با نرخ جریان اشباع در شاخه‌های خروجی را نتیجه داده‌اند. این بین‌نظمی و عدم ارتباط بین عرض خط و نرخ جریان اشباع می‌تواند تأکیدی بر لزوم در نظر گرفتن سایر پارامترهای مؤثر (مشخصات هندسی و ترافیکی) بر نرخ جریان اشباع شاخه‌های ورودی باشد.

میزان نرخ جریان اشباع به روش میکروسکوپیک برای محدوده عرض خط ورودی ۲/۶ تا ۳/۸۰ متر، بین ۱۵۱۲ تا ۱۷۷۳ وسیله نقلیه در ساعت در هر خط قرار دارد.

با توجه به تأثیر عرض خط بر مقادیر نرخ جريان اشبع، نتایج حاصل از تحلیل رگرسیون خطی و غیرخطی داده‌های فوق برای شاخه‌های ورودی و خروجی تقاطع‌های مورد مطالعه، در جدول ۷ آمده است. همچنین در ستون هفت این جدول، بهترین رابطه ریاضی بهدست آمده با توجه به پارامترهای آماری ضریب همبستگی اسپیرمن (R^2)، آماره F و معنی‌داری (significance) نشان داده شده است.

در جدول ۷، برای هریک از شاخه‌های خروجی و ورودی، دو رابطه پیشنهادی (ستون ۲) با مقادیر R^2 و P-Value بهدست آمده ذکر گردیده است. از آنجاکه همه این روابط دارای P-Value کوچکتر از ۵ درصد می‌باشند، روابط پیشنهادی بهدست آمده با ۹۵ درصد اطمینان قابل استفاده هستند. در این بین، رابطه‌ای که دارای آماره F بالاتر بوده است، به عنوان بهترین رابطه معروفی شده است (ستون ۷).

با توجه به بهترین روابط ذکر شده در جدول ۷، برای شهر رشت بین عرض خط و نرخ جريان اشبع در شاخه‌های خروجی به روش ماکروسکوپیک ارتباط خطی درجه اول ($R^2=0.957$) وجود دارد. بین عرض خط و نرخ جريان اشبع به روش میکروسکوپیک در شاخه‌های خروجی یک رابطه غیرخطی توانی ($R^2=0.859$) و در شاخه‌های ورودی، یک رابطه غیرخطی لگاریتمی درجه اول ($R^2=0.105$) برقرار است. بنابراین رفتار جريان ترافیک در شاخه‌های خروجی نسبت به شاخه‌های ورودی با توجه به عرض خط، خوش‌رفتارتر است که مقادیر ضریب همبستگی در جدول ۷ نیز این موضوع را تأیید می‌کنند. می‌توان بیان نمود مقادیر نرخ جريان اشبع در شاخه‌های خروجی به هر دو روش میکروسکوپیک و ماکروسکوپیک، تابع عرض خط عبوری است، به طوری که افزایش عرض خط عبوری، منجر به افزایش نرخ جريان اشبع می‌شود. با این وجود، رفتار جريان ترافیک در شاخه‌های ورودی تقاطع‌های شهر رشت، تحت تأثیر عوامل دیگری غیر از

Traffیکی متفاوت، با مقادیر شاخه‌های ورودی یکسان نمی‌باشد.

جدول ۶، مقایسه مقادیر نرخ جريان اشبع شاخه‌های ورودی برداشت شده در این مطالعه و دیگر تحقیقات انجام شده را نشان می‌دهد. با توجه به جدول ۶ با مقایسه نرخ جريان اشبع شاخه‌های ورودی در این مطالعه و دیگر مطالعاتی که در جهان صورت پذیرفته است، مشاهده می‌شود که مقادیر نرخ جريان اشبع به روش میکروسکوپیک در تمامی شاخه‌های ورودی مورد مطالعه شهر رشت، نسبت به نتایج مطالعات سایر محققان (به استثنای مطالعات انجام شده در هند)، کمتر می‌باشد. شاید دلیل این امر، خصوصیات جريان ترافیک و رفتارهای Traffیکی متفاوت رانندگان شهر رشت باشد.

