

ارزیابی دقت و کارایی رابطه جهانی فرسایش خاک و برخی از نسخ آن در برآورد رسوب رگبارهای منفرد (مطالعه موردی: ایستگاه تحقیقات منابع طبیعی خسیجان، اراک)

سید حمیدرضا صادقی^{۱*}، حمیدرضا پورقاسمی^۱، مجید محمدی^۱ و حشمت الله آقارضی^۲

(تاریخ دریافت: ۸۶/۲/۲۶؛ تاریخ پذیرش: ۸۷/۷/۲۲)

چکیده

عدم وجود و یا کمبود آمار و اطلاعات در زمینه فرسایش خاک و تولید رسوب در بسیاری از حوزه‌های آبخیز کشور، استفاده از روش‌های تجربی مناسب برای برآورد شدت و مقادیر فرسایش خاک و تولید رسوب را گریزناپذیر می‌نماید. در این تحقیق، میزان کارایی مدل USLE و نسخ مختلف آن شامل MUSLE-S، AOF، MUSLT، MUSLE-E، USLE-M و AUSLE در کرت استاندارد در تیمارهای دیم، شخم رها شده و مرتع در مقیاس رگبار ارزیابی شده است. برای این منظور کلیه متغیرهای مورد نیاز و ورودی مدل‌های مذکور در سه کرت مستقر در هر تیمار در ایستگاه تحقیقات منابع طبیعی خسیجان در شهرستان اراک محاسبه و به منظور اجرای مدل‌های مذکور مورد استفاده قرار گرفت. نتایج به دست آمده از به کارگیری هر یک از مدل‌ها با مقادیر رسوب اندازه‌گیری شده ۱۲ رگبار مقایسه و نهایتاً کارایی و دقت مدل‌های مذکور در هر یک از تیمارهای مورد بررسی ارزیابی شد. نتایج ارزیابی ضمن تأیید ارتباط آماری خوب بین برآوردهای بسیاری از مدل‌ها با یکدیگر نمایانگر عدم توانایی و کارایی مدل‌های مذکور در برآورد رسوب ناشی از رگبارها در تیمارهای مورد مقایسه بوده‌اند. حال آن‌که ارتباط معنی‌دار تخمین‌های حاصل از مدل MUSLE-E ($r=0/99$) و غیرمعنی‌دار MUSLE-S و MUSLE-E ($r<0/50$) با مقادیر مشاهده‌ای به ترتیب در کاربری‌های مرتع، و دیم و شخم رها شده مورد تأیید قرار گرفت.

واژه‌های کلیدی: مدل‌های فرسایش، تولید رسوب، رسوب رگبار، کرت‌های فرسایش، کشت دیم، اراضی شخم‌زده، مرتع، استان مرکزی

مقدمه

بررسی وضعیت تخریب موجود و هم‌چنین پیش‌بینی وضعیت فرسایش خاک و تولید رسوب در آینده امکان‌پذیر می‌باشد. ولی عدم وجود و یا کمبود آمار و اطلاعات در زمینه فرسایش خاک و تولید رسوب در بسیاری از حوزه‌های آبخیز کشور، بکارگیری روش‌های تجربی مناسب برای برآورد شدت فرسایش خاک و تولید رسوب را الزامی می‌نماید (۳). تحقیقات و بررسی‌های گسترده‌ای در زمینه علت و برآورد فرسایش خاک در

دستیابی به آمار دقیق در مورد میزان فرسایش خاک و رسوب در حوزه‌های آبخیز به منظور اجرای برنامه‌های حفاظت خاک و تعیین روش‌های مبارزه با فرسایش و کاهش تولید رسوب ضروری است. چنانچه در یک حوزه آبخیز اطلاعات مربوط به دبی آب و رسوب به اندازه کافی وجود داشته باشد محاسبه حجم کل رسوب سالانه با استفاده از روش‌های آماری موجود،

۱. دانشیار و دانش آموختگان کارشناسی ارشد مهندسی آبخیزداری، دانشکده منابع طبیعی و علوم دریایی، دانشگاه تربیت مدرس، نور

۲. عضو هیئت علمی مرکز تحقیقات کشاورزی و منابع طبیعی استان مرکزی، اراک

*: مسئول مکاتبات، پست الکترونیکی: sadeghi@modares.ac.ir

حوزه‌های آبخیز از اوایل قرن بیستم شروع شد و نهایتاً منجر به تهیه رابطه جهانی فرسایش خاک (Universal Soil Loss Equation, USLE) گردید که به‌طور گسترده در سرتاسر جهان برای تخمین سالانه فرسایش خاک ناشی از فرسایش‌های سطحی و شیباری استفاده می‌شود (۱۲، ۲۰ و ۲۵). نسخ متعددی برای رابطه جهانی فرسایش خاک ارائه شده و استفاده از آنها در نقاط مختلف جهان مورد ارزیابی قرار گرفته است (۲۲ و ۲۳). ویلیامز و برنت در امریکا نشان دادند که رابطه جهانی فرسایش خاک تنها قادر است ۴۷٪ از تغییرات در میزان تولید رسوب در رگبارها را ارزیابی نماید (۲۴). هم‌چنین توانایی USLE در تخمین مقدار رسوب انتقالی طی رگبارها توسط کینل و رییس در حوزه آبخیز راکی کریک (Rocky Creek) در استرالیا و صادقی و همکاران در حوزه آبخیز امامه در ایران ناموفق ارزیابی شد (۱۵ و ۲۳). در همین راستا شاهیوی نیز در حوزه آبخیز قشلاق از رابطه جهانی فرسایش خاک برای تخمین میزان رسوب در هر رگبار استفاده و عدم توانایی آن را تأیید نمود (۵). صادقی و همکاران، خواجه‌ای و همکاران و رضایی‌فر و همکاران نیز به بررسی قابلیت مدل MUSLE (Modified Universal Soil Loss Equation) در برآورد رسوب حاصل از رگبارهای منفرد به‌ترتیب در حوزه آبخیز امامه در تهران، رودخانه شهرچای در آذربایجان غربی و حوزه آبخیز افچه در لنین پرداخته و عدم توانایی شکل اولیه مدل مذکور در تخمین رسوب رگبارهای مورد مطالعه را تأیید نمودند (۲، ۴ و ۲۲). هم‌چنین مقایسه عامل فرسایش جهانی فرسایش خاک به‌انضمام برخی دیگر از نسخ آن در حوزه آبخیز امامه و بخشی از اراضی مرتعی منطقه خسیجان در استان مرکزی توسط صادقی و صادقی و همکاران از طریق ارزیابی نتایج حاصل از مدل‌ها با رسوب اندازه‌گیری شده ۱۲ رگبار مورد ارزیابی قرار گرفت. نتایج ارزیابی بر اختلاف معنی‌دار آماری بین مقادیر فرسایش مدل‌های مورد استفاده در هر دو منطقه مورد

