



آموزش و معرفی مدل

DAISY

نویسنده:

پروا ابراهیمسن

مترجمان:

علی شاهنظری

استاد گروه مهندسی آب دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی ساری

هدیه پوریزدان خواه

دکترای آبیاری و زهکشی

سرشناسه	: آبراهامسن، پر Abrahamsen, Per
عنوان و نام پدیدآور	: آموزش و معرفی مدل DAISY/ نویسنده پر آبراهامسن؛ مترجمان علی شاهنظری، هدیه پوریزدان خواه؛ داوری علمی معاونت پژوهشی دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی ساری؛ ویراستار ادبی محمدرضا دیری.
مشخصات نشر	: ساری: دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی ساری، ۱۴۰۲.
مشخصات ظاهری	: ۱۴۶ص.
شابک	: 978-622-6860-77-2
وضعیت فهرست نویسی	: فیپا
یادداشت	: عنوان اصلی: Daisy Tutorial : Equation Section 1: Daisy, a flexible .Soil-Plant-Atmospheresystem Model
موضوع	: فراورده‌های زراعی و آب -- شبیه‌سازی Crops and water -- Simulation methods فراورده‌های زراعی و خاک -- شبیه‌سازی کامپیوتری Crops and soils -- Computer simulation فراورده‌های زراعی و نیتروژن -- شبیه‌سازی Crops and nitrogen -- Simulation methods آب -- مهندسی -- الگوهای ریاضی Hydraulic engineering -- Mathematical models خاک -- مکانیک -- شبیه‌سازی کامپیوتری Soil mechanics -- Computer simulation
شناسه افزوده	: شاهنظری، علی، ۱۳۵۱، - مترجم
شناسه افزوده	: پوریزدان خواه، هدیه، ۱۳۶۶- مترجم
شناسه افزوده	: دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی ساری. معاونت پژوهشی
شناسه افزوده	: دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی ساری
رده بندی کنگره	: SB ۱۸۵/۶
رده بندی دیویی	: ۶۳۱/۷
شماره کتابشناسی ملی	: ۹۱۵۳۵۵۴
اطلاعات رکورد کتابشناسی	: فیپا

داوری علمی و تأیید شده در معاونت پژوهشی دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی ساری

آموزش و معرفی مدل DAISY

مترجمان	: دکتر علی شاهنظری، هدیه پوریزدان خواه
ناشر	: دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی ساری
ویراستار ادبی	: دکتر محمدرضا دیری
تیراژ	: ۱۰۰۰ نسخه
نوبت چاپ	: اول، ۱۴۰۲
قیمت	: ۸۵۰۰۰ تومان
چاپ	: نوروزی

هر گونه چاپ و تصویربرداری به هر شکل و تکثیر صفحات کتاب ممنوع می‌باشد.

مرکز نشر و پخش: تلفن: ۰۱۱۳۳۶۸۷۴۳۷ فاکس: ۰۱۱۳۳۶۸۷۴۴۲

فهرست

۱	فصل اول: آموزش مدل Daisy.....
۲	۱- آموزش گام به گام مدل Daisy.....
۲	خلاصه.....
۲	۱-۱- بازیابی و نصب فایل ها.....
۳	۲-۱- مثال.....
۳	۱-۲-۱ فایل های ورودی.....
۴	۲-۲-۱ آب و هوا.....
۴	۳-۲-۱ افق خاک.....
۶	۴-۲-۱ ستون خاک.....
۷	۱-۴-۲-۱ خاک.....
۸	۲-۴-۲-۱ مواد آلی.....
۹	۳-۴-۲-۱ آب های زیرزمینی.....
۹	۴-۴-۲-۱ مرحله کاربرد (Using it).....
۹	۵-۲-۱ ستون خاک.....
۹	۶-۲-۱ مدیریت کشاورزی.....
۱۳	۷-۲-۱ خروجی.....
۱۵	۳-۱- آب و هوا.....
۱۵	۱-۳-۱ مقیاس بندی کردن میزان بارش.....
۱۵	۲-۳-۱ سال ها با اطلاعات از دست رفته.....
۱۶	۴-۱- ستون خاک.....
۱۶	۱-۴-۱ کربن ورودی.....
۱۷	۲-۴-۱ قابلیت معدنی شدن.....
۱۹	۳-۴-۱ ویژگی های هیدرولیکی.....
۲۰	۴-۴-۱ آب زیرزمینی و زهکش.....

۲۱ ۱-۴-۴-۱ افق‌های لایه آبخوان
۲۲ ۲-۴-۴-۱ خلل‌و فرج درشت
۲۳ ۵-۴-۱ تبخیر-تعرق
۲۴ ۱-۵-۴-۱ تبخیر-تعرق مرجع و پتانسیل
۲۵ ۶-۴-۱ شبکه‌بندی
۲۶ ۷-۴-۱ مقداردهی محتویات خاک
۲۶ ۱-۷-۴-۱ رطوبت خاک
۲۷ ۲-۷-۴-۱ نیتروژن خاک
۲۸ ۳-۷-۴-۱ دمای خاک
۲۸ ۵-۱ مدیریت
۲۸ ۱-۵-۱ مدیریت زراعی
۲۹ ۱-۱-۵-۱ تناوب کشت
۳۰ ۲-۵-۱ خاک‌ورزی
۳۱ ۱-۲-۵-۱ قابلیت تردد
۳۱ ۳-۵-۱ کاشت و برداشت
۳۲ ۱-۳-۵-۱ بقایای گیاهی
۳۲ ۲-۳-۵-۱ وجین چندباره
۳۴ ۴-۵-۱ کوددهی
۳۵ ۱-۴-۵-۱ کود معدنی
۳۵ ۲-۴-۵-۱ کود آلی
۳۶ ۳-۴-۵-۱ بهره‌وری سال اول و دوم
۳۷ ۴-۴-۵-۱ صحت کوددهی
۳۸ ۵-۴-۵-۱ ترکیب کردن
۳۹ ۵-۵-۱ آبیاری
۴۰ ۱-۵-۵-۱ شرایط

۴۰ استراتژی ۲-۵-۵-۱
۴۲ آفت کش ها ۶-۵-۱
۴۲ تعریف آفتکش جدید ۱-۶-۵-۱
۴۳ تاج گیاهی ۲-۶-۵-۱
۴۴ سطح خاک و جذب توسط ریشه ۳-۶-۵-۱
۴۴ تجزیه ۴-۶-۵-۱
۴۵ انتقال ۵-۶-۵-۱
۴۵ مدل های ورودی آفت کش ها ۶-۶-۵-۱
۴۶ فایل های ورودی ۶-۱
۴۷ ۱-۶-۱ فعال سازی خروجی
۴۷ ۷-۱ رسم نتایج شبیه سازی
۴۸ ۱-۷-۱ صفحات گسترده (Spreadsheets)
۴۸ ۲-۷-۱ نمایش خروجی مدل (ShowDaisyOutput)
۴۹ ۳-۷-۱ ایجاد دستورات gunplot از Daisy
۴۹ ۴-۷-۱ مثال ساده
۵۰ ۵-۷-۱ مثال پیچیده
۵۲ ۶-۷-۱ مدل منبع "محاسباتی"
۵۳ ۷-۷-۱ فایل های اطلاعاتی Daisy (*.ddf)
۵۳ ۸-۱ مدیریت کردن مقادیر پارامتری
۵۴ ۱-۸-۱ کپی نکنید، تعریف کنید
۵۵ ۲-۸-۱ مسیر Daisy
۵۷ الف. ویژگی های تجربی
۵۷ الف. ۱. یخ
۵۷ الف. ۲. توده خاک
۵۷ الف. ۳. فسفر

۵۷	الف. ۴. تقسیم و ترکیب زمینه‌ها
۵۷	الف. ۵. مرزبندی
۵۸	الف. ۶. LAI اجباری
۵۹	الف. ۱. ۶. مدل‌های فراخوان شده
۵۹	ب. آزمایش (test.dai)
۶۱	ج. فهرست مراجع مربوطه
۶۲	د. فایل‌های فراخوان شده استاندارد
۶۲	د. ۱. برداشت
۶۴	د. ۲. آب مزرعه
۶۶	د. ۳. رطوبت خاک
۶۷	د. ۴. نیتروژن مزرعه
۷۰	د. ۵. نیتروژن خاک
۷۳	د. ۶. مواد شیمیایی مزرعه
۷۶	د. ۷. مواد شیمیایی خاک
۷۹	فصل دوم: معرفی زیرمدل‌های Daisy
۸۱	۲- مقدمه
۸۳	۲-۱- نرم‌افزار مدل Daisy
۸۵	۲-۲- تبخیر-تعرق پتانسیل
۸۸	۲-۳- بیلان آب سطحی
۸۹	۲-۴- حائل
۸۹	۲-۵- برف
۹۱	۲-۶- غرقاب
۹۲	۲-۷- تبخیر و تعرق از خاک
۹۲	۲-۸- مکانیک حرکت آب خاک
۹۳	۲-۹- جریان عمودی آب، رطوبت خاک و پتانسیل فشاری در منطقه غیراشباع

۹۵ شدت برداشت پتانسیل.....	۱۰-۲
۹۵ استخراج آب خاک توسط ریشه‌ها.....	۱۱-۲
۹۶ لوله‌های زهکشی.....	۱۲-۲
۹۷ بیلان گرمای خاک.....	۱۳-۲
۹۹ شرایط مرزی.....	۱۴-۲
۱۰۰ حل عددی.....	۱۵-۲
۱۰۱ ظرفیت گرمایی خاک.....	۱۶-۲
۱۰۱ هدایت گرمایی خاک.....	۱۷-۲
۱۰۷ بیلان املاح خاک.....	۱۸-۲
۱۰۷ بیلان املاح سطحی.....	۱۹-۲
۱۰۸ بیلان املاح خاک.....	۲۰-۲
۱۱۰ حرکت املاح در سطوح ریشه.....	۲۱-۲
۱۱۱ مدل بیلان نیتروژن.....	۲۲-۲
۱۱۲ تغییر و تبدیل معدنی شدن- تثبیت.....	۲۳-۲
۱۲۰ نیتریفیکاسیون.....	۲۴-۲
۱۲۲ دی نیتریفیکاسیون.....	۲۵-۲
۱۲۴ نیتروژن جذب شده توسط گیاه.....	۲۶-۲
۱۲۵ آبشویی.....	۲۷-۲
۱۲۵ رسوب جوی و کوددهی.....	۲۸-۲
۱۲۶ مدل بیلان آفت کش‌ها.....	۲۹-۲
۱۲۷ تجزیه آفت کش‌ها.....	۳۰-۲
۱۲۷ جذب توسط ریشه.....	۳۱-۲
۱۲۸ انتقال جذب سطحی و شستوشو.....	۳۲-۲
۱۲۸ مدل محصول.....	۳۳-۲
۱۳۰ توسعه رشد.....	۳۴-۲

۱۳۱	۳۵-۲- ساختار تاج
۱۳۲	۳۶-۲- فتوسنتز
۱۳۳	۳۷-۲- تقسیم‌بندی جذب فتوسنتزی، تنفس و تولید خالص
۱۳۳	۳۸-۲- تنفس برای بقا
۱۳۳	۳۹-۲- تقسیم‌بندی جذب فتوسنتزی
۱۳۴	۴۰-۲- تنفس برای رشد
۱۳۴	۴۱-۲- پیری
۱۳۴	۴۲-۲- تولید و توسعه ریشه
۱۳۵	۴۳-۲- جذب آب و تنش آب
۱۳۵	۴۴-۲- جذب نیتروژن و تنش نیتروژن
۱۳۶	۴۵-۲- مدل مدیر
۱۳۹	۴۶-۲- نتایج اظهار شده
۱۴۰	منابع

شکل‌ها

- شکل ۱-۲ نمای شماتیک از مدل بومسازگار زراعی Daisy ۸۲
- شکل ۲-۲ روابط بین پارامتر f عامل وزن و $g1$ عامل شکل ۱۰۵
- شکل ۳-۲ هدایت گرمایی اندازه‌گیری شده و محاسبه شده خاک نسبت به رطوبت ۱۰۶
- شکل ۴-۲ مخزن‌ها و زیر مخزن‌های (۱ و ۲) برای مواد آلی و تقسیم‌بندی مربوط به جریان آلی C (و N) بین مخزن‌ها ۱۱۵
- شکل ۵-۲ توابع غیرزنده برای اصلاح ضرایب شدت تجزیه نسبت به دمای خاک (الف)، پتانسیل فشاری رطوبت خاک (ب) و محتوای رس (ج) ۱۱۸
- شکل ۶-۲ عوامل غیرزنده برای اصلاح ضرایب شدت نیتریفیکاسیون نسبت به دمای خاک (الف) و پتانسیل فشاری آب خاک (ب) ۱۲۲
- شکل ۷-۲ تابع اصلاح کننده رطوبت اشباع برای تنظیم شدت دینیتریفیکاسیون ۱۲۴
- شکل ۸-۲ بررسی اجمالی از جریان کربن در مدل محصول پیش‌فرض گنجانده شده در Daisy ۱۲۹
- شکل ۹-۲ ساختار تاج ۱۳۱

'جداول

- جدول ۱-۲- چگالی گرمایی ویژه، هدایت حرارتی، ترکیبات مختلف خاک، آب و هوا ۱۰۲
- جدول ۲-۲- پارامترهای تایید شده مدل ۱۱۹
- جدول ۳-۲- مقادیر پارامترهای مواد آلی افزوده شده به خاک در مدل مواد آلی خاک طی
آزمایشات بلندمدت انکوباسیون ۱۲۰
- جدول ۴-۲- تعیین تقسیم بندی C و نسبت C/N برای مخازن AOM ۱۲۰
- جدول ۵-۲- اقدامات مدیریتی مهم مشمول در واحد مدیر Daisy ۱۳۸
- جدول ۶-۲- یک نمونه سناریوی مدیریتی ۱۳۹

پیشگفتار

این کتاب ترجمه‌ای از دو مجموعه، راهنمای ارائه شده برای مدل Daisy می‌باشد. Daisy یک مدل انعطاف‌پذیر در سیستم خاک- گیاه- اتمسفر است که برای شبیه‌سازی بیلان آب، بیلان گرما، بیلان املاح و تولید محصول در بوم‌سازگاری زراعی با اعمال راهکارهای مختلف مدیریتی است. در بسیاری از سیستم‌های کشاورزی، عمده‌ترین تلفات نیتروژن به دلیل شست‌وشوی نیترات از مزارع است. در واقع، اندازه‌گیری‌های آزمایشگاهی و مزرعه‌ای مورد نیاز برای ارزیابی آبشویی نیترات از مزارع کشاورزی، پرهزینه هستند که این امر، ضرورت توسعه مدل‌های بوم‌سازگار زراعی را که قادر به شبیه‌سازی میزان شست‌وشو هستند، را نشان می‌دهد. در دانمارک، این امر منجر به توسعه مدل Daisy شد که در دانشگاه کپنهاگ دانمارک بسط و توسعه یافت. مدل Daisy یکی از جامع‌ترین مدل‌ها در علوم آب خاک است که قادر است با تعریف سناریوهای مدیریتی پیچیده اعم از آبیاری‌های مختلف، استفاده از کود، علف‌کش و آفت-کش‌ها و عملیات کشاورزی مختلف، شرایط سیستم آب خاک را با در نظر گرفتن شرایط مرزی و جوی برای گیاهان مختلف شبیه‌سازی نماید. با توجه به کاربردی بودن این مدل در علوم آب‌و‌خاک، بر آن شدیم تا مجموعه‌ی حاضر را در دو بخش، "آموزش مدل Daisy" و "معرفی زیر مدل‌های Daisy" گردآوری کنیم تا کاربری آسان‌تری از این مدل را در اختیار مهندسين کشاورزی، متخصصان علوم آب‌و‌خاک، دانشجویان ارشد و دکتری و محققین و علاقه‌مندان علوم کشاورزی قرار دهیم.