جدول ۶- مقادیر نرخ جريان اشبع در مطالعات جهانی [۱۰]

محل مطالعه	مقادیر نرخ جريان
کتاب راهنمای ظرفیت راهها (۲۰۰۰)	۱۸۰۰
کتاب راهنمای ظرفیت راهها (۲۰۰۰)	۱۹۰۰
يونان	۱۹۷۲
مکزیک	۱۸۷۶
چین	۱۷۷۳
هند	۱۲۳۲
ژاپن	۲۰۰۰
سوئد	۱۸۵۰
فنلاند	۱۹۴۰
انگلستان	۲۰۸۰
اندوزی	۲۱۹۶
مالزی	۱۹۳۰
ایران (رشت)	۱۶۵۰

مختلف از جمله متغیرهای فرهنگی، رفتار رانندگان، هندسه و شعاع‌های گردش مختلف می‌باشد، اعتبارسنجی مدل‌های پیشنهادی جدول ۷ نیازمند برداشت‌های ترافیکی بسیاری از تقاطعات با ویژگی‌های مختلف و همچنین شبیه‌سازی موارد فوق می‌باشد که این موضوع می‌تواند در مطالعات آتی مورد بررسی قرار گیرد.

عرض خط قرار گرفته است که نمی‌توان رفتار مشابه با شاخه‌های خروجی را برای آن‌ها متصور شد و به همین سبب لازم است که پارامترهای بیشتری برای تعیین مقادیر نرخ جریان اشباع در شاخه ورود استفاده شود. با توجه به اینکه مطالعات ترافیکی مستلزم اطلاعات ترافیکی بسیار و همچنین در نظر گرفتن پارامترهای

جدول ۷- روابط بین نرخ جریان اشباع و عرض خطوط عبور

ردیف	۱	۲	۳	۴	۵	۶	۷
شاخه	روش	مدل ریاضی	R ² value	F Statistic	P value	Significant source “*”	بهترین رابطه “***”
خروجی	میکروسکوپیک	S = 902.78W ^{0.569}	R ² = 0.859	18.25	0.000	*	**
		S = 1052.44ln(W) + 534.81	R ² = 0.842	15.979	0.000	*	---
	ماکروسکوپیک	S = 484.45W - 409.52	R ² = 0.957	66.73	0.000	*	**
		S = 62.32W ² + 10.52W + 422.07	R ² = 0.96	23.70	0.000	*	---
ورودی	میکروسکوپیک	S = -226.55ln(W) + 1901.44	R ² = 0.105	0.352	0.000	*	**
		S = -71.49 W + 1868.68	R ² = 0.104	0.35	0.000	*	---

Units: S [pcu/hr/l], W [m], * Significant at 95 percent confidence level, ** Best relation

- بین عرض خط و نرخ جریان اشباع در شاخه‌های

خروجی به روش ماکروسکوپیک ارتباط خطی

درجه اول ($R^2=0.957$) وجود دارد. بین عرض

خط و نرخ جریان اشباع به روش میکروسکوپیک

در شاخه‌های خروجی یک رابطه غیرخطی توانی

($R^2=0.859$) و در شاخه‌های ورودی، یک رابطه

غیرخطی لگاریتمی ($R^2=0.105$) برقرار است.

به سبب همین پایین بودن ضریب همبستگی

شاخه‌های ورودی، نیاز به لحاظ کردن پارامترهای بیشتری

علاوه بر عرض خط برای تعیین مقادیر نرخ جریان اشباع

شاخه‌های ورودی شهر رشت می‌باشد.

اختلاف سرفاصله زمانی اشباع شاخه‌های ورودی و

خروجی تقاطع‌های چراغدار، با سطح اطمینان ۹۵ درصد

به لحاظ آماری معنادار است.

۶- نتیجه‌گیری

در این مقاله با بررسی نرخ جریان اشباع در شاخه‌های ورودی و خروجی پنج تقاطع چراغدار شهر رشت به روش ماکروسکوپیک و میکروسکوپیک مشخص شد:

- مقادیر نرخ جریان اشباع شاخه‌های خروجی به روش ماکروسکوپیک، کمتر از مقادیر نظیر میکروسکوپیک می‌باشند.