مطالعه و هم‌چنین برآوردهای مدل‌های مورد استفاده با مقادیر مشاهده‌ای رسوب رگبارها دلالت داشته است (۶ و ۸). امروزه روش‌های مختلفی برای تخمین فرسایش خاک و یا تولید رسوب ارائه شده است لکن عمده آنها بر مدل جهانی فرسایش خاک استوار بوده و تفاوت بسیاری از آنها در نحوه محاسبه و یا روش برآورد عوامل موجود در آن و خصوصاً عامل فرسایش باران و رواناب می‌باشد (۸). تغییرپذیری زیاد زمانی و مکانی عامل فرسایش (۷ و ۲۱) و هم‌چنین نقش آن به‌عنوان یکی از ورودی‌های مهم به سامانه‌های آبخیز برای انجام فرآیند فرسایش خاک (۱۶) از دلایل اصلی ضرورت توجه به این عامل در برآورد صحیح فرسایش خاک می‌باشد. به همین دلیل، در تحقیق حاضر تنها از روش‌هایی استفاده شده است که هر یک به شیوه‌ای خاص مبادرت به برآورد عامل فرسایش نموده و سپس در ترکیب با سایر متغیرها از مدل USLE برای تخمین فرسایش خاک استفاده می‌نماید. روابط متعددی برای تخمین متغیرهای رابطه جهانی فرسایش خاک تهیه و معرفی گردیده‌اند که نیاز به داده‌های ورودی متفاوت داشته و به‌همین دلیل دامنه استفاده و هم‌چنین دقت آنها بسیار متغیر می‌باشد (۱۷ و ۲۳). از طرفی تاکنون ارزیابی‌های محدودی (۱، ۶، ۸، ۱۳، ۱۴، ۱۹ و ۲۳) در خصوص توانمندی آنها در تأمین تخمین‌های مناسب از فرسایش خاک و یا تولید رسوب در مقیاس‌های مختلف زمانی و مکانی صورت پذیرفته و به‌همین دلیل در بعضی از موارد (۳) استفاده از مدل‌های مذکور بدون توجه به شرایط خاص کاربرد آنها پیشنهاد شده است. هم‌چنین تخمین میزان تولید رسوب طی یک رگبار به‌ویژه در مناطق خشک و نیمه خشک به‌دلیل تعداد کم و در عین حال شدت زیاد رگبارها و طبعاً توان بالای آنها در هدررفت خاک بسیار حائز اهمیت بوده و بعضاً استفاده از مدل نامناسب، تخمین بسیار بالا و یا بسیار پایین را به‌دنبال داشته است (۱۴ و ۲۳). از این‌رو در تحقیق حاضر سعی شده تا قابلیت USLE و

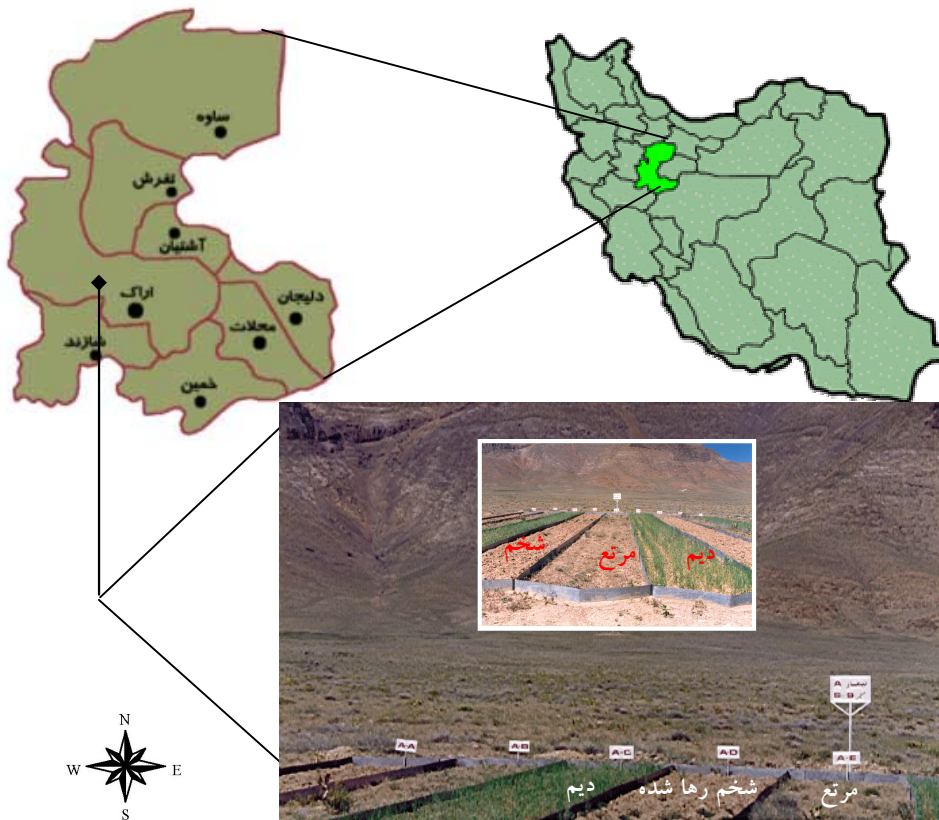
گالوانیزه محصور شد. ارتفاع ورقه‌ها ۳۰ سانتی‌متر بوده و ۱۵ سانتی‌متر آن در داخل زمین قرار داده شد. کرت‌ها در اراضی دیم در جهت شیب شخم زده شده و بذر پاشی در آنها بدون انجام هرگونه کودپاشی و اقدام خاک‌ورزی صورت گرفت. تیپ گیاهی غالب منطقه مرتعی مورد بررسی و طبعاً محل استقرار کرت‌های مربوطه *Astragalus-hultemia* بوده که در حدود ۵۰٪ از سطح منطقه را پوشانده است. تاج پوشش متوسط این تیپ حدود ۴۶٪ بوده و ترکیب گیاهان موجود به ترتیب گون، ورک، فریون، *Platyloba* و جارو با دامنه فراوانی ۱۴ تا ۳۱٪ بوده (۱۰) و هیچ‌گونه اقدامی در آن انجام نشد. کرت‌های تحت تیمار شخم رها شده نیز در بخش مرتعی و با ایجاد شخم در جهت شیب ایجاد شد و هیچ‌گونه بذرپاشی روی آن انجام نشد. در انتهای هر کرت لوله خروجی رواناب تعبیه که به ظروف مدرج جمع‌آوری‌کننده رواناب و رسوب هدایت شد. هر تیمار در سه تکرار و در قالب سه کرت آزمایشی ایجاد شده و مقادیر میانگین رواناب و رسوب مستخرج از آنها برای تجزیه و تحلیل‌های مقایسه‌ای مورد استفاده قرار گرفت. شمای کلی کرت‌های مورد بررسی در شکل ۱ ارائه گردیده است. در مرحله بعد نمونه‌های جمع‌آوری شده از داخل ظروف جمع‌آوری‌کننده طی رگبارها در داخل آون با دمای ۱۰۰ درجه سانتی‌گراد به مدت یک روز خشک (۱۹) و سپس وزن رسوب با ترازوی دقیق تعیین گردید. آماربرداری بارندگی کل رگبارها طی پاییز ۱۳۷۴ مصادف با اتمام مراحل ساخت کرت‌های آزمایشی تا شهریور ۱۳۷۸ و پایان دوره طرح به کمک ایستگاه کلیماتولوژی اراک صورت گرفت (۱). برای بررسی کارایی روش‌های مورد استفاده، دوازده رگبار با آمار هم‌زمان بارش، رواناب و رسوب (۱) و هم‌چنین توانایی تولید رواناب و طبعاً پتانسیل انتقال رسوب با مشخصات ضروری مندرج در جدول ۱ جمع‌آوری و برای استفاده در رابطه کلی (۱) و محاسبه عامل فرساینده باران و یا رواناب و هم‌چنین توپوگرافی

هم‌چنین اغلب نسخ آن شامل (Modified MUSLE-S) (Universal Soil Loss Equation for sediment yield AOF)، (Onstad and Foster Model) (Theoretical MUSLT)، (Modified Universal Soil Loss Equation for soil) (MUSLE-E)، (USLE Modification) (USLE) (erosion AUSLE) و (Adopted USLE) به‌عنوان زیربنای بسیاری از مدل‌های پیچیده و توسعه‌یافته در کاربری‌های دیم، شخم رها شده و مرتع در منطقه خسیبجان به دلیل موجودیت اطلاعات و قابلیت دسترسی به داده‌های اندازه‌گیری شده مورد مقایسه و ارزیابی قرار گیرد. این مدل‌ها عمدتاً از لحاظ روش و نحوه برآورد عوامل فرساینده، توپوگرافی و یا مقیاس زمانی مورد استفاده متفاوت بوده (۶، ۱۴، ۱۷، ۲۰، ۲۴ و ۲۵) و طبعاً مقایسه توان‌مندی آنها در ارزیابی مقادیر مشاهده‌ای رسوب ناشی از رگبارها زمینه‌ساز استفاده از مدل‌های صحیح و کارآمد و هم‌چنین تهیه و توسعه مدل‌های جدید خواهد بود.