از آنجایی که این مدل، با استفاده از دستورات خطی و نوشتاری، قادر به اجرا می‌باشد، در بخش اول این کتاب با عنوان "آموزش مدل Daisy"، دستورات نحوی و نوشتاری مدل، با ذکر مثالی به تشریح و گام‌به‌گام شرح داده شده است تا نحوه‌ی کارکرد این مدل برای کاربران داخل کشور، در دسترس و راحت‌تر باشد. این بخش با ذکر راه‌های نصب فایل‌های مربوطه شروع شده و گام‌به‌گام با تعریف فایل‌های ورودی مورد نیاز به اجرای مدل می‌پردازد که در انتهای این بخش، مثال کامل و قابل‌اجرائی در اختیار خوانندگان گرامی قرار می‌گیرد. بخش دوم کتاب حاضر با عنوان "معرفی زیر مدل‌های Daisy"، تمام زیرمدل‌های به‌کار گرفته شده در مدل را توصیف کرده و شرایط و روابط ارائه شده و قابل بحث در هر یک از زیرمدل‌ها را به تفصیل شرح می‌دهد. مطالعه این بخش، به کاربران کمک می‌کند تا با شرایط‌های مختلف قابل اجرا در زیرمدل‌ها بیشتر آشنا شوند و از آن‌ها در اجرای مدل بهره‌گیرند؛ به‌عنوان مثال با مطالعه این بخش، خوانندگان محترم به توانایی مدل برای شبیه‌سازی شرایط برف، یا بارش حائل و مفهوم به‌کارگیری آن‌ها

در مدل پی می‌برند که در صورت نیاز برای شرایط موجود خود، قادر به تعریف و اجرای آن‌ها در مدل خواهند بود.

شایان ذکر است، که در ترجمه این کتاب امانت‌داری انجام شده و ترتیب مطالب و تقسیمات آن بر اساس اصل متن می‌باشد در برخی افعال برای فهم بهتر خوانندگان تغییراتی ایجاد شده است. امید است این کتاب، کمکی کوچکی در راه اندیشه و علوم بیکران این مرز و بوم باشد، تا با حفظ آب‌و‌خاک این سرزمین، محیط‌زیست بهتری برای آیندگانمان بسازیم.

زمستان ۱۴۰۰

فصل اول: آموزش

مدل Daisy

۱- آموزش گام به گام مدل Daisy

Per Abrahmsen, March 26 2014
Copenhagen University
Department of Plant and Environmental Sciences
Section for Environmental Chemistry and Physics

خلاصه

به آموزش مدل Daisy خوش آمدید. هدف از نگارش این فصل، آموزش کاربردی مدل Daisy همراه با ذکر یک مثال است؛ اما شامل کلیه دستورالعمل‌های قابل ارجاع در مدل Daisy نمی‌باشد، جهت این مورد به مرجع (Abrahmsen, 1999) مراجعه گردد. همچنین هدف از توضیحات این فصل، ارائه مدل‌های فیزیکی و ریاضی ارائه شده در نرم‌افزار Daisy نیست، برای اطلاع از این موضوع به مرجع (Hansen et al., 1990) و فصل دوم (Hansen, 2002) مراجعه نمایید.

امید است بر اساس آموزش مقدماتی ارائه شده در این بخش و مثال‌های آن، شما کاربران بتوانید، استفاده از مدل Daisy را شروع نموده و پس از آشنایی کافی با سیستم، زمانی که نیاز به فراتر رفتن باشد، می‌توان از دستورالعمل کامل مدل به‌خوبی استفاده نمود. Daisy شامل تعداد بسیار زیادی از دستورالعمل - های راهبردی بر اساس شاخص‌های تنظیم‌پذیر است، که تنها بخش بسیار کوچکی از آن در این مجموعه آورده شده است. با این حال، جزئی‌ترین راهکارها در مرجع دستورالعمل‌ها آورده شده است، که به‌طور خودکار از قابلیت اجرایی مدل تولید و جمع‌آوری شده است.

اگر سؤال یا پیشنهادی، در زمینه دستورالعمل‌ها و یا خود سیستم مدل Daisy به‌وجود آمد، می‌توانید با مؤلفین در <daisy@dina.kvl.dk> ارتباط برقرار نمایید.

۱-۱- بازیابی و نصب فایل‌ها

ابتدا Daisy را نصب و با یک جستجوگر اینترنتی، به آدرس <http://code.google.com/p/daisy-model/> صفحه اصلی Daisy project وارد شوید. لینک "getting started" را در ابتدای تیترا اصلی صفحه پیدا نموده و دستورالعمل‌های ارائه شده در آن صفحه را دنبال نمایید.

۲-۱- مثال

فایل test.dai شامل اطلاعاتی درباره‌ی شبیه‌سازی است. در اینجا برای خلاصه‌تر شدن، از فایل‌های راه‌اندازی Daisy، یک فایل با پسوند dai. انتخاب می‌گردد. بر اساس قرارداد، فایل‌ها با پسوند dai. به مدل داده می‌شود، در غیر این صورت، Daisy از آن پشتیبانی نمی‌نماید. آموزش نوشتن فایل‌های راه‌اندازی Daisy از مهم‌ترین اهداف این آموزش است.

در ابتدا، تمام عبارات فایل test.dai توضیح داده می‌شود (برای مشاهده همه نسخه‌ها به ضمیمه ب مراجعه نمایید). خط اول بدین شرح است:

```
;;; test.dai – Samplee fileusing the Daisy libraries.  
(description “Simulation for use in tutorial.”)
```

نقطه ویرگول‌ها برای نوشتن نظرات استفاده می‌شوند، هر چه که تا آخر خط نوشته شود از نظر Daisy چشم‌پوشی یا به عبارتی، خوانده نمی‌شود. در واقع، برای شرح اطلاعات مربوط به شبیه‌سازی به‌منظور آگاه‌سازی افرادی که آن را مطالعه می‌کنند نوشته می‌شود.

به‌همین دلیل ارائه یک توضیح در بالا، ایده بسیار خوبی است. توضیحات ورودی هر فایل تولید شده، این امکان را به کاربر می‌دهد که برای هر فایل چه چیزی را شبیه‌سازی می‌نماید.

۱-۲-۱ فایل‌های ورودی

```
;; Use standard parmeterizations  
(input file “tillage.dai”)  
(input file “crop.dai”)  
(input file “log.dai”)
```

در این مرحله از Daisy خواسته می‌شود سه فایل افزوده شده را بخواند: tillage.dai که شامل توضیحاتی مربوط به عملیات‌های متداول کشت‌وکار کشاورزی مانند شخم زدن، کاشت بذر یا نشاء ؛ crop.dai شامل توضیحاتی در زمینه اطلاعات گیاهی مانند جو بهاره یا چاودار ؛ و log.dai شامل دستورالعمل‌هایی برای Daisy است که شامل فایل‌هایی حاوی اطلاعات از جنبه‌های مختلف شبیه‌سازی، مانند بیان آب و نیتروژن است. اطلاعات بیشتر در زمینه فایل‌های ورودی را می‌توانید در بخش ۱-۸ مطالعه نمایید.

۲-۲-۱ آبوهوا

شرایط آب و هوایی در دوره شبیه‌سازی برای Daisy تعریف گردیده و این شرایط توسط فایل مربوط به آن خوانده می‌شود.

```
;; Weather data.
(weather default "dk-taastrup.dwf")
```

در این مرحله، مشخص می‌شود که Daisy چگونه اطلاعات مربوط به آبوهوا را می‌یابد. همچنین اطلاعات مربوط به آبوهوا در چندین فرمت مختلف توسط Daisy خوانده می‌شود. فرمت پیش‌فرض آن dwf که مخفف (Daisy Weather Format) است. فرمت‌های تعیین‌شده در ضمیمه مرجع (Abrahamsen, 1999) آورده شده است.

۳-۲-۱ افق خاک

در این مرحله به مهم‌ترین قسمت شبیه‌سازی یعنی نیم‌رخ یا ستون خاک پرداخته می‌شود. در Daisy ستون، توصیف یک‌بعدی از سامانه کشاورزی است، که آبوهوا در قسمت بالا و آب‌های زیرزمینی در قسمت پایین آن قرار دارند. ابتدا نیاز است، دو افق خاک برای آن تعریف گردد. افق، لایه عمودی از لایه خاک با ویژگی‌های فیزیکی و شیمیایی مشابه می‌باشد. چنانچه در خاک برش عمودی زده شود، معمولاً بین افق‌های خاک وجه تمایز بارزی به چشم می‌آید.

```
;; We have some very sandy soil.
(defhorizon Ap FAO3
  "Andeby top soil."
  (clay 8.0 [%])
  (silt 10.5 [%])
  (sand 81.5 [%])
  (humus 1.12 [%])
  (C_per_N 11 [g C/g N])
  (dry_bulk_density 1.5 [g/cm^3]))
```

در اینجا، لایه افقی تعریف شده Ap نامیده می‌شود (defhorizon مخفف "define horizon" است). همانند آن بخش آبوهوا که تعریف گردید، در این قسمت هم کلمه کلیدی FAO3 به معنای آن است که مدل برای افق‌های مشخص شده استفاده می‌گردد. در مدل‌های افق خاک، بعد از نام‌گذاری،

سیستم‌های طبقه‌بندی بافت خاک^۱ نامیده می‌شوند. FAO3 بر اساس سیستم طبقه‌بندی FAO است، لیست کامل مدل‌های افق خاک را می‌توانید در بخش ۴۱ راهنمای دستورالعمل‌های Daisy مشاهده فرمایید.

در این مرحله، تنها می‌توان یکی از مدل‌های ساخته شده را انتخاب نمود، اما به راحتی این انتخاب مدل قابل تغییر می‌باشد. سطر سوم با عنوان "Andeby top soil" تعریفی از افق، و محل مناسبی برای ذکر اطلاعات مربوط به منبع داده‌ها است.

سه پارامتر اول sand و silt، clay (رس، سیلت و شن) باهم بیان‌کننده‌ی بافت خاک می‌باشند. بافت خاک از جنبه‌های زیادی بر شبیه‌سازی اثرگذار است؛ برای مثال میزان جذب آمونیوم بستگی به میزان ذرات رس دارد. پارامترهای هیدرولیکی مانند ویژگی‌های جذب آب نیز بر اساس بافت خاک تخمین زده می‌شود، خاک شنی نسبت به خاک رسی قابلیت نگهداری آب کمتری دارد.

چهارمین جزء ارائه شده برای خاک، humus (هوموس) است، که نسبت به سایر موارد باعث معدنی شدن خاک می‌گردد. از این‌رو، خاک حاوی نیتروژن تولید می‌کند. اعداد ارائه شده برای پنج جزء اصلی خاک به یکدیگر مرتبط هستند، به طوری که نسبت به کل وزن ارائه می‌شود. بنابراین می‌توان آن را به صورت کسر یا درصد به صورت دلخواه تعیین نمود.

پارامتر C_per_N نسبت C/N در هوموس را مشخص می‌کند. که در معدنی شدن تأثیرگذار است، به طوری که هر چه مقدار C/N بیشتر باشد، خاک کمتر به معدنی شدن تمایل دارد. در صورت نبود نسبت C/N این پارامتر را وارد مدل ننمایید..

dry_bulk_density با توجه به عنوان، چگالی خاک خشک می‌باشد. چنانچه مستقیماً اندازه‌گیری نگردید، می‌توان آن را با عبارت زیر جایگزین نمود:

(hydraulic Cosby_at_al)

این عبارت یک تابع انتقالی که در آمریکا توسعه‌یافته و نیاز به اطلاعات چگالی حجمی خاک خشک ندارد. حتی اگر چگالی حجمی خاک خشک در دسترس باشد، استفاده از Cosby_et_al ممکن است انتخاب بهتری برای شبیه‌سازی باشد. تابع انتقالی پیش‌فرض hypres نیز بر اساس اندازه‌گیری‌های خاک اروپا (به خصوص در شمال آلمان) ارائه شده است.

تمام پارامترهای بافت خاک به [] ختم می‌شوند. این عبارت بیان‌کننده بُعد هر یک از پارامترهای باشد که با گروه مربعی احاطه شده است. اعداد ارائه شده بصورت کسری، چون بی‌بعد هستند، درون گروه نوشته نمی‌شود. دو پارامتر آخر عبارات فوق، دارای ابعاد gC/gN و g/cm³ هستند که می‌تواند یک ایده

۱ سیستم طبقه‌بندی بافت خاک تعیین‌کننده میزان مقادیر ذرات رسی، سیلتی یا شنی موجود در خاک است.

خوب برای تعیین بُعد باشد و به Daisy این امکان را می‌دهد بُعدها را به همان صورتی که شما تصور می‌کنید بررسی نماید. نبود تفهیم بُعدها یکی از اشتباهات رایج می‌باشد.

```
(defhorizon C AP
  "Andeby C horizon."
  (humus 0.12 []))
```

در این مرحله به جای FOA3، Ap نامیده شده است. این نام افق خاکی است که پیش از این آورده شده است و طبق دستور فوق در Daisy، اطلاعات آن را برای افق جدیدی که تعریف گردیده و C نام‌گذاری شده‌اند تا اطلاعات آن دوباره استفاده گردد. به عبارتی، همان بافت افق Ap موجود است، با این تفاوت که هوموس کمتری برای آن تعریف گردیده، چون افق مذکور امتداد یافته و برای خاک‌های پایین‌تر، مقدار هوموس کمتر است.

۴-۲-۱ ستون خاک

در این قسمت، دو افق تعریف گردیده، هم‌اکنون یک ستون خاک تعریف می‌نماییم.

;; We build the column from the horizons.

```
(defcolumn Andeby default
  "Data collected by F.Guf at the B.And farm, Andeby, 2002."
  (Soil (horizons (-20 [cm] Ap) (-2.5 [m] C))
    (border -1 [m])
    (MaxRootingDepth 60.0 [cm]))
  (OrganicMatter original
    (init (input 1400 [kg C/ha/y])
      (root 480 [kg C/ha/y])
      (end -20 [cm])))
  (Groundwater deep))
```

در این قسمت، اسم ستون Andeby نام‌گذاری و از مدل پیش‌فرض برای ستون‌ها در Daisy استفاده گردید. سطرهای ابتدایی default (پیش‌فرض) مربوط به توضیحات و این‌بار به این نکته اشاره شده است که داده از کجا و در چه زمانی جمع‌آوری شده است.

Daisy، یک ستون با چندین زیرسیستم مجزا است، که اکثر آن‌ها دارای مقادیر پیش‌فرض هستند، بنابراین نیاز به تعریف شدن، ندارند. با این حال، برای توصیف خاک نیاز است برای Daisy مکان قرار گرفتن سطح آب زیرزمینی تعریف گردد. همچنین Daisy شامل مقادیر پیش‌فرض برای مواد آلی است،

اما قادر نیستند خیلی مفید واقع شوند، بهتر است از مدل اصلی^۱ با اعمال تغییرات جزئی در مقداردهی اولیه آن‌ها برای تعریف مقدار مواد آلی استفاده گردد. .
برای مشاهده مثال‌های بیشتر از زیرسیستم‌های دیگر، به بخش ۱-۴ مراجعه گردد.

۱-۴-۲-۱ خاک

(Soil (horizons (-20 [cm] Ap) (-2.5 [m] C))

اولین پارامتر خاک، افق خاک بود، همان‌طور که مشخص گردید به دو افق تقسیم‌بندی شدند، ابتدا در محدوده‌ی ۲۰ سانتی‌متری بالای خاک، و دومین محدوده‌ی خاک از ۲۰ سانتی‌متری خاک تا عمق ۲/۵ متر پایین آن است. کاربر هر میزان افقی که مایل باشد می‌تواند تعریف نماید؛ مثلاً خاک با سه افق را می‌توان به صورت زیر تعریف نمود:

(horizons (-20 [cm] Ap) (-1 [m] B) (-2.5 [m] C))

در این حالت، محدوده افق B از ۲۰ سانتی‌متری تا یک متری تعریف می‌شود. با توجه به این نکته که برای افق اول [cm] و برای بعدی‌ها [m] در نظر گرفته شد. اگر برای موردی بعد تعریف نگردد، Daisy اعداد را به سانتی‌متر در نظر می‌گیرد. با این حال، اگر بعد را به صورت [m] تعریف شود، Daisy می‌تواند آن را به واحد تبدیل کند.
یک مرز عددی در عمق یک متری به صورت زیر تعیین می‌شود.