- مقادیر نرخ جریان اشباع در شاخه‌های خروجی در هر دو روش میکروسکوپیک و ماکروسکوپیک، تابع عرض خط عبوری است، به طوری که افزایش عرض خط عبوری شاخه‌های خروجی تقاطع‌های چراغدار، منجر به افزایش نرخ جریان اشباع می‌شود.

مراجع

- [1] Transportation Research Board. (2016). "Highway Capacity Manual", *National Research Council, Washington D.C.*
- [2] Transportation Research Board. (2011). "75 Years of the Fundamental Diagram for Traffic Flow Theory", *Greenshields Symposium, Woods Hole, Massachusetts*.
- [3] Lopez-Vazquez , J. F, (1998). "Determination of Maximum Value Flow Saturation Signalized Intersections", Master's thesis, Faculty of Civil Engineering, Autonomous University of Nuevo Leon, Monterrey, Mexico.
- [4] Rahman, M. M., Ahmed, S. N., & Hassan, T. (2005). "Comparison of saturation flow rate at signalized intersections in Yokohama and Dhaka", In *Proceedings of the Eastern Asia Society for Transportation Studies*, 5, 959-966.
- [5] Perez-Cartagena, R. I., & Tarko, A. P. (2005). "Calibration of capacity parameters for signalized intersections in Indiana", *Journal of transportation engineering*, 131(12), 904-911.
- [6] Vien, L. L., Ibrahim, W. H. W., & Mohd, A. F. (2005). "Determination of Ideeal Saturation Flow at Signalized Intersections Under Malaysian Road Conditions", *Journal of Transportation Science Society of Malaysia*, 1(2005), 26-37.
- [7] Shao, C. Q., Rong, J., & Liu, X. M. (2011). "Study on the saturation flow rate and its influence factors at signalized intersections in China", *Procedia-Social and Behavioral Sciences*, 16, 504-514.
- [8] Alam, M. J. B., Osra, K. A., Al-Bar, H. O., & Zahran, S. Z. (2010). "Signalized intersection capacity adjustment factors for Makkah, Saudi Arabia", *Canadian Journal of Transportation*, 4(1).
- [9] Iran Statistical Center, (2011). "Official Results of Census of Populations and Houses of Iran".
- [10] Bargegol, I., Amlashi, A. T., & Gilani, V. N. M. (2016). "Estimation the Saturation Flow Rate at Far-side and Nearside Legs of Signalized Intersections—Case Study: Rasht City", *Procedia engineering*, 161, 226-234.

I. Bargegol

Assistant Professor, Faculty of Engineering, Guilan University.

e-mail: bargegol@guilan.ac.ir

**V. Najafi Moghadam
Guilani**

Ph.D Student, Faculty of Civil Engineering, Iran University of Science and Technology.

e-mail: Vahid_najafi@iust.ac.ir

S. Rezaei*

Civil Engineering and Management, Civil Engineering, Pooyesh Institute of Higher Education.

e-mail: rezaei@pooyesh.ac.ir

M. Azadi

Department of Civil Engineering, University of Eyvanekey.

e-mail: M.azadi@eyc.ac.ir

Investigating the Effect of Lane Width on the Saturated Flow Rate of the Signalized Intersections

So far, many studies have been carried out to evaluate the saturation flow rate at the entrance of the intersection, in accordance with geometric characteristics, traffic flow characteristics, and driver behavior. While, despite the difference in the above specifications, there is no study on saturation flow rate at intersection exit and due to the difference in saturation flow rates between entrance and exit, in the case of decreasing lane numbers, decreasing lane widths and other effective factors, the importance of determining the capacity of the saturation flow rate in the exit is also important. In the present study, with the help of field data acquisition at five signalized intersections pilot in the city of Rasht, the determination and analysis of saturation flow rates using macroscopic and microscopic methods are considered, considering the width of the lane in the entrance and exit branches of the intersections. The results show that saturation flow rates in the exit branch are microscopically higher than those in the entrance branch. There is also a linear correlation between lane width and saturation flow rate in the exit branches by macroscopic method with a correlation coefficient of 0.957. Regarding the correlation coefficient of the exit branch, the lane width seems to be the main criterion in determining the flow rate, while in the entrance branch; more parameters are needed to determine the flow rates.

Keywords: Signalized intersection; Saturation flow rate; Exit branch; Entrance branch, Microscopic and Macroscopic method.

* Corresponding author