مواد و روش‌ها

تحقیق حاضر در ایستگاه تحقیقات خسیبجان در ۶۰ کیلومتری شهرستان اراک با مختصات جغرافیایی تقریبی ۲۲° ۲۲' تا ۲۴° ۴۹' طول شرقی و ۳۴° ۰۸' تا ۳۴° ۱۰' عرض شمالی اجرا شده است. ارتفاع ایستگاه از سطح دریا ۱۸۵۰ متر، متوسط بارندگی، درجه حرارت و پتانسیل تبخیر و تعرق سالانه به ترتیب ۳۲۱ میلی‌متر، ۱۳/۲ °C و ۱۵۸۸ میلی‌متر و هم‌چنین آب و هوای منطقه طبق روش آمبرژه خشک و سرد می‌باشد (۱). موقعیت کلی منطقه مورد مطالعه در شکل ۱ نشان داده شده است.

به‌منظور اندازه‌گیری فرسایش، زمینی با شیب ۹٪ در دامنه شمالی به‌واسطه ضرورت تشابه شرایط و هم‌چنین عکس‌العمل سریع منطقه در هر سه تیمار مرتع، شخم رها شده و دیم به دلیل حفظ رطوبت بیش‌تر انتخاب گردید. سپس کرت‌های استاندارد با ابعاد ۲۲/۱ در ۱/۸ متر (۱۱) احداث و اطراف آنها با ورق‌های



شکل ۱. موقعیت منطقه مورد مطالعه و شمای کلی کرت‌های آزمایشی

جدول ۱. مشخصات رگبارهای مورد مطالعه در ارزیابی کارایی نسخ مختلف رابطه جهانی فرسایش خاک در

کرت‌های آزمایشی مستقر در حوزه آبخیز تحقیقات منابع طبیعی خسیبجان، اراک

تاریخ وقوع رگبار (روز)	مقدار بارش (میلی‌متر)	مدت بارش (ساعت)	حداکثر شدت بارش (میلی‌متر بر ساعت)	حجم رواناب (لیتر)			دبی اوج (لیتر بر ثانیه)			رسوب مشاهده‌ای (کیلوگرم)		
				دیم	مرتع	شخم	دیم	مرتع	شخم	دیم	مرتع	شخم
۷۴/۱۲/۲۸	۱۱/۳	۲/۵	۴/۵۲	۱۰/۸۶۱۵	۸/۱۶۴۴	۱۰/۸۰۰۵	۰/۱۲۴	۰/۰۹۵	۰/۱۱۶	۳۴/۰	۱/۴	۴/۳
۷۵/۱۱/۱۷	۱۴/۵	۱۰/۰	۳/۳	۷/۵۶۴۴	۷/۵۴۳۰	۸/۲۳۳۴	۰/۰۴۲	۰/۰۸۵	۰/۰۴۹	۱/۰	۶/۰	۱/۲
۷۵/۱۱/۲۸	۱۰/۸	۱۰/۰	۱/۶	۱۳/۵۵۷۷	۲۲/۸۱۰۴	۴۷/۲۰۸۵	۰/۰۹۳	۰/۲۷	۵/۴۲۳	۶/۰	۴/۷	۱۵/۰
۷۵/۲/۶	۱۱/۷	۳/۰	۶/۲	۱۸/۰۴۵۱	۹/۹۰۸۹	۳۸/۵۱۴۲	۰/۲۱۳	۰/۰۷۱	۰/۸۱۴	۸/۰	۴/۱	۱۱/۰
۷۵/۲/۳۱	۵/۰	۶/۰	۱/۱	۱۸/۳۸۷۴	۱۱/۴۳۲۷	۲۱/۰۲۶۵	۰/۲۱۸	۰/۱۲۶	۱/۷۱۲	۳۳۹/۰	۱۸۳/۰	۳۲۴/۰
۷۵/۹/۴	۵/۰	۱/۰	۶/۰	۵/۴۴۹	۳/۲۶۳۲	۵/۳۹۵۹	۰/۰۶۶	۰/۳۸۴	۰/۰۶۷	۲/۲	۱/۴	۱/۰
۷۵/۱۰/۳	۱۵/۰	۱۸/۰	۱/۹	۷/۴۰۱۶	۹/۸۹۲۳	۸/۵۹۴۵	۰/۰۸۷	۰/۱۱۸	۱/۰۱۹	۷/۰	۰/۹	۳/۷
۷۶/۱۱/۱۶	۱۶/۰	۸/۰	۲/۸	۱۵/۶۲۶	۱۳/۷۷۰۹	۱۸/۱۴۶۱	۰/۱۸۱	۰/۱۶۸	۰/۲۱۲	۲/۰	۲/۰	۱/۷
۷۶/۲/۱۸	۸/۲	۳/۰	۳/۲	۴/۸۶۴۴	۵/۴۰۴۹	۷/۹۹۴۹	۰/۰۵۶	۰/۰۶۷	۰/۰۹۷	۴/۰	۲/۰	۸/۰
۷۶/۲/۱۵	۱۰/۸	۷/۲۰	۲/۳	۴/۳۴۲۸	۶/۶۸۶۲	۱۲/۵۴۹۶	۰/۰۵۳	۰/۰۷۸	۰/۱۴۷	۱/۰	۱/۴	۲/۲
۷۶/۲/۲۷	۱۱/۴	۱۰/۱	۲/۳	۳/۳۸۸۸	۳/۲۰۱۲	۱۵/۹۸۴۰	۰/۰۳۸	۰/۰۴۱	۰/۱۸۵	۲/۰	۲/۰	۷/۲
۷۷/۱/۱۶	۳۷/۷	۳۲/۵	۵۴	۱۵/۶۲۵۹	۱۷/۰۴۲۴	۱۷/۴۲۳۸	۰/۱۸۹	۰/۱۹۹	۰/۲۰۳	۱/۵	۲/۰	۲/۰

(روابط ۲ تا ۸) مورد استفاده قرار گرفتند.

- [۱] $A=R.K.LS.C.P$
- [۲] $RUSLE=(EI30)/100$
- [۳] $RMUSLE-S=11.8(Q.qp)0.56$
- [۴] $RAOF=0.646E+0.45(Q.qp)0.33$
- [۵] $RMUSLT=2.5(Q.qp)0.5$
- [۶] $RMUSLE-E=1.586(Q.qp)0.56(DA)0.12$
- [۷] $RUSLE-M=QREI30$
- [۸] $LSAUSLE=(As/22.13)0.4(Sin\alpha/0.0896)1.3$

در روابط فوق A میزان فرسایش خاک متوسط سالانه در USLE (تن در هکتار)، میزان فرسایش هر رگبار در AOF، MUSLE-E و AUSLE (تن) و یا میزان رسوب ناشی از هر رگبار در MUSLE-S، MUSLT، AUSLE-M و USLE-M (تن)، R، K، LS، C و P به ترتیب عوامل فرساینده (تن متر بر هکتار در سانتی متر بر ساعت)، فرسایش پذیری (تن بر هکتار به ازای هر واحد فرساینده)، توپوگرافی، مدیریت زراعی و مدیریت اراضی، E انرژی جنبشی باران (تن متر بر هکتار)، I30 حداکثر شدت سی دقیقه‌ای (سانتی متر بر ساعت)، Q حجم رواناب (مترمکعب)، qp دبی اوج رگبار (مترمکعب بر ثانیه)، DA مساحت حوزه (هکتار)، QR ضریب رواناب، As مساحت کرت (متر مربع) و α تندی شیب (درجه) است (۱۲، ۱۳، ۱۷، ۱۸، ۲۰، ۲۳ و ۲۴).