(border -1 [m])

پارامتر border (مرز) اختیاری است، اما کاربر در صورت تمایل می‌تواند فاصله خاصی را تعیین نماید، بهتر است مرزهای عددی را در ابتدا و انتهای محدوده به منظور دستیابی به نتیجه دقیق، تعیین نمود. مرز عددی بین افق‌ها به صورت خودکار وجود دارد.

دیگر پارامتر اجباری خاک، پارامتر MaxRootingDepth (بیشترین عمق توسعه ریشه) است که بیان‌کننده‌ی ممانعت خاک در رشد ریشه بوده و از عمق خاک بیشتر نیست، این بدان معنی است که ریشه گیاه حداکثر تا عمق خاک رخنه نموده و البته بستگی به نوع گیاه دارد. برای راه‌اندازی فایل Daisy، عدد

۱ در این نقطه، هیچ تناوبی در هیچ یک از مدل‌ها وجود ندارد، که بتواند محاسبه‌ای بر حسب مواد آلی انجام دهد، از این رو، توصیف مستقیم آن باعث صرفه‌جویی در زمان می‌شود.

تعیین شده برای عمق یک عدد مثبت و برعکس، نقطه پایانی لایه خاک به صورت یک عدد منفی تعیین می‌شود. در صورت اشتباه Daisy آن را متذکر می‌شود.

۲-۴-۲-۱ مواد آلی

در Daisy علاوه بر دانستن هوموس خاک نیاز به دانستن کیفیت مواد آلی نیز می‌باشد. کیفیت (یا تغییرپذیری) مواد آلی بر این موضوع که چه مقدار معدنی شدن باید از آن انتظار داشت اثرگذار است، این امر بخش بزرگی از بیلان کل نیتروژن می‌باشد.

می‌توان کیفیت مواد آلی خاک را با مقایسه محتوای هوموس نسبت به سطح خاصی از کربن ورودی در دهه‌های قبل از شروع شبیه‌سازی تخمین زد. اگر نسبت کربن ورودی در دوره قبل، بیشتر از حد معمول هوموس باشد، انتظار می‌رود محتوای آن افزایش یابد و در نتیجه بیشتر مقادیر هوموس تازه و ناپایدار خواهد بود. از طرفی، اگر سطح ورودی در مقایسه با محتوای هوموس کمتر باشد، سطح هوموس منقبض شده و بسیاری از هوموس‌های ناپایدار به کلی از بین خواهند رفت.

در واقع در این روش کیفیت هوموسی که در ابتدای دوره شبیه‌سازی در سیستم وجود دارد تخمین زده می‌شود، بنابراین، چگونگی سطح کربن ورودی، قبل از شبیه‌سازی نیز مورد نیاز است نه فقط طول دوره شبیه‌سازی. سطح هوموس ورودی در دوره قبل از شبیه‌سازی با تعریف خطوط دستوری زیر تعیین می‌شود:

```
(OrganicMatter original
  (init (input 1400 [kg C/ha/y])
    (root 480 [kg/ha/y])
    (end -20 [cm])))
```

در اینجا مقدار کربن ورودی به عنوان مقدار اولیه مواد آلی برای سیستم تعیین می‌شود. سطر اول Daisy بیانگر این است که کل کربن ورودی سالیانه برابر با ۱۴۰۰ kg/ha، سطر دوم نشانگر این است که از ۱۴۰۰ kg، ۴۸۰ kg ریشه‌های مرده می‌باشد و خط سوم عمق شخم زده شده را ارائه می‌دهد که در اینجا ۲۰ سانتی‌متر است. دلیل نیاز به میزان عمق شخم و عمق ریشه، این است که بدانیم کربن چگونه به صورت عمودی توزیع می‌شود. Daisy بیشتر ورودی‌هایی را که به صورت اتفاقی در لایه شخم زده شده تولید شده است پیش‌بینی می‌کند، اما بعضی از ریشه‌ها به آن مقداری از عمق که در MaxRootingDepth تعیین گردیده در حرکت رو به پایین خواهند رسید. در ادامه، در بخش ۱-۴-۱ و بخش ۲-۴-۱ در این فصل به ترتیب چگونگی تخمین کربن ورودی و نیز چگونگی بهبودبخشی مقادری اولیه توضیح داده می‌شود.

۳-۴-۲-۱ آب‌های زیرزمینی

بعد از تعیین اجزای خاک و مواد آلی خاک، باید موقعیت آب‌های زیرزمینی برای Daisy تعریف شود. در این قسمت، آب زیرزمینی بسیار عمیق تعیین شده است، به طوری که اثر مستقیمی در شبیه‌سازی ندارد، گزینه‌های دیگر شامل یک سطح ایستابی ثابت (سطح آب زیرزمینی ثابت)، زهکش مزرعه و سطح آب زیرزمینی متغیر است، در یک فایل آورده شده‌اند. به مثال‌های بخش ۱-۴-۴ مراجعه نمایید.

۴-۴-۲-۱ مرحله کاربرد (Using it)

تا این مرحله، یک ستون به نام Andeby ایجاد شده است. حال نیاز است که این ستون خاک برای شبیه‌سازی به Daisy معرفی شود:

```
;;Use it.  
(column Andeby)
```

۵-۲-۱ ستون خاک

بعد از تعیین و تعریف پارامتر بسیار پیچیده در Daisy، یعنی ستون خاک، با تشریح ساده‌ترین پارامتر، یعنی زمان.

```
;;Simulation start data.  
(time 1986 12 1 1)
```

به عنوان کامنت توضیح، زمان شروع شبیه‌سازی بیان می‌شود. چهار عدد مربوط به سال، ماه، روز و ساعت به صورت متوالی داده می‌شوند.

۶-۲-۱ مدیریت کشاورزی

حال Daisy نیاز به اطلاعات زمین تحت شبیه‌سازی، آب‌وهوا طی دوره شبیه‌سازی و زمان شروع شبیه‌سازی دارد. از آنجایی که این یک سیستم کشاورزی است، نیاز است در مورد عملیات مدیریت کشاورزی انجام شده در طول دوره شبیه‌سازی، توضیح داده شود. این مسئله نیاز به شبیه‌سازی شرایط واقعی قبل اجرا و یا شبیه‌سازی وضعیت فرضی دارد. تفاوت این دو در این است که در اولین مورد زمان اعمال مدیریت و اینکه مدیر در چه زمانی چه عملیاتی را انجام داده، مشخص است. دومین مورد، مربوط به ساخت چندین مورد اطلاعات در سیستم می‌باشد، بنابراین

فعالیت مدیریتی فرضی بستگی به حالت سیستم دارد؛ برای مثال مدیر تمایل دارد تا یک محصول قبل از برداشت رسیده شود.
در این مثال هر دو مورد ارائه شده است.

```
(manager activity
  (wait (at 1987 4 4 1))
  (plowing)
  (fertilize (mineral
    (weight 100.0 [kg N/ha])
    (NH4_fraction 05 [])))
  (wait (at 1987 4 5 1))
  (prong
    (sow "Grass")
    (sow "Spring Barely"))
  (wait (or (crop_ds_after "Spring Barely" 2.0)
    (at 1987 9 5 1)))
  (harvest "Spring Barley")
  (wait (at 1987 9 8 1))
  (fertilize (mineral
    (weight 80.0 [kg N/ha])
    (NH4_fraction 0.5 [])))
  (wait (at 1987 10 10 1))
  (harvest "Grass"
    (stub 8.0 [cm]) ; Leave 8 cm stub.
    (stem 1.00 [])) ;Harvest everything above stub.
  (wait (at 1988 4 1 1))
  (stop))
```

در ابتدا، activity (فعالیت) به منظور اجرای فعالیت‌های تعیین شده به صورت متوالی است. وقتی انجام فعالیتی به اتمام می‌رسد، بعدی شروع می‌شود. نیمی از دستورات در این زمینه مربوط به انتظاری است که باید تعریف شود تا فعالیت خاصی محقق گردد. معمول‌ترین شرایط آن است که ما به نقطه خاص در زمان برسیم؛ برای مثال خط اول،

```
(wait (at 1987 3 20 1))
```


این بدان معنی است، کاربر منتظر می ماند تا زمان شبیه سازی دقیقاً به ساعت یک بامداد در ۲۰ مارس (ماه سوم میلادی) سال ۱۹۸۷ برسد. فعالیت مشخص wait (منتظر ماندن) تعریف می شود تا وقوع در شرایط خاص که با at مشخص شده، حاصل شود.

فعالیت بعدی، powling (شخم زدن) است که یک ساعت بعد اتفاق می افتد، بنابراین کشاورز ساعت ۲ بامداد از کار (شخم زدن) فارغ می شود. این فعالیت (در شبیه سازی) یک ساعت زمان برای آن در نظر گرفته شده است، سپس می تواند به فعالیت بعدی بپردازد، که مجدد بار دیگر منتظر می ماند. در این قسمت فعالیت های ساده مدیریتی شرح داده خواهد شد، مثال های بیشتر از فعالیت های مدیریتی را می توانید در بخش ۱-۵ مطالعه نمایید.

(fertilize (mineral
(weight 100.0 [kg N/ha]
(NH4_fraction 0.5 [])))

راهکار مرتبط با کوددهی، نوع کود mineral (معدنی)، و مقدار نیتروژن آن بر اساس پارامتر weight (وزن) تعیین شده است. نیتروژن می تواند به شکل آمونیوم (NH_4^+) یا نیترات (NO_3^-) باشد. تعریف پارامتر NH4-fraction تعیین کننده این است که نصف نیتروژن آمونیوم بوده و باقی آن، نیترات است. در مورد انواع کودها در بخش ۱-۵-۴ بیشتر شرح داده شده است.

(progn
(sow "Grass")
(sow "Spring Barley"))

می دانید که دستور Activity برای انجام لیستی از کارها به صورت متوالی است. حال، دستور prong برای تعریف انجام لیستی از فعالیت ها به صورت موازی (همزمان) است. در اینجا، کاشت گیاه به طور همزمان، تعریف می گردد. گیاه grass (علف) و گیاه Spring Barley (جو بهاره) که در فایل crop.dai تعریف شده اند، که در بخش ۱-۲-۱ در مورد آن ارائه شده است.

(wait (or (crop_ds_after "Spring Barley" 2.0)
(at 1987 9 5 1)))

در این قسمت برای یک شرایط پیچیده تر از یک نقطه معین در زمان منتظر می مانیم. در واقع، در اینجا سه شرایط وجود دارد:

(at 1987 9 5 1)

که بیان کننده‌ی یک نقطه در زمان است، همان‌طور که قبلاً گفته شد، اما عبارت

(crop_ds_after "Spring Barley" 2.0)

جدید است. این زمانی محقق می‌شود که مرحله توسعه رشد گیاهی در جوی بهاره به ۲ یا بیشتر برسد. مرحله توسعه رشد گیاهی^۱ یا DS یک مفهوم کلیدی برای توصیف حالت رشد گیاهی است. از ۱- در زمان کاشت شروع می‌شود، در طی زمان در مرحله جوانه‌زنی به صفر می‌رسد، در زمان گل‌دهی مقدار آن برابر با یک در نظر گرفته می‌شود و در زمان بلوغ (رسیدن محصول) برابر با ۲ در نظر گرفته شود. بنابراین، شرایط دستوری فوق می‌گوید که فعالیت، زمانی شروع شود که جوی بهاره در مزرعه به مرحله بلوغ (رسیده شدن) برسد.

سومین شرایط با or (یا) نامیده می‌شود.

(or (crop_ds_after "Spring Barley" 2.0)

(at 1987 9 5 1))

زمانی به کار برده می‌شود که هیچ کدام از شرایط تعیین نشده، محقق نشود. به عبارت دیگر، این دستور بیانگر این است که وقتی جو بهاره در مزرعه رسیده باشد، یا وقتی که شبیه‌سازی به زمان یک بامداد ۵ سپتامبر (ماه نهم میلادی) سال ۱۹۸۷ برسد. در واقع، منتظر رسیدن جوی بهاره می‌مانند، اما اگر در زمان تعیین شده (به بلوغ) نرسید، تحت هر شرایطی انتظار متوقف می‌شود

(harvest "Spring Barley")

و برداشت انجام می‌شود. در زمان برداشت هر چیزی که بالای خاک باشد جمع‌آوری گردیده و تنها ریشه‌ها را به منظور پوسیده شدن در خاک رها می‌شود سپس، پس از وجین کردن علف‌ها، انعطاف بیشتری نشان داده می‌شود.

(harvest "Grass"

(stub 8.0 [cm]) ;

(stem 1.00 [])) ;

Leave 8 cm stub.

Harvest everything above stub.

در این مرحله ۸ سانتی متر از پای گیاه^۱ در خاک باقی می ماند. تمام بلندی ساقه بالایی گیاه از مزرعه خارج گردید. در واقع پارامتر stem (ساقه) بیانگر کسری از ساقه می باشد، که از مزرعه خارج شده است. اگر کسر کوچکی از زمین خارج گردید، باقی مانده بر روی سطح خاک به عنوان بقایای گیاهی با خاک ترکیب می گردد، این ترکیب یا به صورت تدریجی، با کمک کرم ها و دیگر حشرات درون خاک و یا به صورت یکدفعه با عملیات خاک ورزی انجام می شود.

به احتمال زیاد، برعکس جو بهاره، علف از این وجین محفوظ خواهد بود. آخرین عملیاتی که تعریف می شود، stop (توقف) است، که یک فرمان ساده برای توقف شبیه سازی می باشد.

۷-۲-۱ خروجی

حال Daisy تمام اطلاعاتی که برای اجرای شبیه سازی نیاز دارد را می داند. فقط نیاز است به Daisy گفته شود که چه اطلاعاتی از شبیه سازی را برای فرآیندهای بعدی ذخیره کند.

```
:: Create these log files.  
(output harvest  
  ("Field nitrogen" (when monthly))  
  ("Soil nitrogen" (when daily) (from 0 [m]) (to -1 [m]))  
  ("Field water" (when monthly))  
  ("Soil water" (when daily) (from 0 [m]) (to -1 [m]))  
  ("Crop Production"  
   (crop "Spring Barley")  
   (where "sbarley.dlf")  
   (checkpoint (when (at 1987 8 7 6))))))
```

```
::: test.dai ends here.
```

اولین عنوان وارد شده در لیست، harvest (برداشت) است، یک فایل با عنوان harvest.dlf را تولید می کند که شامل اطلاعاتی است که در طی شبیه سازی برداشت شده است. فرمت فایل های فراخوان شده در Daisy، (dlf) است که توسط برنامه ShowDaisyOutput.exe قابل خوانده شدن است، می توان آن را در spreadsheet و یا یک ویرایشگر مشاهده نمود. منحصراً، بهتر است فایل harvest.dlf، به عنوان

1 stub
2 Daisy Log Format

یک متن واضح مشاهده شود. برای اطلاعات بیشتر در زمینه‌ی نحوه‌ی مشاهده نتایج به بخش ۷-۱ مراجعه نمایید.

۱۷ مدل فراخوان شده بعدی، Field nitrogen (نیترژن مزرعه) است، که اطلاعات لازم در زمینه‌ی محتوای نیترژن مزرعه، به‌منظور محاسبه بیلان، در فایل به نام field-nitrogen.dlf نوشته خواهد شد. به‌طور پیش‌فرض، این اطلاعات یک‌بار در روز نوشته می‌شود، اما با تعیین دستور monthly (ماهانه)، می‌توان آن را به یک‌بار در ماه کاهش داد. Soil nitrogen (نیترژن خاک) نیز به‌همین صورت است، اما شامل اطلاعاتی برای ساخت بیلان نیترژن در یک لایه از خاک است، در حالی که در نیترژن مزرعه، بیلان کل مزرعه مدنظر قرار می‌گیرد. هر بار لایه بالایی خاک را به‌عنوان لایه ورودی نیترژن تعیین می‌گردد. Field water و Soil water نیز به‌همین صورت هستند، فقط به جای نیترژن برای بیلان آب می‌باشد که از جهات دیگر شبیه هستند.

به‌صورت هم‌زمان دو گیاه بر روی خاک موجود است. به‌صورت پیش‌فرض، Crop Production (تولید گیاهی)، محتوای هر دو گیاه را با هم اضافه می‌کند و آن را در فایل crop.prod.dlf وارد نماید.

(crop "Spring Barley")

تنها اطلاعات مربوط به جوی بهاره را فراخوان و با تعیین یک پارامتر where، به مدل گفته می‌شود که در عوض، اطلاعات را در یک فایل با نام sbarley.dlf ذخیره نماید.

باید توجه گردد که نوشتن این فایل‌های فراخوان شده، باعث می‌شود که اجرای شبیه‌سازی بسیار کندتر از حالت عادی انجام شود، هرچه برای Daisy، اطلاعات بیشتری در قالب فایل‌های فراخوان شده در نظر گرفته شود، اجرای شبیه‌سازی کندتر می‌شود.

در نهایت، از Daisy خواسته می‌شود که یک فایل بازرسی^۱ در ساعت ۶ بامداد، ۷ آگوست ۱۹۸۷ بسازد. این فایل checkpoint-1987-8-7+6.dai نامیده می‌شود. همان‌طور که از پسوند آن معلوم است این یک فایل فراخوان شده نیست، بلکه یک فایل راه‌اندازی است که، شامل کلیدی اطلاعات در مورد آخرین وضعیت شبیه‌سازی است. در واقع، می‌توان شبیه‌سازی را به جای اینکه با فایل راه‌اندازی اصلی^۲ شبیه‌سازی نمود، از فایل‌های تولید شده در این زمینه استفاده گردد. همچنین می‌توان برای دریافت اطلاعات جزئی در مورد وضعیت شبیه‌سازی در نقاط زمانی مورد نظر، آن را با یک ویرایشگر متن، جستجو نمود.

1 checkpoint file

2 Original setup file

برای مشاهده اطلاعات بیشتر در زمینه‌ی مدل‌های فراخوان شده به بخش ۱-۶ و برای مشاهده توصیفات بیشتر در زمینه‌ی مدل‌های فراخوان شده‌ی Field water و Field nitrogen به ضمیمه د مراجعه نمایید.

۳-۱- آب‌وهوا

گاهی ممکن است داده‌های آب‌وهوایی کافی وجود نداشته باشد و یا به دلیل نبود دسترسی به داده‌ها از نزدیک‌ترین ایستگاه هواشناسی و یا اینکه در حال اجرای یک شبیه‌سازی پیش‌بینی کننده باشید و داده‌های آن هنوز موجود نباشند. به منظور رسیدگی به چنین مواردی Daisy، دو راهکار زیر را برای استفاده از داده‌های در دسترس در اختیار کاربر قرار می‌دهد.

۱-۳-۱ مقیاس‌بندی کردن میزان بارش

میزان بارش بر اساس موقعیت مکانی متفاوت است، بارندگی ممکن است در مناطق با دما و تابش یکسان، بسیار متفاوت باشد. اگر تفاوت کلی از مقادیر ماهیانه‌ی بین منطقه محلی معین و یک منطقه با ایستگاه آب‌وهوایی منطقه‌ای موجود باشد، می‌توان از نسبت بین این دو با دستور PrecipScale (نسبت بارندگی) استفاده نمود.

```
(weather default "weather.dwf"  
(PrecipScale 1.1 1.1 1.1 1.2 1.2 1.2 1.2 1.2 1.2 1.2 1.2 1.2))
```

برای دستور PrecipScale نیاز به ۱۲ عدد می‌باشد، که به منظور ضریب بارندگی ماهیانه، به ترتیب هر ماه است؛ برای مثال، از داده‌های "weather.dwf" استفاده شده است، اما با افزایش ۱۰ درصدی بارش از ماه ژانویه تا مارس (سه ماه اول میلادی) و افزایش ۲۰ درصدی نه ماه دیگر.

۲-۳-۱ سال‌ها با اطلاعات از دست رفته

فرمان دستوری missing-years این امکان را ایجاد می‌کند که از اطلاعات آب‌وهوایی برای سال‌های مازاد دوباره استفاده گردد؛ برای مثال، اگر داده‌های آب‌وهوایی برای سال‌های ۱۹۹۹ تا ۲۰۰۰ را

در فایل به نام "weather.dwf" موجود باشد، اما درخواست شبیه‌سازی برای سال‌های ۱۹۸۷ الی ۲۰۰۱ باشد، می‌توان مدل آب‌وهوایی را به این صورت تعیین نمود.

```
(weather default "weather.dwf"
  (missing_years ((1987 1990) (1993 1996))
    ((2001 2001) (1991 1991))))
```

این دستورات توسط Daisy به این صورت خوانده می‌شود، برای سال‌های ۱۹۹۸ تا ۱۹۹۰، داده‌های آب‌وهوایی در سال‌های ۱۹۹۳ تا ۱۹۹۶ و برای سال ۲۰۰۱، داده‌های سال ۱۹۹۱ فراخوان شود. این دستور، خصوصاً برای اجرای Daisy برای یک دوره 'warming up' (افزایش دمایی) مفید است؛ یعنی زمانی که اندازه‌گیری‌های واقعی وجود ندارد و یا درخواست برای شبیه‌سازی‌های فرضی که یک تناوب کشت را همراه با انواع وضعیت آب‌وهوای مختلف باشد.

در مثال بالا دو دوره زمانی (۱۹۹۰-۱۹۸۷ و ۲۰۰۱) را ترسیم گردیده، طبق تمایل می‌توان چندین دوره داشت، بنابراین می‌توان به‌عنوان مثال تنها با داشتن داده‌های اقلیمی صحیح ده ساله، برای یک دور صد ساله شبیه‌سازی را اجرا نمود.

باید توجه داشت که به‌طور معمول زمانی که داده‌های واقعی در دسترس باشد، Daisy از آن‌ها استفاده می‌کند، بنابراین اگر در مثال بالا همه داده‌ها موجود نبود، و فقط چند داده از سال ۲۰۰۱ موجود باشد، Daisy از آن استفاده می‌کند، یعنی تا زمانی که Daisy بتواند از داده‌های واقعی استفاده کند، آن را با داده‌های ۱۹۹۱ جایگزین نمی‌کند.

۴-۱- ستون خاک

در این بخش مثال‌هایی از بهینه‌سازی‌های متداول مربوط به زیرسیستم‌های مختلف ستون خاک ارائه می‌شود.

۱-۴-۱ کربن ورودی

می‌توان برای تخمین کربن ورودی مورد استفاده در Daisy به‌منظور مقداردهی اولیه مواد آلی (به بخش ۱-۲-۳ مراجعه نمایید)، از خود Daisy استفاده نمود، طبق مراحل زیر:

۱- قبل از شروع شبیه‌سازی، تناوب کشت معمول مربوط به دوره‌ی زمانی مدنظر ساخته شود.

۲- از پارامترهای Soil (خاک) و groundwater (آب زیرزمینی) همان طور که برای شبیه‌سازی واقعی است، استفاده گردد، اما مقداردهی پارامتر OrganicMatter (مواد آلی) را حذف نمود.

۳- "Carbon Balance" (بیان کربن) را به خروجی اضافه نمود.

۴- یک شبیه‌سازی با تکرار تناوب کشت، توسط داده‌های هواشناسی در موقعیت مکانی معین، چندین بار اجرا گردد.

حال، فایل daisy.log شامل خطوطی است که مشابه موارد نزدیک به انتها است.

```
Fertilizer = 0 [kg C/ha/y]
Residuals = 1454 [kg C/ha/y]
Roots = 651 [kg C/ha/y]
Bioinc_CO2 = -727 [kg C/ha/y]
-----
Total C input = 1378 [kg C/ha/y]
=====
```

مقادیر مورد نیاز، "Total C input" و "Roots" می‌باشد اولی برای پارامتر input (ورودی) و دومی برای پارامتر root (ریشه) استفاده می‌شود. حال می‌توان بخش مقداردهی OrganicMatter (مواد آلی) را مطابق با بخش اضافه نمود، و دوباره راه‌اندازی اجرا شود. کل کربن ورودی در اجرای دوم باید کمی متفاوت باشد. این اعداد را برای شبیه‌سازی واقعی استفاده نمایید.

۲-۴-۱ قابلیت معدنی شدن^۱

داشتن مقادیر تخمین زده شده از کیفیت مواد آلی، جایگزین ضعیفی، برای اندازه‌گیری آن در Daisy است. با توجه به اینکه اندازه‌گیری آن به صورت مستقیم سخت است، می‌توان بر اساس قابلیت معدنی شدن، آن را به صورت غیرمستقیم اندازه‌گیری نمود.

قابلیت معدنی شدن در اینجا، اختلاف بین معدنی شدن خالص و مقدار نیتروژن افزوده شده از طریق مرز به صورت مواد آلی است. عدد مربوطه می‌تواند منفی یا مثبت باشد، مقدار مثبت به معنی آن است که مقدار نیتروژن پس از معدنی شدن بیشتر از مقدار افزوده شده به سیستم است. این نیتروژن می‌تواند حاصل محتوای هوموس باشد، که از مقدار هوموس کم شده و به سیستم افزوده شده است. به طور مشابه، قابلیت معدنی شدن منفی به معنی این است که بعضی از نیتروژن‌های مازاد ذخیره شده و باعث رشد محتوای هوموس شده است.

1 Background mineralization

اگر به فایل daisy.log نگاه کنید، سطری مانند عبارت زیر در همان اوایل می‌یابید

Background mineralization: 4.8127 [kg N/ha/y].

این سطر بیان‌گر این است که Daisy انتظار دارد که هر سال، ۵ kg N/ha از هوموس به دلایل اخیر آزاد گردد. با افزودن پارامتر background-mineralization (قابلیت معدنی شدن) به مقدار مواد آلی اولیه، به Daisy دستور داده می‌شود که سیستم را به روش دیگر مقداردهی کند تا سطح مشخصی از قابلیت معدنی شدن را فراهم نماید.

```
(OrganicMatter (init (input 2400 [kg C/ha/y])
                  (root 800 [kg C/ha/y])
                  (background_mineralization 30 [kg N/ha/y])
                  (end -20.0 [cm])))
```

در دستورات بالا، برای مدل معین می‌شود که با دادن سطوح ورودی، هر سال ۳۰ kg N/ha از هوموس، آزاد شود، اما این اطمینان وجود ندارد که Daisy بتواند این کار را انجام دهد، تعدادی بررسی‌های معقولانه تعبیه شده است که تولید قابلیت معدنی شدن را محدود می‌کند. می‌توان قابلیت معدنی شدن مورد نظر را در ابتدای فایل daisy.log همان‌طور که قبلاً گفته شد بیابید، و قابلیت معدنی شدن واقعی ممکن است به دو دلیل با این مقدار بسیار تفاوت داشته باشد.

۱- سطح واقعی ورودی در دوره شبیه‌سازی می‌تواند با سطح ورودی مورد استفاده برای مقداردهی مواد آلی تفاوت داشته باشد.

۲- قابلیت معدنی شدن مورد نظر با فرض اینکه رطوبت و دمای خاک ثابت است، محاسبه می‌شود، در حالی که قابلیت معدنی شدن شبیه‌سازی شده بسته به دما و رطوبت خاک شبیه‌سازی شده، متغیر است.

قابلیت معدنی شدن شبیه‌سازی شده را می‌توان با مشاهده تغییرات محتوای نیتروژن آلی (ستون SOM در "Soil nitrogen" فراخوان شده) پیدا نمود.

اگر میزان نیتروژن حذف شده در هنگام برداشت اندازه‌گیری گردد، می‌توان پارامتر background-mineralization را تنظیم کرده تا نتیجه شبیه‌سازی با خواسته کاربر یکی باشد. با این حال، این تنها روشی است که می‌توان در زمان نامعلوم بودن قابلیت معدنی شدن انجام داد. حتماً باید بیلان آب صحیح باشد، در غیر این صورت، مقدار نیتروژن نشت یافته و خارج شده از سیستم نیز نامعلوم خواهد بود. این اطمینان باید حاصل گردد که گیاه در هیچ زمانی از نیتروژن اشباع نمی‌شود. بهتر آن است که یک مزرعه

فاقد کود داشته باشید، اما اگر کوددهی انجام گردد، مقدار آن باید کمتر از قابلیت جذب آن توسط گیاهان باشد.

ممکن است واسنجی کردن میزان قابلیت معدنی شدن از مواد خشک در حین عمل برداشت، نیاز به تکرار متعدد داشته باشد، اما این تنها راهی است که می‌توانید مطمئن شوید که رشد محصول به دلیل نیتروژن محدود نمی‌شود.

۳-۴-۱ ویژگی‌های هیدرولیکی

در این بخش به Daisy این امکان داده می‌شود که ویژگی‌های هیدرولیکی را بر اساس بافت خاک حدس بزند. این نوع تخمین (غیر واقع‌بینانه)، در بهترین وضعیت غیرقابل اطمینان است و چون ویژگی‌های هیدرولیکی، کلید بیشتر جوانب شبیه‌سازی است، بهتر است تعریف مقادیر صحیح آن‌ها در اولویت باشد. Daisy از تعدادی مدل ویژگی‌های هیدرولیکی پشتیبانی می‌کند که مهم‌ترین آن‌ها در اینجا آمده است، جزئیات بیشتر را می‌توانید در مرجع راهنما (Abrahamsen, 1999) مشاهده نمایید.

B-BaC مدل منحنی مشخصه بورکس-کوری با تئوری بوردین

B-C مدل منحنی مشخصه کمپل با تئوری بوردین

B-vG مدل منحنی مشخصه ون-گنوختن با تئوری بوردین

M-BaC مدل منحنی مشخصه بورکس-کوری با تئوری معلم

M-C مدل منحنی مشخصه کمپل با تئوری معلم

M-vG مدل منحنی مشخصه ون-گنوختن با تئوری معلم

در اینجا مثالی است که ما مدل منحنی مشخصه ون-گنوختن با تئوری معلم را انتخاب گردیده است.

(defhorizon B ISSS4

(clay 8.0) (silt 10.5) (coarse_sand 65) (fine_sand 16.5)

(humus 1.12)

(hydraulic M_vG

(K_sat 10 [cm/h])

(Theta_res 5 [%])

(Theta_sat 42.4 [%])

(alpha 0.069 [cm^-1])

(n 1.527)))

سه پارامتر

K-sat هدایت هیدرولیکی اشباع خاک.

Theta-sat نقطه اشباع (نام دیگر: تخلخل خاک).

Theta-res آب باقیمانده در خاک.

در همه مدل‌ها باید ارائه شوند، به غیر از Theta-res که در مدل کمپل باید صفر باشد. پارامترهای دیگر مدل مشخص شده است.