اطلاعات مربوط به خصوصیات بارش (مقدار بارش، مدت بارش و حداکثر شدت نیم ساعته) با استفاده از تجزیه و تحلیل کاغذهای باران‌نگار استخراج شدند. خصوصیات هیدرولوژیکی رواناب (حجم، دبی و ضریب رواناب) با استفاده از مقادیر رواناب جمع آوری شده، هیدروگراف مثلثی بدون بعد (۹) و تقسیم حجم رواناب حاصله بر حجم بارش تعیین گردید. سایر مشخصات مرتبط با رواناب و رسوب مشاهده‌ای نیز در ستون‌های مربوطه جدول ۱ ارائه شده است. در ادامه سایر متغیرهای مورد نیاز ارائه شده مدل‌های مورد استفاده و مندرج در روابط ۱ تا ۸ در کرت‌های مستقر در تیمارهای دیم، شخم رها شده و مرتع مورد مطالعه، محاسبه و در روابط مربوطه استفاده شد. مقادیر فرسایش برآوردی روش‌های مختلف با توجه به مساحت کوچک کرت‌ها برابر با رسوب (۲۳) بوده و

برای مقایسه با مقادیر رسوب مشاهده‌ای ناشی از هر رگبار استفاده شد. از طرفی نظر به ثبات سایر عوامل فرسایش‌پذیری خاک (K)، توپوگرافی (LS)، مدیریت زراعی (C) و مدیریت اراضی (P) به دلیل انجام کلیه مراحل تحقیق در کرت‌های مشابه و یکسانی آنها در رابطه [۱] و همچنین ارتباط مستقیم عامل توپوگرافی مدل USLE با مدل AUSLE با نسبت ثابت عددی (رابطه ۸)، مقایسه لازم در رابطه با عامل فرساینده (R) مدل‌های مذکور مندرج در روابط ۲ تا ۷ نیز صورت پذیرفت. مقدار فرسایش‌پذیری خاک (K) با توجه به نوع بافت خاک و مطالعات خاک‌شناسی انجام شده برابر با ۰/۳۹ تن بر هکتار به ازاء واحد فرساینده در سیستم متریک لحاظ و مقدار آن با توجه به کوتاه بودن دوره مورد مطالعه و همچنین نقش یکسان تغییر احتمالی آن در کنترل تخمین مدل‌های مورد استفاده، ثابت (۱۴) فرض شد. مقدار LS در کرت‌های استاندارد و برای کلیه روش‌های مورد استفاده به جزء AUSLE برابر با واحد بوده حال آن‌که مقدار مزبور برای AUSLE (رابطه ۸) برابر با ۱/۲۷۴ محاسبه شد. مقدار C در تیمار دیم با توجه به وضعیت پوشش و زمان وقوع رگبار بین ۰/۲ تا ۱، در تیمار شخم رها شده برابر با واحد و در مرتع نیز با توجه به وضعیت پوشش مرتع و زمان وقوع رگبار بین ۰/۱۹ تا ۰/۰۷۳ منظور گردید. مقدار P نیز با توجه به عدم اعمال اقدامات حفاظتی خاص در کرت‌های مورد بررسی برابر واحد (۲۰ و ۲۳) در نظر گرفته شد. سپس مقایسه تخمین‌های حاصل از روش‌های مختلف با یکدیگر و مقادیر مشاهده‌ای ناشی از رگبارها در تیمارهای مختلف با استفاده از ماتریس هم‌بستگی، آزمون t و تجزیه و تحلیل واریانس و همچنین مقایسه میانگین‌ها، دسته‌بندی مقادیر و اختلاف آنها با توجه به توزیع نرمال داده‌ها با آزمون دانکن انجام شد. کلیه تجزیه و تحلیل‌های آماری با استفاده از نرم افزارهای SPSS 11.5 و Excel انجام شد.

نتایج و بحث

نتایج حاصل از محاسبه مقادیر فرساینده با استفاده از روابط ۲ تا ۷ و سپس مقادیر فرسایش و یا رسوب برآوردی پس از

داده‌اند که با نتایج گزارش شده توسط صادقی (۶) در رابطه با برآورد زیاد مدل AOF در حوزه آبخیز امام‌مه مطابقت دارد.

نتایج به‌کارگیری مدل‌های مورد مطالعه در برآورد رسوب ناشی از رگبارها با لحاظ کلیه متغیرهای محاسبه شده برای هر یک از آنها و برای تیمارهای مختلف نیز استخراج و در جدول ۳ ارائه شده است. دقت در جدول ۳ نشان می‌دهد که اختلاف بین مقادیر تخمینی مدل‌های مختلف برآورد فرسایش یا تولید رسوب با مقادیر مشاهده‌ای در تمامی تیمارها با یکدیگر معنی‌دار بوده است. حال آن‌که تدقیق در نتایج آزمون t تنها دلالت بر اختلاف معنی‌دار تخمین‌های AOF در کاربری شخم (۴/۵۵۲±۲/۱۶۶)، مرتعی (۰/۱۸۳±۰/۱۳۸) و دیسم (۰/۴۰۰±۰/۰۹۵) با مقادیر مشاهده‌ای به ترتیب ۰/۰۵۲±۰/۰۱۷، ۰/۰۳۴±۰/۰۹۷ و ۰/۰۰۰±۰/۰۸۰، ۰/۰۰۰±۰/۰۹۴۷، ۰/۰۰۵±۰/۰۳۴۹۹۴) و ۰/۰۰۰±۰/۰۵۷۱۸) در تیمارهای مورد بررسی داشته است. از طرفی کمترین اختلاف بین مقادیر مشاهده‌ای و مدل‌های USLE (AUSLE) (۰/۰۲۹±۰/۰۳۱۵)، USLE-M (۰/۰۰۲±۰/۰۰۲۱) و USLE-M (۰/۰۳۳±۰/۰۳۱۶) به ترتیب در کاربری‌های شخم رها شده، مرتعی و دیسم با سطوح غیرمعنی‌داری ۰/۷۹۷ (۰/۲۶۴±۰/۳۵۶، $t=۹۶۲۵$) و ۰/۹۹۸۷ (۰/۰۰۱±۰/۰۱۷) به دست آمد. نتایج مذکور با یافته‌های صادقی و همکاران، صادقی و همکاران (۲۰۰۴) (۲۳)، خواجه‌ای و همکاران (۲)، رضایی‌فر و همکاران (۴) و صادقی (۶) مطابقت دارد. نتایج بررسی ارتباط همبستگی عامل فرسایش‌دگی (R) و مقدار رسوب برآوردی ناشی از رگبارها به دلیل ثبات سایر متغیرهای مورد استفاده در مدل‌ها (K, L, S, C و P) در جدول ۴ ارائه شده است. نتایج به دست آمده همچنان نشان می‌دهد که مدل‌های مورد استفاده، همبستگی بالایی با یکدیگر داشته حال آن‌که ضریب همبستگی آنها با مقادیر مشاهده‌ای رسوب به جز مدل MUSLE-E (۰/۹۹۴) ($r=۰$) در تیمار مرتعی بسیار کم می‌باشد. اگر