۴-۴-۱ آب زیرزمینی و زهکش

بدیهی است که همیشه آب زیرزمینی "خیلی پایین‌تر" از منطقه توسعه ریشه نیست که در این مثال به این صورت تعیین می‌شود

```
(defcolumn Andeby default  
  (Groundwater deep)  
  ;; Other parameters...
```

بنابراین، می‌توان یک سطح آب زیرزمینی ثابت را به این صورت تعریف نمود.

```
(Groundwater fixed -100 [cm])
```

در این قسمت عمق آب زیرزمینی یک متر در نظر گرفته شده است. توجه شود، که وقتی سطح آب زیرزمینی را ثابت در نظر می‌گیریم، این ارتفاع باید بلندتر از پایین‌ترین گره تعریف شده باشد. سومین مورد متداول، زهکش خاک است.

```
(Groundwater pipe)
```

که اغلب برای خاک زهکشی شده، توصیف عبارت فوق کافی است. توضیحات کامل آن را به این صورت می‌توان بیان کرد

```
(Groundwater pipe  
  (L 18 [m])  
  (x 9 [m])  
  (pipe_position -1.1 [m])  
  (K_aquitard 1e-4 [cm/h])
```

(Z_aquitard 2 [m])
(h_aquifer 2 [m]))

در آن

L فاصله بین لوله‌ها

x فاصله افقی بین نزدیک‌ترین لوله‌ها. به صورت پیش فرض وسط بین لوله است ($L/2$)

pipe-position عمق کارگذاری لوله‌ها درون خاک

K-aquitard هدایت هیدرولیکی لایه محافظ آبخوان

Z-aquitard ضخامت لایه محافظ آبخوان

h-aquitard پتانسیل فشاری در آبخوان در زیر لایه محافظ آبخوان. به صورت پیش فرض این مقدار برابر با Z-aquitard در نظر گرفته می‌شود.

اعداد بالا مقادیر پیش فرض هستند؛ برای مثال اگر مقادیری تعیین نگردد، این مقادیر دریافت خواهد شد. مقادیر L و pipe-position، مقادیر استاندارد برای مزارع دانمارک هستند. Aquitard (لایه محافظ آبخوان) یک لایه‌ی مسدود کننده‌ی آب است که توضیحات آن در (Hansen, 2002) ارائه شده است. پارامتر K-aquitard، پارامتری است که معمولاً نیاز به واسنجی دارد.

نکته: وقتی که خاک زهکش شده تعریف می‌کنیم، تمام گره‌های عددی (نه فقط گره‌هایی مربوط به لوله‌های زهکشی) در جزء نشست زهکش مشارکت خواهند داشت. به این دلیل که فاصله لوله از گره (به صورت پارامترهای x یا L معینی) فرض می‌شود و جزء نشست در واقع حرکت افقی شبیه‌سازی شده آب به سمت لوله است.

۱-۴-۴-۱ افق‌های لایه آبخوان

بسیاری از خاک‌ها، سطح آب زیرزمینی درون لایه آبخوان آن‌ها در سال‌های خشک، کاهش می‌یابد. به همین دلیل، Daisy به صورت خودکار یک افق اضافی در زیر افق پایینی که تعیین می‌گردد، اضافه می‌کند. این امر بر روی ثبت مقادیر مربوطه اثرگذار خواهد بود. در صورتی که مایل به ثبت افق لایه آبخوان نیستید، باید صراحتاً پارامتر to را وارد کنید.

۲-۴-۴-۱ خلل و فرج درشت

به صورت پیش فرض، Daisy تنها جریان آب به سمت ماتریس خاک را محاسبه می کند و جریان آب به سمت خلل و فرج بزرگ را در نظر نمی گیرد. با توجه به اینکه مقدار زیادی از آب از ماتریس عبور می کند، این امر معمولاً کافی است. با این حال، در هنگام محاسبه آبشویی نیتروژن و به خصوص آفت کش ها، عبور جریان آب از درون خلل و فرج های بزرگ حائز اهمیت است، زیرا یک مسیر بسیار سریع به سمت آب های زیرزمینی ایجاد می شود.

تعیین خلل و فرج های درشت در مثال زیر بیان شده است:

```
(defcolumn Andeby default
  (Movement original
    (Tertiary old
      (macro default
        (height_start 0 [cm])
        (height_end -200 [cm])
        (distribution (-200 1)
          (-80 0.1)
          (0 0))
        (pressure_initiate -5 [cm])
        (pressure_end -30 [cm])
        (pond_max 0.5 [mm])))
```

:: Other parameters...

در این قسمت تعیین گردید، که خلل و فرج های بزرگ در سطح خاک شروع و تا عمق دو متری تمام می شود که با پارامترهای height-start و height-end مشخص می شوند. فرض بر این است که تمام خلل و فرج های بزرگ در مقدار height-start شروع و اما نقطه پایانی آن با پارامتر distribution به مکان معینی تعمیم داده می شود. در این قسمت، تعیین می گردد که تمام خلل و فرج های بزرگ تا عمق ۲ متری پایان می یابد، ۱۰ درصد خلل و فرج های بزرگ در بالای عمق ۸۰ سانتی متری تمام شده و در بالای سطح خاک محدوده ای مشخص نمی شود از درون بابی بین این نقاط استفاده می گردد، بنابراین برآورد می شود که ۵ درصد از خلل و فرج های بزرگ در عمق بالای ۴۰ سانتی متری خاک هستند. کاربر اجباری ندارد که height-start و height-end را به صورت دقیق مشخص نماید، اگر مشخص ننماید، اولین و آخرین مقدار نقطه در distribution استفاده خواهد شد.

خلل و فرج‌های بزرگ به دو روش متفاوت می‌توانند، فعال باشند. خلل و فرج‌های، مانند این مثال، به سطح خاک می‌رسد، که در حالت غرقابی شدن فعال می‌شوند. پارامتر pond-max بیان‌کننده‌ی این است، هنگامی که نیم میلی‌متر آب روی سطح خاک موجود باشد، خلل و فرج‌های درشت فعال خواهند شد. لحظه‌ای که فعال شود، خلل و فرج‌های درشت، حالت غرقابی را از بین می‌برند (آب را به دورن خود می‌کشند و سطح را خالی می‌کنند). روش دیگری که بر اساس آن خلل و فرج‌های درشت فعال می‌شوند این است که فشار آب در هر گره درون منطقه حاوی خلل و فرج درشت، به مقدار بیشتر از پارامتر pressure-initiate (فشار آغازی) برسد. در این مورد، به صورت ناگهانی زهکش انجام می‌شود تا فشار به مقدار پارامتر pressure-end (فشار انتهایی) کاهش یابد.

آب و هر ماده محلول در آن بر اساس پایان خلل و فرج‌ها، توزیع می‌شوند؛ برای مثال، اگر خلل و فرج‌ها به وسیله غرقابی شدن، فعال شوند، ۱۰ درصد از آب غرقاب شده تا عمق ۸۰ سانتی‌متری ماتریس خاک وارد می‌شود و همه آب غرقاب شده تا عمق ۲ متری ماتریس خاک وارد می‌شود.

۵-۴-۱ تبخیر-تعرق

به صورت پیش فرض، Daisy بهترین مدل را به منظور برآورد تبخیر-تعرق مرجع بر اساس داده‌های موجود در فایل آب‌وهوا انتخاب می‌کند. کاربر می‌تواند آن را با استفاده از پارامتر Pet بازنویسی نماید. کم تقاضاترین مدل از نظر نیازمندی به داده‌های آب‌وهوایی که حداقل داده آب‌وهوایی را برای برآورد نیاز دارد، مدل Makking (ماکینک) است که به این صورت تعیین می‌شود

```
(defcolumn Andeby default
  (Bioclimate default (pet makkink))
  ;; Other parameters...
```

زمانی کاربر به داده‌های تبخیر-تعرق مرجع در فایل آب‌وهوایی دسترسی دارد و خواستار این است که Daisy از آن‌ها استفاده کند، برای این منظور، می‌تواند pet را به این صورت مشخص نماید.

```
(Bioclimate default (pet weather))
```

انتظار می‌رود، در صورتی که داده‌های آب‌وهوایی تهیه شده باشد و Daisy، تبخیر-تعرق مرجع را در فایل آب‌وهوا پیدا کند، به صورت خودکار از آن استفاده نماید. Daisy هم‌چنین از مدل پیشرفته پنمن-مونتیت نیز پشتیبانی می‌کند.

```
(Bioclimate default (pet PM))
```

اگر اطلاعات واقعی در مورد فشار بخار و باد موجود باشد، استفاده از روش پنمن-مونتیت به جای ماکینک در اولویت است. در صورت نبود داده‌های کافی یا وجود داده‌ها با ضریب اطمینان کم، روش ساده ماکینک قدرتمندتر است.

این امکان وجود دارد که استفاده رابطه پنمن-مونتیت به همراه Shuttleworth-Wallace دقت بالاتری در مدل آب‌وهوایی پشتیبانی شده توسط Daisy داشته باشد. که از این طریق می‌توان آن را فعال نمود

(Bioclimate default (pet PM) (svat PMSW))

برای مفید بودن آن، نیاز به داده‌های آب و هوا به صورت ساعتی است.

۱-۵-۴-۱ تبخیر-تعرق مرجع و پتانسیل

جهت اطلاع از چگونگی محاسبه تبخیر-تعرق پتانسیل بر اساس تبخیر-تعرق مرجع در واقع هم سطح خاک و هم گیاه بر روی آن تأثیرگذار است، اینکه چه سطحی از خاک با گیاه پوشیده شده است. برای تغییر عامل سطح خاک، پارامتر EpFactor را مانند آن تعیین می‌کنیم:

(defcolumn Foulum default
(Surface (EpFactor 1.0))

مقدار پیش فرض ۰/۸ است.

برای گیاهان جدید به این صورت تعریف می‌شود.

(defcrop "Andeby Spring Barley" "Spring Barley"
"Spring Barley with modified EpFac as measured
in Andeby, 2002, for the SuperGrow(TM) cooperation."
(Canopy (EpFac 1.2)))

مقدار پیش فرض EpFac را ۱ می‌گذاریم. به یاد داشته باشید که شما نیاز به کاشت و برداشت Andeby Spring Barley بجای Sring Barley دارید. یا اینکه متناوباً در زمان کاشت، پارامتر بازنویسی شود مانند

(sow ("Spring Barley"
(Canopy (EpFac 1.2)))

اگر خواسته شود، پارامتر EpFac، وابسته به مرحله رشد گیاهی باشد، باید آن را به این صورت تعیین نمود

(sow ("Spring Barley"
 (Canopy (EpFacDS (0.0 1.0) (1.0 1.2) (2.0 1.0))))))
 در اینجا EpFac در مرحله جوانه زنی (DS 0.0) برابر با ۱ است، به تدریج در مرحله گلدهی (DS 1.0) به ۱/۲ افزایش می‌یابد و در نهایت در مرحله بلوغ (DS 2.0) به ۱ کاهش می‌یابد.

۱-۴-۶ شبکه‌بندی^۱

در اصل Daisy خاک را به تعدادی لایه‌های مجزا تقسیم می‌کند. در طول شبیه‌سازی، مسیر و محتوای (رطوبت، گرما و نیتروژن) درون هر لایه خاک بررسی و در جریان بین لایه‌ها مشخص می‌گردد. هرچه شبکه‌بندی کوچک تر باشد، نتایج دقیق‌تر می‌شود، اما شبیه‌سازی را کند و همچنین شبکه‌بندی‌های بسیار کوچک ممکن است باعث مشکلاتی در حل عددی شوند. به‌صورت پیش‌فرض احتیاط لازم در نظر گرفته شده است که تعادلی بین این موارد وجود داشته باشد، اما گاهی بهتر است که به‌صورت دستی انتخاب شود. ما یک شبکه‌بندی عددی از خاک را با پارامتر zplus تعیین کردیم.

```
(defcolumn Andeby default
  "Data collected by F.Guf at the B.And farm, Andeby, 2002."
  (Soil (horizons (-20 [cm] Ap) (-2.5 [m] C))
    (MaxRootingDepth 60.0 [cm]))
  (Movement vertical
    (Geometry (zplus -2.5 -5 -10 -15 -20
      -25 -30 -40 -50 -60 -70
      -80 -90 -100 -125 -150 -175
      -200 -225 -250 [cm])))
  (Groundwater deep))
```

مانند آنچه که برای افق‌ها گفته شد، نقاط انتهایی هر لایه (یا گره) عددی را از بالا به پایین فهرست می‌کنیم. [cm] در انتهای اعداد فهرست شده مشاهده می‌گردد که همه اعداد قبلی برحسب cm هستند. بهترین حالت این است که برای لایه‌های بالایی فواصل کم‌تر (یک یا دو سانتی‌متر) در نظر گرفته شود، چرا که در آنجا فعالیت‌های بیشتری رخ می‌دهد و در نزدیک به کف، گام‌های بزرگ‌تر (چندین سانتی‌متر) تعریف می‌شود. چراکه در آنجا همه چیز ساکن و آرام است، در انتهای آن به یک سطح آب زیرزمینی ثابت می‌رسد.

قسمت دشوار موضوع این است که امکان دارد لایه‌های عددی از مرزهای افقی عبور نکنند، به این معنی که نقاط انتهایی در افق نیز باید در جایی که zplus فهرست می‌شود، آورده شود. شبکه‌بندی پیش‌فرض از پارامتر border پیروی و وقتی که zplus را صریحاً تعیین می‌کند، دیگر border اعمال نمی‌شود.

۷-۴-۱ مقداردهی محتویات خاک^۱

به‌صورت پیش‌فرض Daisy محتوای خاک را با مقادیر "معقول" مقداردهی می‌کند، که احتمالاً اشتباه است. بنابراین اگر مقادیر اندازه‌گیری‌های واقعی موجود باشد آن‌ها را می‌توان جایگزین نمود.

۱-۷-۴-۱ رطوبت خاک

می‌توان یکی از مقادیر رطوبت خاک یا پتانسیل آب خاک را مقداردهی نمود، اما هر دو با هم امکان پذیر نیست. هرکدام را که وارد کنید دیگری به‌صورت خودکار از مقداری که شما تهیه کرده‌اید بر اساس ویژگی‌های هیدرولیکی خاک (بخش ۳-۴) به‌دست می‌آید. برای تعیین مقداردهی اولیه میزان رطوبت از این عبارت استفاده می‌کنیم:

```
(defcolumn Andeby default
  (SoilWater (initial_Theta (-100 [cm] 20 [%])
    (-150 [cm] 0.1 [ ])))
```

```
:: More parameters...
```

در این قسمت تعیین گردیده که ۲۰ درصد آب در یک متر اول و ۱۰ درصد آب در ۵۰ سانتی‌متر بعدی وجود داشته باشد. بعد خالی به‌معنای عدد کسری است. در اینجا خاک به دو لایه تقسیم شده است، اما می‌توان آن را به هر چند لایه‌ای که می‌خواهید تقسیم کنید. فشار آب خاک به این صورت وارد می‌شود.

```
(SoilWater (initial_h (-50 [cm] -10 [kPa])
  (-100 [cm] -100 [cm])
  (-1.5 [m] 2 [pF])))
```

این قسمت ظرفیت زراعی را تعریف و از سه واحد مختلف استفاده گردید.

۱-۴-۷-۲ نیتروژن خاک

سه روش مختلف برای تعیین نیتروژن معدنی در خاک وجود دارد. اولین مورد، نسبت آن در مواد خشک خاک است.

```
(defcolumn JB1_init_hypres JB1_hypres
  (Chemistry multi
    (combine (N (trace (NO3 (initial_Ms (-30 [cm] 10 [ppm])
      (-70 [cm] 5 [ppm])))
      (NH4))))))
  ;; More parameters...
```

در اینجا وزن نیتروژن نیترات را در هر دو سیستم (آب و خاک)، به عنوان کسری از وزن خاک خشک تعیین می‌نماییم (به عبارتی، از وزن اتم اکسیژن چشم پوشی می‌شود). به این صورت که ابتدا نیترات از نمونه خاک استخراج، سپس وزن می‌گردد، در جبران اکسیژن، نمونه خاک را خشک کنید، سپس وزن کنید. این روش کسری از نیتروژن نیترات خاک را می‌دهد. روش دوم بر حسب رطوبت خاک است.

```
(defcolumn JB1_init_hypres JB1_hypres
  (Chemistry multi
    (combine (N (trace (NO3
      (NH4 (initial_C (-100 [cm] 1 [ppm]))))))))
  ;; More parameters...
```

در این قسمت نمونه آب از خاک استخراج و غلظت نیتروژن آمونیوم در نمونه اندازه‌گیری می‌شود. به کاربر مقدار کل نیتروژن آمونیوم در خاک داده نمی‌شود، بلکه مقداری از آن را که توسط خاک جذب شده است، می‌دهد. با فرض نسبت فاز جذب شده به حل شده و نسبت‌گیری، کسر مورد نظر به دست می‌آید. سومین روش تعیین محتوای کل نسبت به حجم است که شامل هر سه جزء خاک، آب و هوا است. مقدار عددی آن مستقل از چگالی ظاهری مواد و مقدار رطوبت است.

```
(defcolumn JB1_init_Cosby JB1_Cosby
  (Chemistry multi
    (combine (N (trace (NO3 (initial_M (-100 [cm] 50 [g/cm^3]))
      (NH4))))))
```

:: More parameters...

۳-۷-۴-۱ دمای خاک

هم‌چنین می‌توان دمای اولیه خاک را وارد نمود.

```
(defcolumn Andeby default
  (SoilHeat (initial_T (-100 [cm] 1 [dg C])))
  :: More parameters...
```

۵-۱- مدیریت

یادداشت مشخصات مدیریتی برای حالت‌های مختلف شبیه‌سازی، که به صورت تقریباً هوشمندانه و قوی عمل کند، یک چالش محسوب می‌شود. با این حال، تعیین تک‌به‌تک هر یک از عملیات مدیریتی کوچک برای یک اجرای ۳۰ ساله می‌تواند هم بسیار خسته‌کننده باشد و هم باعث ایجاد خطا شود. بنابراین در این بخش با معرفی راه‌هایی به منظور تنظیم مدیریت در "محصول" و "تناوب کشت" شروع می‌نماییم، بسیاری از کارها را ذخیره می‌کند. در ادامه، چند مثال از عملیات‌های مختلف مدیریتی معمول ارائه می‌شود.

۱-۵-۱ مدیریت زراعی

اولین بحث مورد نظر، جمع‌آوری اطلاعات مدیریتی در مورد یک گیاه مشخص است، مانند آنچه که در مثال زیر می‌بینید:

```
:: Spring Barley management.
(defaction sbarley activity
  (wait_mm_dd 3 20)
  (plowing)
  (wait_mm_dd 4 10)
  (fertilize (pig_slurry (weight 100.0 [Mg w.w./ha])))
  (wait_mm_dd 4 15)
  (seed_bed_preparation)
  (sow "Spring Barley")
  (wait_mm_dd 7 1)
```

```
(wait (or (crop_ds_after "Spring Barley" 2.0 [])  
;Ripe  
      (mm_dd 10 1)))  
(harvest "Spring Barley"))
```

در اینجا یک عملیات مدیریتی (یا اقدام) جدید به نام sbarley تعریف می‌شود که می‌تواند مانند هر عملیات مدیریتی دیگری، مانند شخم زدن به کار رود، فقط کمی بیشتر طول می‌کشد. به خصوص که در دوره‌ی خوبی از سال انجام شود.

ما sbarley را به‌عنوان یک activity (فعالیت) تعریف می‌کنیم، ترفند آن این است که به آن یک نام (sbarley) بدهید، و آن را به‌گونه‌ای مشخص کنید که بتوان آن را هر سال استفاده نمایید. کلمه کلیدی به‌منظور استفاده بعدی از آن این است

```
(wait_mm_dd 3 20)
```

که برعکس (مثال مذکور) است

```
(wait (at 1987 3 20 1))
```

که در آن سال تعیین نمی‌شود.^۱ این هر سال با ۲۰ مارس مطابقت دارد و به کاربر این امکان را می‌دهد که هر سال از آن استفاده نماید. بعدتر، هنگامی که منتظر رسیدن محصول هستیم، به‌جای اینکه منتظر صحیح و خطا برای مشخص کردن تاریخ خاصی باشیم مانند مثال، می‌توانیم از شرط mm-dd استفاده کنیم که برای ساعت ۸ صبح اول اکتبر هر سال صدق نماید.

۱-۱-۵-۱ - تناوب کشت

اگر اقدامات مربوط به مدیریت زراعی را همان‌طور که در بخش قبل برای جو بهاره، چوادر و علف ذکر شده است، تعریف کرده باشیم، می‌توانیم از آن‌ها در مشخصات مدیریتی همانند عبارت زیر استفاده کنیم

```
(mananger activity  
sbarley sbarley grass rye)
```

۱ خواننده محترم توجه نماید که ساعت نیز مشخص نمی‌شود. شما می‌توانید ساعت را مشخص کنید، به (Abrahamsen, 1999) مراجعه نمایید. به‌صورت پیش‌فرض ساعت ۸ صبح است. مسلماً این ساعت برای کشاورز بهتر از ساعت یک بامداد است و استرس کمتری دارد تا اینکه زودتر به مزرعه برود.

همان طور که مشاهده می‌شود، فقط یک‌بار عملیات مدیریتی مرتبط با کشت جو بهاره را مشخص نمودیم، حتی اگر در شبیه‌سازی دو بار جو بهاره را کشت کنیم. می‌توان با نام‌گذاری و استفاده مجدد از تناوب‌های مشخص شده، یک قدم جلوتر باشیم.

(defaction rotation_bbgr activity
sbarley sbarley grass rye)

(manager activity
rotation_bbgr rotation_bbgr rotation_bbgr rotation_bbgr rotation_bbgr)

در اینجا یک تناوب کامل کشت تعریف و نام‌گذاری شد که طی چهار فصل، پنج بار کشت تکرار شده است. در مجموع، طی ۲۰ سال مدیریت در این دو خط مشخص شده است. در کل به این دلیل است که نوشتن مشخصات مدیریتی به این صورت توصیه می‌شود. مشخصات مدیریتی را برای تک تک گیاهان به صورت مجزا تفکیک کنید، سپس در طی عملیات مدیریتی تناوب کشت، آن‌ها را ترکیب نمایید. برای اطمینان از واقع‌گرایانه بودن وضعیت شبیه‌سازی Daisy، بهتر است که حداقل یک تناوب قبل از دوره‌ی شبیه‌سازی مورد نظر خود را، تعریف نمایید. در بخش‌های بعدی نمونه‌های واضح‌تری از عملیات مدیریتی معمول را ارائه خواهیم کرد.

۲-۵-۱ خاک‌ورزی

عملیات خاک‌ورزی تعریف شده در tillage.dai عبارتند از: plowing (شخم زدن)، rotavation (چرخش)، disk-harrowing (دیسک سخت)، stubble-cultivation (نشا) و seed-bed-preparation (آماده‌سازی بستر بذر). شما از همه آن‌ها مانند دستور شخم زدن در مثال فوق می‌توانید استفاده کنید. عملیات خاک‌ورزی هر گونه گیاه بر روی خاک را از بین می‌برد، و محتوای بالای خاک (اعم از آب، مواد آلی یا معدنی، آفت‌کش‌ها یا گرما) را همگن می‌کند. علاوه بر این، شخم زدن محتوای بالا و پایین لایه شخم‌زده را زیر و رو می‌کند. محتوای موجود بر سطح خاک به درون خاک برده می‌شود، برای disk-harrowing (دیسک سخت) و stubble-cultivation (نشا) این ترکیب جزئی خواهد بود.

۱-۲-۵-۱ - قابلیت تردد

اگر خاک خیلی مرطوب یا یخ زده باشد، یک کشاورز واقعی ممکن است بخواهد برخی از عملیات‌ها را به تعویق بیندازد. دستور trafficable برای آزمایش این مورد است. می‌توانید از آن مانند مثال زیر استفاده کنید

(wait trafficable)
(plowing)

اما بهتر است، که یک بازه زمانی برای تعلیق افزوده شود.

(wait (or trafficable (mm_dd 04 01)))
(plowing)

در اینجا، منتظر قابل تردد شدن خاک یا فرا رسیدن اول آوریل می‌مانیم. این نکته در زمانی که ما از آن در توضیحات مربوط به مدیریت زراعی همانند بخش ۱-۵-۱ استفاده کنیم، حائز اهمیت است. تصور کنید که قسمتی از فعالیت مدیریتی زیر را داریم:

(wait trafficable)
(plowing)
(wait_mm_dd 4 10)

اگر شرایط تا قبل از ۱۰ آوریل قابل تردد نباشد، پس از ۱۰ آوریل شخم زده می‌شود و سپس تا ۱۰ آوریل سال آینده منتظر می‌مانیم. اگر شبیه‌سازی را فقط برای یک دوره‌ی کوتاه اجرا کنیم، ممکن است مشکلی نداشته باشد، سپس می‌توانیم نتایج را کنار بگذاریم و بررسی کنیم که چه چیزی اشتباه بوده است. با این حال، اگر یک دوره ۳۰ ساله را شبیه‌سازی کنیم، اجرای مجدد بسیار آزاردهنده خواهد بود، زیرا ممکن است یک سال، به طور غیرعادی، سرمای زمستانه دیرتر یا بهاری مرطوب داشته باشیم. به همین دلیل، برای شبیه‌سازی‌های طولانی، بهتر است که عادت کنید که زمان تعویق در چنین شرایطی را اضافه کنید.

۱-۵-۳ کاشت و برداشت

با گنجاندن فایل crops.dai، به انواع محصولات زیر دسترسی دارید: Fodder Beet (چغندر علوفه)، Grass (علف)، Maize (ذرت)، Pea (نخود فرنگی)، Potato (سیب زمینی)، Rye (چاودار)، Spring Barley (جو بهاره)، Spring Rape (کلزای بهاره)، Sugar Beet (چغندر قند)، Spring Wheat (گندم)

بهاره)، Winter Barley (جو زمستانه)، Winter Rape (کلزای زمستانه) و Winter Wheat (گندم زمستانه).

به طور کلی، ایجاد پارامترهای مربوط به هر گیاه جدید، نیازمند آزمایشات مزرعه‌ای است به طوری که که در آن، محتوای نیتروژن در طول رشد و با اعمال سطوح مختلف کود، به دقت اندازه گیری شده باشد. با این حال، همان طور که در بخش ۱-۴-۶ نشان داده شده است، انجام تغییرات کوچک برای اهداف خاص امکان پذیر است.

۱-۳-۵-۱ - بقایای گیاهی

عموماً زمانی که محصول می‌رسد، برداشت صورت می‌گیرد، به اصلاح گیاه را در حین فرآیند رشد می‌کشیم. مهم‌ترین تصمیم در این مرحله این است که آیا بقایای گیاهی از روی زمین جمع‌آوری شود و یا به‌عنوان پسماند در زمین رها شود. در اینجا مثالی آورده شده است که بقایای گیاهی جمع‌آوری می‌گردد.

(harvest “Spring Barley”
(Stub 8 [cm]))

و در زیر مثالی است که در آن بقایای گیاهی به‌عنوان پسماند رها می‌شوند.

(harvest “Spring barley”
(stub 8 [cm])
(stem 0.0 [])
(leaf 0.0 []))

در هر دو مورد پای ساقه و ریشه در مزرعه رها می‌شود و اندام‌های ذخیره (که همان دانه‌ها هستند) جمع‌آوری می‌گردد.

۱-۳-۵-۲ - وجین چندباره

برخی از گیاهان مانند علف چندین بار وجین می‌شوند. در چنین مواردی، ارتفاع ساقه رها شده بر زمین ضروری است، زیرا میزان سطح برگ رها شده در زمین برای رشد دوباره را تعیین می‌نماید. اگر که هیچ ساقه‌ای در زمین رها نشده باشد (به‌عنوان پیش‌فرض!)، بعید است گیاه دوباره بروید و زمین را پوشش دهد.

نوشتن مشخصات عملیات مدیریتی معمول برای علف بسیار پیچیده‌تر از جو است، زیرا از پیش دفعات وجین مشخص نیست. بنابراین، با تعریف یک فرآیند ساده‌تر به مدل، شروع می‌گردد.

```
(defection cut_grass activity
  (wait (or (crop_ds_after "Grass" 0.7 [])
            (crop_dm_over "Grass" 4000 [kg DM/ha] (height 10.0 [cm])))
    (cut "Grass" (stub 10.0 [cm])))
```

در اینجا، عملیات cut_grass (وجین علف) تعریف گردیده که در واقع منتظر رشد و بزرگ شدن علف می‌شویم و سپس آن را وجین می‌کنیم.

```
(defection cut_grass_fertilize activity
  (cut_grass)
  (wait_days 1)
  (fertilize (N25S (weight 100.0 [kg N/ha])))
```

در اینجا، ما عملیات cut_grass (وجین علف) را بر اساس کوددهی بعد از وجین، ادامه می‌دهیم. حال می‌توانیم عملیات مدیریتی علف را تعریف کنیم:

```
(defraction grass activity
  (wait_mm_dd 3 20)
  (wait trafficable)
  (plowing)
  (wait_mm_dd 4 10)
  (fertilize (N25S (weight 100.0 [kg N/ha])))
  (wait_mm_dd 4 15)
  (seed_bed_preparation)
  (sow "Grass")
  (while (wait_mm_dd 9 1)
    (activity
      ;; Max 5 fertilized cuts.
      cut_grass_fertilize cut_grass_fertilize cut_grass_fertilize
      cut_grass_fertilize cut_grass_fertilize
      ;; As many unfertilized cuts as we want.
      (repeat cut_grass)))
    (while (wait_mm_dd 11 1)
      ;; Additional unfertilized cuts.
      (repeat cut_grass)))
```

همان‌طور که در بخش ۱-۵-۱ مشاهده نمودید، تا وقتی که دو دستور `while` (تا زمانی که) اعمال شوند، قسمت ابتدایی آن کاملاً قراردادی است. هر یک از دستورهایی `while` دو فعالیت دیگر را در نظر می‌گیرد، و هر دو را به‌صورت موازی با هم انجام می‌دهد. پایان نیافتن دومین فعالیت اهمیتی ندارد. در مثال بالا، اولین عمل (در هر دو مورد)، دستور `wait_mm_dd` (منتظر بمانید تا تاریخ خاص) است. این بدان معنی است که عمل ذکر شده پس از دستور `while` ادامه خواهد یافت تا به تاریخ مشخصی برسد. در طول زمانی که منتظر می‌مانیم تا تاریخ مورد نظر برسد، آنچه به‌عنوان فعالیت دوم انتخاب شده‌است، اجرا می‌گردد. دستور فوق بدین معنی است که تا اول سپتامبر (ماه نهم میلادی) ممکن است حداکثر پنج بار کوددهی پس از وجین داشته باشیم. ذکر پنج بار متوالی دستور `fertilize_after_cut` برای این منظور است که امکان دارد کمتر از پنج بار کوددهی پس از وجین انجام شود، ولی در صورتی که علف به‌اندازه کافی سریع رشد نماید، دیگر بیشتر از پنج بار اعمال نمی‌شود. پس از پنج بار وجین کود داده شده‌است، فرض این است که هنوز سپتامبر نرسیده و ممکن است باز هم به وجین بدون کوددهی نیاز باشد. دستورالعمل `repeat` (تکرار) عمل خاص (تعریف شده) را بارها و بارها، تا ابد تکرار می‌کند، بنابراین در اینجا به دستور `while` نیاز است تا چرخه تکرار شکسته شود.

بعد از آن، چرخه‌ی جدیدی از وجین بدون کوددهی باید تعریف شود، که تا ماه نوامبر (ماه یازدهم میلادی) ادامه داشته باشد. در اینجا ممکن است این سوال مطرح شود که چرا تنها از یک دستور `while` استفاده نگردید و تا نوامبر (ماه نهم میلادی) انتظار کشیدیم. فرق آن چیست؟ نکته جالب توجه این است که، سوال شما هم باشد. با توضیحات ارائه شده در بالا، نیاز به مدیریتی است، که کوددهی را حداکثر شش بار (با احتساب کوددهی اولیه در دهم آوریل) اعمال نماید، از این‌رو، از نظر سیاست مدیریتی در سطح پایین‌تری از حد دستورات وارد شده در مراحل بالاتر است در واقع فوت و فن کار است، چرا که کوددهی در آگوست (ماه هشتم میلادی) اصلاً اعمال نمی‌شود. به غیر از آن سه مورد کوددهی پس از وجین تا قبل از سپتامبر وجود دارد و بعد آن وجین بدون کوددهی داریم. علت این امر این است که، این باور وجود دارد علف به‌اندازه کافی در طی سال رشد نمی‌کند که نیاز به کود اضافی داشته باشیم. موارد بیشتری در زمینه کوددهی را در بخش بعد مطالعه بفرمایید.