استفاده از روابط ۲ و هم‌چنین ۸ برای مدل AUSLE و نهایتاً رابطه اصلی کلیه مدل‌ها (رابطه ۱) به ترتیب در جداول ۲ و ۳ ارائه شده است. اختلاف برآورد عامل فرسایش‌دگی توسط مدل‌های AUSLE، MUSLE-S، AOF، MUSLE-E، USLE-M و USLE با یکدیگر از طریق آزمون t با مقادیر حداقل و حداکثر سطح معنی‌داری ۰/۰۰۰±۰/۰۰۰۲ ($t=۷/۲۸۱$) و ۰/۰۰۳±۰/۰۰۰۲ ($t=۲/۲۰۹$) به ترتیب مربوط به جفت مدل‌های MUSLE-E (۰/۰۰۰±۰/۰۰۰۲۵) و AOF (۰/۰۰۸/۳۷۵±۰/۰۰۵/۵۵۸) و USLE (AUSLE) (۰/۰۶۹±۰/۰۷۴۹۴) و USLE-M (۰/۳۹۶±۰/۳۱۲) در کاربری دیسم، ۰/۰۰۰±۰/۰۰۰۲ ($t=۷/۳$) و ۰/۰۲۳±۰/۰۰۰۲ ($t=۲/۶۱۸$) به ترتیب مربوط به جفت مدل‌های MUSLE-E (۰/۰۰۱±۰/۰۰۰۶۱) و AOF (۰/۰۰۸/۴۳۳±۰/۰۰۴/۴۵۴) و MUSLE-E (۰/۰۰۰±۰/۰۰۰۲۱) و MUSLE-E (۰/۰۰۰±۰/۰۰۰۱۵) در کاربری مرتعی و هم‌چنین ۰/۰۰۰±۰/۰۰۰۲ ($t=۷/۲۹۹$) و سطح غیرمعنی‌داری ۰/۰۵۱±۰/۰۰۰۲ ($t=۲/۱۷۹$) به ترتیب مربوط به جفت مدل‌های MUSLE-E (۰/۰۰۰±۰/۰۰۰۶۳) و AOF (۰/۰۰۸/۴۳۹±۰/۰۰۴/۴۶۱) و USLE (AUSLE) (۰/۰۰۸/۴۳۹±۰/۰۰۴/۴۶۱) و USLE-M (۰/۰۰۲/۲۸۳±۰/۰۰۲/۶۴۸) در تیمار شخم مورد تأیید قرار گرفت. هم‌چنین با توجه به تفاوت معنی‌دار مقادیر فرسایش‌دگی محاسبه شده توسط هر یک از روش‌ها، آزمون دانکن برای طبقه‌بندی دقیق آنها استفاده و نتایج به دست آمده از طریق درج حروف مختلف و حاصل از آزمون مزبور در جدول ۲ نشان داده شده است. دقت در جدول ۲ نشان می‌دهد که مقادیر عامل فرسایش‌دگی به دست آمده از روش‌های مختلف به جز روش‌های AUSLE و USLE، به دلیل تشابه روش محاسبه R با یکدیگر، اختلاف معنی‌دار داشته حال آن‌که عملکرد هر یک از مدل‌ها در تیمارهای دیسم، شخم رها شده و مرتعی مورد بررسی با توجه به شباهت حروف درج شده در جدول مذکور مشابه می‌باشد. نتایج هم‌چنین نشان می‌دهد که مدل AOF و MUSLE-E به ترتیب بالاترین و کمترین مقدار فرسایش‌دگی در بین نسخ مختلف رابطه جهانی فرسایش خاک در کاربری‌های مختلف را از خود نشان

جدول ۲. مقایسه مقادیر فرسایشی محاسبه‌ای از روش‌های مختلف در تیمارهای دیم، شخم رها شده و مرتع

ردیف	USLE			AOF			USLE-M			MUSLT			AUSLE			MUSLE-E			MUSLE-S			مشخصات رنگار	
	دیم	مرتع	شخم	دیم	مرتع	شخم	دیم	مرتع	شخم	دیم	مرتع	شخم	دیم	مرتع	شخم	دیم	مرتع	شخم	دیم	مرتع	شخم		
۱	۰/۹۰	۰/۹۰	۰/۹۰	۱۲۸/۶۳۰۱	۱۲۸/۶۲۹۴	۱۲۸/۶۳۰۳	۲/۰۹	۱/۱۶	۲/۰۶	۰/۰۵۷۸	۰/۰۵۲۲	۰/۰۵۲۹	۰/۹	۰/۹	۰/۹۰	۰/۰۰۰۲۰۶	۰/۰۰۰۳۱۰	۰/۰۰۰۳۱۰	۰/۰۰۰۲۲۲	۰/۰۰۵۸۴۸	۰/۰۰۴۴۶۴	۰/۰۰۶۰۸۲	۷۴/۱۲/۲۸
۲	۰/۸۰	۰/۸۰	۰/۸۰	۱۵۶/۶۰۶۸	۱۵۶/۶۰۷۴	۱۵۶/۶۰۶۵	۱/۰۸	۰/۹۶	۰/۹۸	۰/۰۰۱۶	۰/۰۰۲۰	۰/۰۰۱۴	۰/۸	۰/۸	۰/۸۰	۰/۰۰۰۰۲۱۷	۰/۰۰۰۲۷۸	۰/۰۰۰۱۸۷	۰/۰۰۳۱۲۵	۰/۰۰۴۰۱۲	۰/۰۰۲۶۹۱	۰/۰۰۲۶۹۱	۷۵/۱/۱۷
۳	۰/۲۲	۰/۲۲	۰/۲۲	۸۸/۸۵۴۴	۸۸/۸۳۳۶	۸۸/۸۳۰۱	۲/۳۷	۱/۰۶	۰/۶۶	۰/۰۴۰۰	۰/۰۰۶۲	۰/۰۰۲۸	۰/۲۲	۰/۲۲	۰/۲۲	۰/۰۰۰۷۹۷۶	۰/۰۰۰۹۱۹	۰/۰۰۰۴۰۶	۰/۱۱۴۹۴۷	۰/۰۱۲۳۲۵	۰/۰۰۵۸۲۸	۰/۰۰۵۸۲۸	۷۵/۱/۲۸
۴	۱/۲۸	۱/۲۸	۱/۲۸	۱۳۳/۳۸۱۴	۱۳۳/۳۷۰۹	۱۳۳/۳۷۴	۱۰/۲۶	۲/۸۰	۲/۸۶	۰/۰۱۴۰	۰/۰۰۲۱	۰/۰۰۴۹	۱/۲۸	۱/۲۸	۱/۲۸	۰/۰۰۲۴۶۱	۰/۰۰۲۹۴	۰/۰۰۰۷۵۹	۰/۰۲۵۲۶۹	۰/۰۰۲۳۳۷	۰/۰۱۰۹۲۵	۰/۰۱۰۹۲۵	۷۵/۲/۶
۵	۰/۵۶	۰/۵۶	۰/۵۶	۳۱/۰۱۱۸	۳۱/۰۰۱۷	۳۱/۰۰۳۹	۰/۳۳	۰/۳۳	۰/۵۵	۰/۰۱۵۰	۰/۰۰۵۰	۰/۰۰۵۰	۰/۶۳	۰/۶۳	۰/۶۳	۰/۰۰۲۵۵۹	۰/۰۰۷۶۴۲	۰/۰۰۰۷۷۷	۰/۰۳۸۳۱۹	۰/۰۰۶۳۱۸	۰/۰۱۱۱۹۵	۰/۰۱۱۱۹۵	۷۵/۲/۳۱
۶	۰/۵۵	۰/۵۵	۰/۵۵	۵۹/۲۱۵۷	۵۹/۲۱۱۴	۵۹/۲۱۵۷	۱/۴۳	۰/۳۳	۱/۴۷	۰/۰۰۱۵	۰/۰۰۲۸	۰/۰۰۱۵	۰/۵۵	۰/۵۵	۰/۵۵	۰/۰۰۰۰۲۰۲	۰/۰۰۰۴۰۶	۰/۰۰۰۲۰۲	۰/۰۰۲۹۰۷	۰/۰۰۵۸۴۸	۰/۰۰۲۹۰۷	۰/۰۰۲۹۰۷	۷۵/۹/۴
۷	۰/۳۳	۰/۳۳	۰/۳۳	۱۴۶/۲۰۵۹	۱۴۶/۲۰۱۲	۱۴۶/۲۰۰۳	۵/۵۸۶	۲/۰۹	۰/۵۰	۰/۰۰۷۴	۰/۰۰۲۷	۰/۰۰۲۰	۰/۳۳	۰/۳۳	۰/۳۳	۰/۰۰۱۲۰۵	۰/۰۰۰۳۹	۰/۰۰۰۲۱۹	۰/۰۱۷۳۶۷	۰/۰۰۵۶۱۵	۰/۰۰۴۰۱۲	۰/۰۰۴۰۱۲	۷۵/۱/۳
۸	۰/۶۷	۰/۶۷	۰/۶۷	۱۵۲/۵۸۱۲	۱۵۲/۵۸۱۱	۱۵۲/۵۸۱۵	۱/۸۵	۱/۴۵	۱/۵۰	۰/۰۰۴۹	۰/۰۰۳۸	۰/۰۰۴۲	۰/۶۷	۰/۶۷	۰/۶۷	۰/۰۰۰۷۵۹	۰/۰۰۰۵۷۱	۰/۰۰۰۶۳۹	۰/۰۱۰۹۲۵	۰/۰۰۸۱۳۳	۰/۰۰۹۲۰۹	۰/۰۰۹۲۰۹	۷۶/۱/۱۶
۹	۰/۳۷	۰/۳۷	۰/۳۷	۷۴/۶۹۴۹	۷۴/۶۹۳۹	۷۴/۶۹۳۶	۰/۸۷	۰/۵۷	۰/۵۱	۰/۰۰۲۲	۰/۰۰۱۵	۰/۰۰۱۳	۰/۳۷	۰/۳۷	۰/۳۷	۰/۰۰۰۰۳۱	۰/۰۰۰۲۰۲	۰/۰۰۰۱۷۲	۰/۰۰۴۴۶۴	۰/۰۰۲۹۰۷	۰/۰۰۲۳۳۷	۰/۰۰۲۳۳۷	۷۶/۲/۸
۱۰	۰/۶۹	۰/۶۹	۰/۶۹	۱۹۳/۸۰۵۸	۱۹۳/۸۰۳۸	۱۹۳/۸۰۲۹	۱/۹۴	۱/۰۳	۰/۶۶	۰/۰۰۳۴	۰/۰۰۱۸	۰/۰۰۱۲	۰/۶۹	۰/۶۹	۰/۶۹	۰/۰۰۰۵۰۴	۰/۰۰۰۲۲۷	۰/۰۰۰۱۵۷	۰/۰۰۷۳۶۹	۰/۰۰۳۵۶۵	۰/۰۰۲۳۳۶	۰/۰۰۲۳۳۶	۷۶/۲/۱۵
۱۱	۰/۳۴	۰/۳۴	۰/۳۴	۹۵/۴۹۸۵	۹۵/۴۹۴۱	۹۵/۴۹۴۱	۱/۱۶	۰/۲۲	۰/۶۵	۰/۰۰۴۳	۰/۰۰۰۹	۰/۰۰۰۹	۰/۳۴	۰/۳۴	۰/۳۴	۰/۰۰۰۶۵۶	۰/۰۰۰۱۱۴	۰/۰۰۰۱۱۴	۰/۰۰۹۴۵۵	۰/۰۰۰۱۶۴	۰/۰۰۰۱۶۴	۰/۰۰۰۱۶۴	۷۶/۲/۲۷
۱۲	۲/۶۸	۲/۶۸	۲/۶۸	۳۱/۰۶۸۱	۳۱/۰۶۸۰	۳۱/۰۶۷۷	۳/۰۳	۲/۸۳	۲/۶۶	۰/۰۰۲۷	۰/۰۰۴۶	۰/۰۰۴۳	۲/۶۸	۲/۶۸	۲/۶۸	۰/۰۰۰۰۷۵	۰/۰۰۰۷۰۸	۰/۰۰۰۶۵۶	۰/۰۱۰۹۲۵	۰/۰۱۰۹۲۵	۰/۰۰۹۲۵۵	۰/۰۰۹۲۵۵	۷۷/۱/۱۶