۱-۵-۴ کوددهی

کود از نظر پایه و اساس به دو نوع `mineral` (معدنی) و `organic` (آلی) تقسیم‌بندی می‌شوند. این موارد با ذکر مثال‌هایی از چندین نوع کوددهی پیشرفته در دو بخش بعد ذکر خواهد شد.

۱-۴-۵-۱ کود معدنی

در بخش ۱-۶ از کود معدنی به صورت زیر استفاده شده است.

```
(fertilize (mineral
  (weight 100.0 [kg N/ha])
  (NH4_fraction 0.5 [])))
```

در صورت استفاده از این کود بهتر است نام گذاری گردد. می توان آن را به صورت زیر تعریف نمود. ما آن را با تعریف زیر ارائه می دهیم:

```
(defam SuperGrow mineral
  (NH4_fraction 0.5 []))
```

برای استفاده از آن دستور زیر نوشته می شود:

```
(fertilize (SuperGrow (weight 100.0 [kg N/ha])))
```

این دستور تنها شامل یک خط است، اما سازنده SuperGrow تا ابد مدیون آن خواهد بود. فایل fertilize.dai در حال حاضر شامل کودهای معدنی زیر است:

```
Ammonia Pure NH4+.
AmmoniumNitrate A 50-50 mix of NH4+ and NO3-.
Nitrate Pure NO3-.
N25S 50.8% NH4+.
```

۱-۴-۵-۲ کود آلی

در مثال بخش ۱-۵، از کود آلی، اختصاصاً لجن خوک استفاده شده است. تفاوت بدیهی آن این است که وزن آن در سیستم متریک برحسب تن وزن مرطوب است، به جای آنکه برحسب کیلوگرم نیتروژن باشد. فایل fertilize.dai شامل تعاریف قابل فراخوانی است که بدین شرح است، لجن خوک (با نام pig_slurry)، لجن گاو (cattle_slurry)، کود خوک (pig_manure)، کود گاو (cattle_manure) و کود اسب (horse_manure).

برای سناریوهای صرفاً فرضی، استفاده از کودهای از پیش تعیین شده مناسب هستند، با این حال، اگر که در مورد سیستم تحت شبیه سازی بیشتر می دانید، این که بتوانید توصیه بهتری از کود با لجن اعمال

شده بدهید، حائز اهمیت است، چرا که تفاوت قابل توجهی در شبیه‌سازی ایجاد می‌کند. شما می‌توانید یک لجن را به‌صورت زیر برای مدل تعریف کنید:

```
(defam Andeby_pig_slurry slurry
  "Data collected by F. Guf, 2002 at the B. And farm, Andeby."
  (dry_matter_fraction 0.073)
  (total_C_fraction 0.323)
  (total_N_fraction 0.0863)
  (NH4_fraction 0.7)
  (NO3_fraction 0.0)
  (volatilization 0.15))
```

که در آن،

dry_matter_fraction کسری از ماده خشک از وزن (تر) کل.

total_C_fraction کسر کربن از ماده خشک.

total-N_fraction کسر نیتروژن از ماده خشک.

NH4_fraction کسر آمونیوم از کل N در کود.

NO3_fraction کسر نترات از کل N در کود، با پیش‌فرض صفر.

volatilization کسری از NH_4^+ که در طی عملیات تبخیر می‌شود.

نیتروژن آلی همان چیزی است که پس از حذف، دو بخش معدنی باقی می‌ماند

این امکان وجود دارد که پارامترهای دیگری مانند سرعت گردش و بهره‌وری برای کود آلی تعیین

گردد، اما این نیازمند اطلاعات خاص و منحصر به‌فرد از هر کود، و مدل مواد آلی در Daisy است (به فصل دوم (Hansen, 2002) مراجعه شود).

۱-۵-۴-۳ - بهره‌وری سال اول و دوم

در برخی مواقع برنامه‌ریزی برای اعمال یک کود آلی، بر اساس تخمین میزان بهره‌وری نیتروژن در

سال اول و دوم صورت می‌گیرد. در دانمارک، این یک امر اجباری از لحاظ قانون است. هیچ‌کدام از کودهای

موجود در فایل fertilize.dai مشمول چنین تخمینی نیستند، چون آن‌ها از دو نظر زمان و قلمرو متفاوت

هستند، اما می‌توان آن‌ها را به‌صورت زیر تعیین نمود.

```
(defam "Andeby Pig Slurry" pig_slurry
  (first_year_utilization 0.40))
```

(second_year_utilization 0.15))

در اینجا تخمین زده شده است که ۴۰ درصد نیتروژن (آلی یا معدنی) در اولین سال و ۱۵ درصد در دومین سال به کار رفته است. باقی آن احتمالاً تلف گردیده. به این نکته توجه شود این تخمین‌ها مطلقاً اثری بر مقدار واقعی به کار رفته در طی شبیه‌سازی ندارد. برای استفاده از این اطلاعات می‌توان مشخصات مدیریتی را به صورت زیر نوشت.

(fertilize ("Andeby Pig Slurry")
(equivalent_weight 100.0 [kg N/ha]))

در این صورت به Daisy اجازه داده می‌شود که مقدار وزن تر اعمال شده را، با در نظر گرفتن بهره‌وری ۱۰۰ کیلوگرم نیتروژن بر هکتار برای سال اول محاسبه کند. توجه شود عبارت equivalent_weight خارج از پرانتز اطراف "Andeby Pig slurry" همانند weight (وزن) نیست. پارامتر weight به تنهایی برای کود مناسب نیست، در حالی که equivalent_weight برای عمل کوددهی مناسب است. بنابراین، با هم متفاوت هستند. برای استفاده از پارامتر second_year_utilization، باید حداقل یک عمل (معمولاً اولین) برداشت در سال بعد صورت گرفته باشد که بدین صورت است:

(fertilize ("Andeby Pig Slurry")
(second_year_compensation true)
(minimum_weight 50.0 [kg N/ha])
(equivalent_weight 150.0 [kg N/ha]))

دستور second_year_compensation به این معنی است که Daisy باید قبل از محاسبه مقدار کوددهی مورد نیاز هر سال، اثر به دست آمده از کوددهی سال قبل را با دستور equivalent_weight کم کند. با تعریف دستور minimum_weight (کمترین وزن)، کمترین مقدار کوددهی که نیاز است اعمال می‌شود. به همین دلیل اگر که اثر برآورد شده سال دوم ۱۰۰ kg N/ha باشد، کوددهی اصلاً اعمال نمی‌شود.

۱-۵-۴-۴ - صحت کوددهی

دستور صحت این امکان را به شما می‌دهد که بدانید با توجه به محتوای نیتروژن خاک در منطقه مورد نظر، چه مقدار کود باید اعمال نمایید.

(fertilize (N25S)
(precision 150.0 [kg N/ha] (from 0.0 [cm]) (to -100.0 [cm]))
(minimum_weight 50.0 [kg N/ha]))

Daisy مقدار کوددهی را در منطقه تعیین شده (از سطح خاک تا عمق یک متری آن را، به صورت پیش فرض) اندازه می‌گیرد و نیتروژن مورد نیاز را تا رسیدن به مقدار مشخص (۱۵۰ kg N/ha) ذخیره می‌کند. در صورتی که کمتر از حداقل مقدار نیتروژن (یعنی ۵۰ kg N/ha) باشد، کوددهی اعمال نمی‌شود. شما می‌توانید از پارامتر precision (صحت) در کود آلی به این صورت استفاده کنید، در این مورد شما باید پارامتر first_year_utilization را نیز مشخص کنید.

۱-۵-۴-۵- ترکیب کردن

به صورت پیش فرض، کود ممکن است مستقیماً به سطح خاک اعمال شود. بنابراین، کود آلی هم به صورت تدریجی، توسط اجزای زیستی (کرم‌های خاکی و امثال آن) و هم به صورت ناگهانی، توسط اجزای مکانیکی به وسیله عملیات شخم با هم ترکیب می‌شود. کود غیرآلی نیز به وسیله آب بارندگی یا آبیاری به درون خاک نفوذ می‌کند.

با این حال، اگر کشاورز ادوات لازم را داشته باشد، ترجیح می‌دهد که کود را به طور مستقیم با خاک ترکیب کند. این امر معمولاً بهره‌وری را افزایش و شکایت همسایه‌ها از بوی بد لجن خوک را کاهش می‌دهد.

استفاده از دستور from (از) و to (به) در قسمت کوددهی تعیین کننده عمق ترکیب کود است که به شرح زیر می‌باشد:

(fertilize (pig_slurry (weight 100.0 [Mg w.w./ha]))
(from -5 [cm]) (to -20 [cm]))

این قسمت، باید توجه داشته باشید، پراکنشهایی که دستور weight (وزن) را به pig_slurry (لجن خوک) متصل می‌کند را بگذارید. برعکس، from و to از ویژگی‌های pig_slurry هستند و نه یکی از عملیات fertilize (کوددهی).

۱-۵-۵ آبیاری

آبیاری می‌تواند به صورت سرریز شدن از تاج گیاه (به صورت آبیاری بارانی یا به صورت مستقیماً در خاک) اعمال شود.

تعریف آبیاری از بالای گیاه، به شرح زیر نوشته می‌شود:

(irrigate_overhead 30 [mm/h])

مفهوم عبارت بالا این است که آبیاری با شدت ۳۰ mm/hr برای مدت یک ساعت اعمال گردیده، که جمعاً ۳۰ میلی‌متر اعمال می‌شود. آب در ابتدا به تاج گیاه می‌رسد، که قسمتی از آن در همان مکان تا زمانی که تبخیر شود، باقی می‌ماند، قسمتی از آن ممکن است آفت‌کش‌های اعمال شده را از تاج گیاه به سمت پایین بشوید.

برای اعمال همین مقدار آب ولی در مدت زمان ۱۰ ساعت، باید به صورت خط زیر دستور را تعریف

نمود:

(irrigate_overhead 3 [mm/h] (hours 10))

برای تعریف آبیاری سطحی بنویسید

(irrigate_surface 30 [mm/h] (temperature 10.0 [dg C]))

در اینجا هم کل آب اعمال شده همان ۳۰ میلی‌متر است. آب از تاج گیاه عبور و مستقیماً به سطح خاک می‌رسد که ممکن است باعث حالت غرقابی شود تا زمانی که کم‌کم تبخیر شود و یا به درون خاک نفوذ کند.

اگر شما دمای آب را تعیین کنید، مانند irrigate_overhead (آبیاری بارانی)، دمای هوای محیط برای آن در نظر گرفته می‌شود.

دستور نوشتاری برای ترکیب آب به صورت مستقیم با خاک هم به همین صورت است، که در اینجا

مثالی ذکر می‌شود:

(irrigate_subsoil 1 [mm/h] (days 1) (hours 6)

(from -5.0 [cm]) (to -10.0 [cm])

(solute (NH4 1.0 [mg N/l]) (NO3 7.0 [mg N/l])))

در این مرحله آبیاری زیرسطحی با شدت ۱ mm/hr و به مدت ۳۰ ساعت تعریف شده است که کل مقدار آب برابر با ۳۰ میلی‌متر است. این آب درون خاک در عمق ۵ تا ۱۰ سانتی‌متری ترکیب خواهد شد. همچنین، می‌توان یک محتوای غیرآلی در آب را تعیین کنیم که هم می‌توان از بالا و هم از سطح خاک

اعمال نمود. برای آبیاری زیرسطحی نمی‌توان دمای آب را تعیین نمود، که در این مثال هم تعیین نشده‌است. خود به خود دمای آب هم‌دما با دمای خاک فرض می‌شود.

۱-۵-۵-۱ - شرایط

در صورت دانستن زمان دقیق آبیاری می‌توان تا آن تاریخ منتظر ماند، به این صورت:

```
(wait_mm_dd 07 15)
(irrigate_overhead 30 [mm/h])
```

با این وجود، در زمان نوشتن مدیریت کشاورزی معمول در بخش ۱-۵، ما نمی‌توانیم از این روش استفاده نماییم. امکان دارد طبق پیش‌بینی‌ها بدانیم که به‌طور مثال دو هفته اول جولای (ماه هفتم میلادی) بارندگی باشد، که این امر باعث هدررفت آب آبیاری می‌شود. بر این اساس، Daisy راهی برای سنجش رطوبت خاک دارد.

```
(wait (not (soil_water_pressure_above (height -30.0 [cm])
(potential -1000 [cm])))
(irrigate_overhead 30 [mm/h])
```

در اینجا، می‌توان بر اساس تانسیمتری که درون مزرعه در عمق ۳۰ سانتی‌متر قرار دارد، آبیاری را تنظیم نمود که وقتی پتانسیل به ۱۰۰۰- سانتی‌متر برسد، آبیاری اعمال شود. شرایط متناوب به‌صورت زیر تعریف می‌شود:

```
(wait (not (soil_water_content_above 200.0 [mm]
(from 0 [m]) (to 1 [m])))
```

در این مرحله انتظار داریم، آب در هر متر از لایه بالای خاک به کمتر از ۲۰۰ میلی‌متر برسد.

۱-۵-۵-۲ - استراتژی

اگرچه، این شرایط کافی نیست، چرا که از قبل دفعات آبیاری یا هر چیز دیگری قابل اعمال نیست. این مشکل همانند مشکل وجین چندباره است که در بخش ۲-۳-۵-۱ گفته شد، و راه‌حل آن به این

صورت است که از دستور "فرآیندهای موازی"^۱، مانند while استفاده کنیم. تصور کنید که حال می‌توانیم به تعاریف مدیریتی بخش ۱-۵-۳-۲ برای گیاهی مانند جو بهاره (sbarley)، یک استراتژی آبیاری مانند این اضافه کنیم.

```
(defaction irrigate_30 activity
  (wait (not (soil_water_pressure_above (height -30.0 [cm])
                                          (potential -1000 [cm])))
        (irrigate_overhead 30 [mm/h]))
```

```
(manager activity
  (while sbarley
    (repeat irrigate_30))
  (stop))
```

در اینجا، یک فعالیت مدیریتی به نام irrigate_30 داریم، که شامل دستور انتظار است تا زمانی که خاک خشک شود و سپس آبیاری به مقدار ۳۰ میلی‌متر اعمال می‌شود. خصوصیات مدیریتی در این قسمت بیان‌کننده‌ی این است که تا زمانی که ما عملیات مدیریتی برای کشت جوی بهاره داریم (در طول مدت زمان کشت که برای گیاه جوی بهاره تعریف شده است)، آبیاری هم مکرراً اعمال خواهد شد، بدین صورت که هر دفعه پس از خشک شدن خاک، آبیاری اعمال می‌شود.

یکی از مزایای اجرای چنین استراتژی‌هایی مانند آبیاری این است که می‌توان آن را روی هر گیاهی اعمال نمود. با این حال، دو مشکل وجود دارد که باید قبل از وقوع، برطرف شود. ابتدا اینکه فقط در فصل رشد آبیاری تعریف شود، حتی در طول فصل زمستان چنانچه خاک خشک شده باشد. دوم اینکه طبق تعریف، آبیاری ممکن است یک ساعت طول بکشد، اما ممکن است زمانی که میزان رطوبت واقعی توسط تانسیومتر قرائت می‌شود، بیشتر زمان ببرد.