*: حروف انگلیسی مشابه (f تا a) نشانگر تساوی آماری مقادیر در تیمارهای مختلف و ترتیب حروف نمایانگر بزرگی مقادیر بدست آمده می‌باشد.

جدول ۳. مقایسه مقادیر تخمینی نسخ مختلف رابطه جهانی فرسایش خاک با رسوب مشاهداتی ناشی از رگبارها (کیلوگرم) در تیمارهای دیم، شخم رها شده و مرتع در حوزه آبخیز خسیبجان

رسوب مشاهداتی	USLE			USLE-M			MUSLT			AUSLE			MUSLE-E			MUSLE-S			مشخصات رگبار	رذیف
	شخم	مرتع	دیم	شخم	مرتع	دیم	شخم	مرتع	دیم	شخم	مرتع	دیم	شخم	مرتع	دیم	شخم	مرتع	دیم		
۰/۰۰۳۳	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۶	۰/۰۰۳۸	۰/۰۰۲۶	۰/۰۰۳۹	۰/۰۰۲۶	۰/۰۰۳۸	۰/۰۰۲۶	۰/۰۰۳۹	۰/۰۰۲۶	۰/۰۰۳۸	۰/۰۰۲۶	۰/۰۰۳۹	۰/۰۰۲۶	۰/۰۰۳۸	۰/۰۰۲۶	۰/۰۰۳۹	۰/۰۰۲۶	۰/۰۰۳۸	۷۸/۱۲۷۸
۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۱۷	۷۵/۱۱۱۷
۰/۰۱۰۰	۰/۰۰۰۷	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۱	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۱	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۱	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۱	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۱	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۱	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۱	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۱	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۱	۷۵/۱۱۷۸
۰/۰۱۱۰	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۸	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۰۸	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۰۸	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۰۸	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۰۸	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۰۸	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۰۸	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۰۸	۰/۰۰۱۲	۰/۰۰۰۸	۰/۰۰۱۲	۷۵/۹۱۶
۰/۰۳۲۴	۰/۰۱۸۳	۰/۰۳۲۹	۰/۰۵۰۶	۰/۰۳۲۹	۰/۰۵۰۶	۰/۰۳۲۹	۰/۰۵۰۶	۰/۰۳۲۹	۰/۰۵۰۶	۰/۰۳۲۹	۰/۰۵۰۶	۰/۰۳۲۹	۰/۰۵۰۶	۰/۰۳۲۹	۰/۰۵۰۶	۰/۰۳۲۹	۰/۰۵۰۶	۰/۰۳۲۹	۰/۰۵۰۶	۷۵/۷۳۱
۰/۰۰۰۱	۰/۰۰۰۱	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۳	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۳	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۳	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۳	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۳	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۳	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۳	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۳	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۳	۷۵/۹۱۴
۰/۰۰۳۷	۰/۰۰۰۹	۰/۰۰۱۸	۰/۰۰۲۷	۰/۰۰۱۸	۰/۰۰۲۷	۰/۰۰۱۸	۰/۰۰۲۷	۰/۰۰۱۸	۰/۰۰۲۷	۰/۰۰۱۸	۰/۰۰۲۷	۰/۰۰۱۸	۰/۰۰۲۷	۰/۰۰۱۸	۰/۰۰۲۷	۰/۰۰۱۸	۰/۰۰۲۷	۰/۰۰۱۸	۰/۰۰۲۷	۷۵/۱۱۶
۰/۰۰۱۷	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۷۵/۱۱۶
۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۷۶/۱۸
۰/۰۰۲۲	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۹	۰/۰۰۴۹	۰/۰۰۲۹	۰/۰۰۴۹	۰/۰۰۲۹	۰/۰۰۴۹	۰/۰۰۲۹	۰/۰۰۴۹	۰/۰۰۲۹	۰/۰۰۴۹	۰/۰۰۲۹	۰/۰۰۴۹	۰/۰۰۲۹	۰/۰۰۴۹	۰/۰۰۲۹	۰/۰۰۴۹	۰/۰۰۲۹	۰/۰۰۴۹	۷۶/۱۸۵
۰/۰۰۷۲	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۷۶/۴۲۷
۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۲	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۰/۰۰۰۴	۰/۰۰۰۶	۷۷/۱۱۶

جدول ۴. ماتریس همبستگی بین مقادیر فرسایش محاسبه‌ای در مدل‌های مختلف و مقدار رسوب مشاهداتی در تیمارهای دیم، شخم رها شده و مرتع

رسوب مشاهداتی	USLE			USLE-M			MUSLT			AUSLE			MUSLE-E			MUSLE-S			رذیف
	شخم	مرتع	دیم	شخم	مرتع	دیم	شخم	مرتع	دیم	شخم	مرتع	دیم	شخم	مرتع	دیم	شخم	مرتع	دیم	
۰/۳۲۹	۰/۴۹۳	۰/۲۵۰	۰/۲۰۰	۰/۳۶۵	۰/۱۸۱	۰/۳۱۶	۰/۲۸۶	۰/۱۹۵	۰/۳۲۸	۰/۶۱۰*	۰/۸۹۹**	۰/۹۹۹**	۰/۹۹۹**	۰/۱۰۰***	۰/۱۴۹	۰/۹۹۸**	۰/۱	۰/۱	MUSLE-S
۰/۳۲۹	۰/۹۹۴**	۰/۴۹۴	۰/۲۵۰	۰/۳۷۰	۰/۱۸۱	۰/۴۶۸	۰/۲۹۹	۰/۱۹۵	۰/۳۳۳	۰/۶۱۷*	۰/۹۹۹**	۰/۸۵۸	۰/۹۹۷**	۰/۱۰۰***	۰/۱۴۹	۰/۹۹۸**	۰/۱	۰/۱	MUSLE-E
-۰/۲۴۴	-۰/۳۱۳	۰/۱۰۰***	۰/۱۰۰***	۰/۱۰۰***	۰/۱۵۹	۰/۳۱۴	۰/۱۵۹	۰/۲۲۲	۰/۷۹۰***	۰/۶۳۵*	-۰/۲۶۵	۰/۲۰۸	۰/۳۶۷	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	AUSLE
۰/۲۶۹	۰/۰۵۵	۰/۴۸۶	۰/۲۲۵	۰/۳۶۷	۰/۱۸۳	۰/۳۱۴	۰/۲۸۴	۰/۲۱۴	۰/۳۴۱	۰/۶۱۰*	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	MUSLT
۰/۱۱۹	-۰/۳۶۳	-۰/۱۷۶	۰/۴۲۲	۰/۸۹۰***	۰/۶۴۵*	۰/۱۲۶	۰/۱۱۵	۰/۰۱۶	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	USLE-M
-۰/۳۸۶	-۰/۴۴۱	-۰/۴۲۹	-۰/۱۵۹	-۰/۱۵۹	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	AOE
-۰/۲۴۴	-۰/۳۱۳	-۰/۳۰۸	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	USLE
۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۱	رسوب مشاهداتی

** و * به ترتیب سطح معنی داری ۱ و ۵٪

جدول ۵.

مدل		کاربری									
USLE	AOF	USLE-M	MUSLT	AUSLE	MUSLE-E	MUSLE-S					
۵/۴۶۹۹±/۰/۰۱۵۵۸۲	۷۷۳/۶۷۹۴±۱/۹۱۰۴۵	۹۹/۸۳۹۴±۰/۳۱۵۹۷	۰/۰۱۷۴±/۰۰۰۰۰۳۵۳	۶/۷۱۰۹±۰/۰۱۹۸۲۲	۰/۰۰۲۲۸±/۰۰۰۰۰۰۵۶	۰/۰۵۳۱±/۰۰۰۰۰۰۷۸					دیمزار
۰/۰۷۹۹۴±/۰۰۰۱۵۴	۱۰/۶۷۹۴±۰/۱۳۷۶۷۸	۰/۱۳۰۸۳±۰/۰۰۲۱۴۱	۰/۰۰۰۲۸۷±/۰۰۰۰۰۰۳۵	۰/۱۰۱۸۴±۰/۰۰۱۹۶۱	۰۰۰۰۰۶۹±/۰۰۰۰۰۰۱۵	۰/۰۰۰۶۱۹±/۰۰۰۰۰۰۷۷					مرغ
۰/۰۷۸۶±/۰۰۲۹۰۱۲	۱۱۳/۷۲۷۵±۲/۱۶۵۴۲	۲/۳۹۶۲±۰/۱۱۱۲۴۵	۰/۰۰۸۸۹±/۰۰۰۰۰۴۵۸	۱/۰۰۱۴±۰/۰۳۶۹۴۵	۰/۰۰۱۵۹±/۰۰۰۰۰۰۹۳	۰/۰۲۲۹±/۰۰۰۱۳۳					شخم

چه ضریب هم‌بستگی نسبی بالاتر بین مقادیر مشاهده‌ای رسوب و فرساینده‌گی در مدل‌های MUSLE-E، MUSLE-S و MUSLT در تیمار دیم مؤید پتانسیل واسنجی و منطقی‌تر بودن فرآیند مفهوم‌سازی برتر مدل‌های مذکور می‌باشد. هم‌چنین متوسط نسبت رسوب تخمینی به رسوب مشاهده‌ای در تیمارهای مورد مطالعه و مدل‌های مختلف محاسبه و در جدول ۵ ارائه شده است. دقت در جدول ۵ نشان می‌دهد که میانگین نسبت تخمین‌ها در مرتع بیشتر از دیم و شخم رها شده بوده و هم‌چنین بیشترین اختلاف علی‌رغم ضریب هم‌بستگی بسیار بالا در مدل MUSLE-E مشاهده می‌شود. علت اختلاف عملکرد مدل‌های مذکور در کاربری‌های مورد مطالعه را می‌توان به فرآیند مدل‌سازی آنها در خصوص مداخله عامل روان‌آب و بارندگی در تبیین مقدار عامل فرساینده‌گی و هم‌چنین شرایط تهیه مدل‌های مذکور در قالب مطالعات حوزه‌ای و یا کاربری‌های مشخص نسبت داد. در شرایط بدون واسنجی مدل‌های USLE، USLE-M و AUSLE را می‌توان به ترتیب برای کاربری‌های مرتع، دیم و شخم رها شده و با پذیرش نسبت تخمین $0.2141 \pm 0.0007/5$ ، $0.15582 \pm 0.0003/5$ و 0.36945 ± 0.01 و با توجه به نتایج مقایسه میانگین‌های آنها استفاده نمود. حال آن‌که در ارتباط رگرسیونی برآوردهای مربوط به مدل‌های مختلف در کاربری‌های مختلف و رگبارهای مورد مقایسه تنها استفاده از مدل MUSLE-E برای مرتع پیشنهاد می‌شود. دلیل این امر را می‌توان به شباهت کلی روند محاسباتی و تاکید مدل‌های مختلف بر تخمین میزان فرساینده‌گی باران نسبت داد. اگرچه مقدار هم‌بستگی بین مدل AUSLE و مقادیر مشاهده‌ای علی‌رغم تغییر در روش محاسبه عامل توپوگرافی همچنان پایین و در حدود ۳۱٪ می‌باشد که با نتیجه به‌دست آمده توسط ویلیامز و برنت (۲۴) و هم‌چنین شاهویی (۱۳۷۱) (۵) مبنی بر توانایی بسیار کم رابطه جهانی فرسایش خاک (USLE) در برآورد رسوب رگبارها ($r=0/47$) هم‌خوانی دارد اما با نتایج به‌دست آمده توسط صادقی (۲۳)، ویلیامز و برنت (۲۴)، موهان‌سیاه و همکاران (۱۷) و کینل (۲۰۰۵) (۱۴)

به‌ترتیب در رابطه با توانایی مدل AOF، MUSLE-S، AUSLE و USLE-M در برآورد رسوب ناشی از رگبارها در نقاط مختلف جهان مطابقت ندارد. این موضوع شاید به‌دلیل استفاده از مدل‌های ذکر شده طی تحقیق حاضر در کرت‌ها و شرایط استاندارد و عدم استفاده از آنها در شرایط به-کارگیری برخی از مدل‌ها در شرایط متفاوت با تهیه و توسعه آنها باشد. گفتنی است که مقدار ضریب هم‌بستگی مدل AOF با مقادیر مشاهده‌ای در حدود ۴۴٪ بوده که در رتبه دوم تطابق نسبت به روش MUSLE-E قرار گرفته و دلالت بر امکان واسنجی مدل مذکور برای منطقه مرتعی مورد نظر را دارد که با پیشنهاد صادقی (۱۳۸۴) (۶) در رابطه با واسنجی مدل مذکور برای دستیابی به تخمین‌های مناسب در برآورد رسوب رگبارها در حوزه آبخیز امامه هم‌اهنگی دارد.

نتیجه‌گیری

تحقیق حاضر به‌منظور بررسی دقت و کارایی نسخ مختلف رابطه جهانی فرسایش خاک در تیمارهای دیم، شخم رها شده و مرتع در مقیاس رگبار و کرت‌های آزمایشی انجام شد. از نتایج به‌دست آمده در خصوص مقایسه، کاربرد و توانایی روش‌های مختلف تخمین فرسایش خاک و تولید رسوب در مدل‌های مورد استفاده شامل USLE، MUSLE-S، AOF، MUSLT، MUSLE-E، USLE-M و AUSLE می‌توان جمع‌بندی نمود که روش‌های یاد شده به‌رغم هم‌بستگی بالا با یکدیگر غالباً دارای اختلاف معنی‌دار با مقادیر مشاهده‌ای رسوب در هر یک از تیمارهای دیم، شخم رها شده و مرتع بوده و در این میان تنها مدل MUSLE-E هم‌بستگی بالایی با رسوب مشاهده‌ای از خود نشان داده و طبعاً قادر به برآورد خوب از مقادیر رسوب تولیدی طی رگبارها در کاربری مرتعی مورد مطالعه خواهد بود. وجود اختلاف معنی‌دار بین نتایج به‌دست آمده از روش‌های گوناگون دلالت بر ضرورت انجام واسنجی‌های منطقه‌ای لازم در استفاده از کلیه روش‌های موجود و یا تهیه مدل‌های منطقه‌ای

تخمین فرسایش خاک و یا تولید رسوب و خصوصاً در شرایط کاربردی دارد. هم‌چنین انجام تحقیقات گسترده‌تر با تعداد بیشتر رگبارها و در مقیاس‌های مکانی مختلف و جمع‌آوری کلیه داده‌های مورد نیاز با استفاده از وسایل دقیق اندازه‌گیری پیشنهاد و تأکید می‌شود.

منابع مورد استفاده

- آقاراضی، ح. ۱۳۸۴. اندازه‌گیری فرسایش خاک و برآورد آن با USLE در دیم‌زارها. مجموعه مقالات سومین همایش ملی فرسایش و رسوب، ۶-۹ شهریور ماه، صفحات ۴۷۳-۴۷۵.
- خواج‌های، ا.، ا. بروشکه، ر. سکوتی‌اسکویی و م. عرب‌خداری، ۱۳۸۰. بررسی قابلیت کاربرد مدل تجربی MUSLE برای برآورد رسوب حاصل از رگبارهای منفرد و رسوب سالانه در حوزه آبخیز شهرچای. همایش ملی مدیریت اراضی، فرسایش خاک و توسعه پایدار، اراک، ۲-۴ بهمن، صفحات ۴۳۶-۴۴۶.
- رفاهی، ح. ق. ۱۳۷۹. فرسایش آبی و کنترل آن. چاپ سوم، انتشارات دانشگاه تهران.
- رضایی‌فر، م.، ع. ر. تلوری و م. عرب‌خداری. ۱۳۸۰. بررسی کارایی MUSLE در برآورد رسوب رویدادهای منفرد در زیر حوضچه افچه در حوزه لتیان. همایش ملی مدیریت اراضی فرسایش خاک و توسعه پایدار. اراک، ۲-۴ بهمن، صفحات ۵۳۴-۵۴۲.
- شاهویی، س. ص. ۱۳۷۱. رابطه میزان فرسایش با عوامل موثر در طول یک رگبارش. گزیده مقالات سومین کنگره علوم خاک ایران، ۱۵-۱۷ شهریور، صفحات ۴۱-۵۶.
- صادقی، س. ح. ر. ۱۳۸۴. مقایسه برخی از روش‌های برآورد فرسایش باران. مجله علوم و صنایع کشاورزی ۱۹(۱): ۴۵-۵۲.
- صادقی، س. ح. ر. و م. بهزادفر. ۱۳۸۳. تغییرات مکانی فرسایش باران در استان مازندران. پژوهشنامه علوم کشاورزی و منابع طبیعی خزر ۲(۱): ۳۶-۴۹.
- صادقی، س. ح. ر.، ح. ر. پورقاسمی و م. محمدی. ۱۳۸۶. مقایسه میزان دقت برخی از روش‌های برآورد فرسایش خاک و تولید رسوب در اراضی مرتعی. مجله مرتع ۱(۱): ۶۰-۷۱.
- علیزاده، ا. ۱۳۸۰. هیدرولوژی کاربردی. انتشارات دانشگاه امام رضا.
- گندمکار، ع. ا. ۱۳۷۵. گزارش طرح تحقیقاتی ایستگاه خسیجان، استان مرکزی. پژوهشکده حفاظت خاک و آبخیزداری کشور، صفحات ۳۱-۳۶.

- Bennett, H. H. 2001. Soil Conservation. Agrobios Pub., New Delhi.
- Kinnell, P. I. A. 2001. The USLE-M and modeling erosion within catchment. In: D.E. Slott, R.H. Mohtar and G. C. Steinardt (Eds.), selected paper from 10th International Soil Conservation Organization Meeting, 24-29 May. 1999. Purdue University and the USDA-ARS National Soil Erosion Research Laboratory.
- Kinnell, P. I. A. 2004. Agriculture non point source pollution model using the USLE-M. AGNPS-UM User,s Guide, University of Canberra, Australia.
- Kinnell, P. I. A. 2005. Why the universal soil loss equation and the revised version of it do not predict event erosion well?, Hydrol. Process. 19: 851-854.
- Kinnell, P. I. A. and L.M. Risse. 1998. USLE-M: Empirical modeling rainfall erosion though runoff and sediment concentration, Soil Sci. Soc. Am. J. 62: 1667-1672.
- Lafren, J. M. and W. C. Moldenhauer. 2003. The USLE Story. World Association of Soil and Water Conservation (WASWC).
- Moehansyah, H., B. L. Maheshwari and J. Armstrong. 2004. Field evaluation of selected soil erosion models for catchment management in Indonesia. Biosys. Eng. 88(4): 491-506.
- Onstad, C. A. and G. R. Foster. 1975. Erosion modeling on a watershed. Trans. ASAE. 18(2): 288-292.
- Putjaroon, W. and K. Pongboon. 1987. Amount of runoff and soil losses from various land use sampling plots,

- Thailand, In: Proceedings of Forest Hydrology and Watershed Management August 1987, IAHS-AISH Pub., UK.
20. Renard, K. G., G. R. Foster, G. A. Weesies, D. K. McCool and D. C. Yoder. 1997. Predicting soil erosion by water: A guide to conservation planning with the revised universal soil loss equation (RUSLE). United States Department of Agriculture.
 21. Sadeghi, S. H. R. and M. Behzadfar. 2004. Temporal variation of rainfall erosivity factor in Mazandaran Province. Iran, In: The Fourth International Iran and Russia Conference on Agriculture and Natural Resources, Shahre Kord, Iran, 8-10 Sep, PP. 1280-1285.
 22. Sadeghi, S. H. R., J. K. Singh and G. Das. 2003. Storm-wise sediment yield prediction using applicable models in Iran. J. Agric. Sci. and Natur. Resour. of Khazar 1(3): 83-94
 23. Sadeghi, S. H. R., J. K. Singh and G. Das. 2004. Efficacy of annual soil erosion models for storm-wise sediment prediction, Iran. Intl. Agric. Eng. J. 13(1&2): 1-14.
 24. Williams, J. R. and H. D. Berndt. 1977. Sediment yield prediction based on watershed hydrology. Trans. ASAE. 20(6): 1100-1104.
 25. Wischmeier, W. H. D. D. and Smith. 1978. Predicting Rainfall Erosion Losses-A Guide to Conservation Planning. Agricultural Handbook No. 537, USDA, Washington, USA.