اولین مشکل را با افزودن عبارت "in season" حل نموده و دومین مشکل را با افزودن یک زمان تاخیر بعد از آبیاری برطرف می‌نماییم.

```
(defaction irrigate_30 activity
  (wait (and (after_mm_dd 5 1)
             (before_mm_dd 9 1)
             (not (soil_water_pressure_above (height -30.0 [cm])
                                              (potential -1000 [cm])))))
        (irrigate_overhead 30 [mm/h]))
```

1 Parallel processing

(wait_days 2))

چنانچه محدودیتی برای میزان آب قابل استفاده برای آبیاری باشد، می‌توان از بیشترین دوره آبیاری به‌عنوان عامل محدود کننده به‌صورت سطر دستوری زیر استفاده نمود.

(manager activity
(while sbarley
(activity irrigate_30 irrigate_30 irrigate_30 irrigate_30))
(stop))

در اینجا، تقریباً ۴ بار (دوره) آبیاری تعریف شده است.

۱-۵-۶ آفت‌کش‌ها

آفت‌کش‌ها اثری بر Daisy ندارند (برای مثال گیاهان Daisy مصون از هر چیز، و علف‌های هرزی هستند که در دیگر مدل‌ها روی می‌دهد)، ولی Daisy این امکان را به شما می‌دهد که استفاده از آن را در مزرعه تعریف نمایید. Daisy قادر است مسیر آن را روندیابی نماید. اینکه چطور همراه با آب درون سیستم انتقال می‌یابد، چگونه تجزیه می‌شود، چطور جذب ریشه می‌شود و یا چگونه با آبشویی به سمت آب‌های زیرزمینی رفته و از سیستم خارج می‌گردد. عبارت دستوری برای تعریف آفت‌کش‌ها بدین شرح است:

(spray Bentazon 1000 [g/ha])

که در اینجا Bentazon نام یک آفت‌کش است. اخیراً مقادیر پارامتری آفت‌کش‌هایی شامل Atrazine، Bentazon، IPU، MCPP، Pendimethalin در دسترس است. برای استفاده از آن‌ها، باید عبارت زیر جهت شروع فایل راه‌اندازی آن افزوده شود

(input file "chemistry.dai")

۱-۶-۵-۱- تعریف آفت‌کش جدید

می‌توان به راحتی با استفاده از تعیین تعداد کمی از پارامترها، آفت‌کش جدیدی را معرفی نمود. پارامترهایی که دستیابی به آن‌ها ممکن است خیلی راحت نباشد، با این حال در اینجا مثالی آورده شده است:

(defchemical Atrazine default

"From a FAO sponsored field experiment near Andeby, 2002."
 (canopy_dissipation_rate 0.0083 [h⁻¹])
 (canopy_washoff_coefficient 1.0 [])
 (crop_uptake_reflection_factor 0.8 [])
 (diffusion_coefficient 4.6e-6 [cm²/s])
 (decompose_rate 7e-5 [h⁻¹])
 (diffusion_coefficient 8e-6 [cm²/s])
 (adsorption_linear (K_clay 7 [cm³/g]))

همان‌طور که قبلاً هم مشاهده شد، در سطر اول، با دستور defchemical یک ماده شیمیایی با نام جدید Atrazine تعریف شد، ضمن استفاده از کلمه default (پیش‌فرض) و (این تنها) برای مدل شیمیایی Daisy این‌طور است. در سطر دوم، اطلاعات مربوط به مواد شیمیایی را می‌نویسیم، در این صورت بعدها خواهیم دانست که این اعداد از کجا آمده‌اند.

۱-۵-۶-۲- تاج گیاهی

آفت‌کش‌ها با عبارت دستوری spray (ریزش) به سیستم شناسانده می‌شوند. قسمتی از این آفت‌کش‌ها به‌صورت مستقیم بر روی زمین ریخته می‌شوند، قسمت دیگر آن به تاج گیاه برخورد می‌کند، و این مقادیر بستگی به این دارند که چه سطحی از خاک با گیاه پوشانده شده باشد. فرض می‌شود قسمتی از آفت‌کش‌ها که به تاج گیاه برخورد می‌کند همان‌جا می‌ماند تا به‌طور کامل، از بین رود و از سیستم خارج گردد و یا با بارندگی یا آبیاری به سمت سطح خاک شسته می‌شوند.

پارامتر canopy_dissipation_rate نشان‌دهنده‌ی این است که چه کسری از آفت‌کش‌ها در همان تاج گیاهی در هر ساعت از بین می‌روند، ولی پارامتر canopy_washoff_coefficient مقداری از آفت-کش بر روی تاج گیاهی را که در آب حائل (بارندگی یا آبیاری) حل می‌شوند را ارائه می‌دهد. عدد صفر در این قسمت نشان‌دهنده این است که هیچ مقداری از آفت‌کش در آب حائل حل نمی‌شود و با آب شسته نمی‌شود. اگر عدد یک برای آن تعریف کنید، بدین معنی است که همه مقادیر آفت‌کش روی تاج گیاهی در آب حل می‌شود، و این شامل هر آبی است که از تاج گیاه به پایین ریخته می‌شود.

۱-۵-۶-۳- سطح خاک و جذب توسط ریشه

وقتی آفت‌کش‌ها به سطح خاک می‌رسند، Daisy فرض را بر این می‌گذارد که آفت‌کش‌ها همه به‌صورت ناگهانی در هر آبی که به سطح آب برخورد می‌کند، حل می‌شود و همراه با آب به درون خاک می‌روند. آفت‌کش‌ها در بالای خاک در صورت غرقابی بودن بر روی سطح خاک حرکت می‌کنند. این در زمانی که خلل‌و‌فرج‌های بزرگ در سطح خاک وجود دارد در حالت غرقابی حائز اهمیت است، چون آفت‌کش‌هایی که در آن موقع وارد خاک شده‌اند می‌توانند بعدتر از طریق خلل‌و‌فرج‌های درشت خاک انتقال یابند.

آفت‌کش‌ها در خاک می‌توانند به‌صورت سطحی جذب شوند، انتقال یابند، تجزیه شوند و یا با انتقال یافتن به سمت ریشه گیاه، توسط ریشه جذب شوند. آخرین مورد با دستور `crop_uptake_reflection_factor` کنترل می‌شود. در این مثال، ۸۰ درصد آفت‌کش‌ها در آبی که جذب ریشه می‌شوند، حل می‌گردد. ۲۰ درصد باقی‌مانده با جذب خود به خود از سیستم خارج می‌شود.

۱-۵-۶-۴- تجزیه

با پارامتر `decompose_rate` کسری از آفت‌کش‌ها که در هر ساعت تجزیه می‌شود، تعریف می‌گردد. این نسبت متأثر از تعدادی عوامل مختلف به شرح زیر است:

`decompose_water_factor`، `decompose_heat_factor`، `decompose_factor` تجزیه زیستی تسریع شده بر اساس افزایش گرما و رطوبت است. مگر آن که به طریقی دیگر تعیین گردد، عوامل مورد استفاده برای معدنی کردن در این مرحله دوباره استفاده می‌شود.

`decompose_CO2_factor` تولید CO_2 یک شاخص فعالیت زیست‌توده خاک است. با تعیین این پارامتر، تعریف آن به این صورت است که فعالیت بیولوژیک عمومی می‌تواند بر تجزیه تأثیرگذار باشد. `decompose_conc_factor` بعضی از آفت‌کش‌ها در غلظت‌های زیاد یا کم به‌سختی تجزیه می‌شوند که می‌توان با این پارامتر آن را مشخص نمود.

`decompose_depth_factor` برای زمانی است که شدت تجزیه بستگی به میزان عمق خاک دارد. `decompose_lag_increment` بعضی از آفت‌کش‌ها برای تجزیه نیازمند ارگانسیم‌های خاصی می‌باشند که برای ظاهر شدن آن‌ها به زمان نیاز دارند. بنابراین Daisy متغیر تأخیر زمانی را برای هر آفت‌کش که عدد صفر برای آن در نظر گرفته شده است، را پیگیری می‌کند. زمانی که این متغیر به عدد یک رسید، تجزیه شروع می‌شود. می‌توان این پارامتر را طوری تعیین نمود که به‌صورت ساعتی، به‌عنوان

کسری از غلظت در خاک افزایش یابد. به صورت پیش فرض، افزایش این مقدار به عدد یک، بدین معنی است که تجزیه به صورت ناگهانی شروع شده است، بدون آن که زمان تأخیری برای آن در نظر گرفته شده باشد.

برای اطلاعات بیشتر در مورد هر یک از این عوامل به مرجع (Abrahamsen, 1999) مراجعه کنید.

۱-۵-۶-۵- انتقال

آفت کش ها در خاک از طریق همرفتی و پخشیدگی انتقال می یابند. دستور `deffusion_coefficient` برای تعیین کردن مورد دوم است. در نهایت، انتقال به درون خاک ممکن است با جذب از طریق خاک همراه باشد. Daisy شامل تعدادی از مدل های پیشرفته برای تعیین میزان جذب است، اما برای آفت کش ها معمولاً استفاده از نبود قابلیت جذب کافی می باشد (دستور `adsorbtion none`)، یا از همبستگی خطی ساده بین مواد جذب شده و حل شده استفاده نمود، $A=kpC$ ، که در آن، A مقدار ماده جذب شده، K یک آفت کش و پارامتر خاص خاک است، p چگالی ظاهری خاک و C مقدار ماده حل شده است. در Daisy، K به دو پارامتر K_{OC} و K_{clay} تقسیم بندی می شود. K_{clay} در کسر مربوط رس خاک و K_{OC} در کسر مربوط به هوموس خاک ضرب می شود.

۱-۵-۶-۶- مدل های ورودی آفت کش ها

در این مرحله چندین مدل ورودی وجود دارد که در زمان استفاده از آفت کش ها، مفید واقع می شوند.

`Field chemical` اطلاعات کافی برای ساخت یک بیلان از مواد شیمیایی را در کل مزرعه می دهد که ممکن است در سطح خاک و در خلل وفرج های زیستی موجود باشند. فایل: `field_chemicals.dlf`.
`Soil chemical` اطلاعات کافی برای ایجاد یک بیلان برای فاصله خاصی از خاک مورد نظر را به ما می دهد که تنها شامل مواردی است که در ماتریس خاک وجود دارد، اما در خلل وفرج های زیستی یا سطح خاک نیستند. فایل: `soil_chemicals.dlf`.

پارامتر `chemical` به Daisy اطلاعات نوع آفت کش ورودی می دهد، به این صورت:

("Soil chemical" (chemical Atrazine))

در این قسمت تعیین گردیده، که نام فایل پیش فرض تغییر یابد، بنابراین برای مثال به جای فایل field_chemicals.dlf، فایل field_Atrazine.dlf را دریافت خواهد کرد.

۶-۱- فایل‌های ورودی

در بخش اول چندین مدل ورودی مفید ارائه شده که در قسمت‌های دیگر عنوان نشده است، اما ابتدا بهتر است پارامترهای مفید معمول در این زمینه را یادآوری کنیم. دو پارامتر زیر تقریباً در همه مدل‌های ورودی استفاده می‌شوند:

When: اغلب نشان دهنده‌ی این است که چطور ورود کنیم. در یک مثال تئوری، شما می‌توانید هر شرایطی را استفاده نمایید؛ برای مثال crop_dm_over، اما در عمل، شرایط hourly (ساعتی)، daily (روزانه)، weekly (هفتگی)، monthly (ماهانه) و yearly (سالانه) از متداول‌ترین آن‌ها هستند. مدل‌های ورودی به صورت خودکار مقدار جریان را بین گام‌های زمانی محاسبه می‌کنند. زمانی که مقدار مشخص نباشد، مدل‌های ورودی هر یک ساعت وارد می‌شوند.

Where: مکانی که در آن نتایج ارائه می‌شوند را انتخاب می‌کنید.

همان‌طور که در بخش ۱-۲-۴ توضیح داده شد، خاک به چند لایه برای انجام محاسبات تقسیم می‌شود. برخی از مدل‌های ورودی از جمله Soil Temperature (دمای خاک) مقادیر را به صورت تک متغیر ثابت، برای هر یک از این لایه‌ها ارائه خواهد نمود. دیگر مدل‌های ورودی، مقادیر را به صورت چندین متغیر ثابت و ارائه کامل مقادیر متغیر برای هر یک از لایه‌ها در فواصل مختلف، تعیین نموده و یا برای متغیرهای جریان، از مقادیر بالا و پایین فواصل خاک استفاده می‌کند. Soil nitrogen (نیتروژن خاک) مثالی از یک چنین مدل ورودی است. شما می‌توانید این فواصل لایه‌ها را با پارامترهای from (از) و to (به) کنترل کنید.

از موارد فوق در مثال زیر استفاده شده است.

```
(output ("Soil nitrogen" (when monthly)
  (where "nitrogen-balance.dlf")
  (from 0 [m]) (to -1 [m])))
```

۱-۶-۱ فعال‌سازی خروجی

از آنجا که نوشتن و فراخوان هر از یک فایل‌های ورودی باعث شدن اجرای یک شبیه‌سازی می‌شود، در نتیجه با فراخوان چندین فایل ورودی، اجرای مدل خیلی کند می‌شود. به‌عنوان یک قانون عمومی، بستگی به فایل فراخوان دارد، فایل‌های فراخوان شده‌ی بزرگ زمان بیشتری را نسبت به فایل‌های فراخوان شده‌ی کوچک صرف می‌کنند. بنابراین، بهتر است که مقادیر خروجی را به‌صورت ساعتی، تحت شرایط روزانه و یا حتی به‌صورت روزانه تحت شرایط ماهیانه از مدل خواسته نشود، اما تنها مدل فراخوان شده harvest (برداشت) تقریباً آزاد است. پس اگر به‌عنوان کاربر آزاد (و بدون هدف خاص) از Daisy استفاده می‌کنید، یک مدل را فقط به‌دلیل اینکه شاید اطلاعاتش را نیاز داشته باشید فراخوان نکنید. اگر بعداً متوجه شدید به اطلاعات آن فایل فراخوان نیاز دارید می‌توانید دوباره شبیه‌سازی را تنها با مشخص کردن آن فایل خاص اجرا کنید.

می‌توان در مکان وجود فایل فراخوان، همچنین برای افزایش سرعت شبیه‌سازی و جلوگیری از داده‌های پرت دوره را محدود نمود. مخصوصاً این کار در زمینه پیوستگی ضمن دوره‌های افزایش دما مفید است. این عمل را می‌توان با نوشتن activate_output در سطوح بالاتر کار با مدل، به‌صورت زیر مشخص نمود:

```
(activate_output (after 1997 3 31 23))
```

این دستور، فایل‌های فراخوان شده از اول آوریل ۱۹۹۷ تا پایان شبیه‌سازی را فعال می‌کند که برای تمام فایل‌های مدیریتی قابل اجرا است، همچنین می‌توان بازه زمانی را به‌صورت محدوده تعریف نمود که می‌توان به این صورت نوشت

```
(activate_output (and (after 1997 3 31 23)
                     (before 1998 4 1 0)))
```

این دستور، فایل‌های اطلاعاتی را از تاریخ ارائه شده در سال آبی ۱۹۹۷ به شما می‌دهد.

۱-۷-۱ رسم نتایج شبیه‌سازی

فایل dlf. تولید شده توسط Daisy به‌صورت یک فایل متنی است (به‌صورت پیش فرض) با ستون‌های جدا از هم، که قابل مشاهده با هر ویرایشگر فایل متنی و بیشتر Spreadsheetها است. همچنین، برنامه

خاصی با عنوان ShowDaisyOutput، برای نمایش نتایج وجود دارد، و Daisy امکانات خاصی برای پوشش دادن فایل‌ها با پسوند .dlf. (و همچنین فایل‌های مرتبط با آب‌وهوا (.dwf)، فایل‌های اطلاعاتی (.ddf)) با اندازه‌گیری‌های موجود در آن‌ها، به‌همراه دستوراتی در برنامه رسم عمومی gunplot دارد.

۱-۷-۱ صفحات گسترده (Spreadsheets)

توجه داشته باشید که Daisy از قالب اعداد US استفاده می‌کند، که از نقطه در اعداد اعشاری به‌جای ممیز اعشار استفاده می‌شود. اگر اعداد در صفحات متنی عجیب به نظر آمد، بررسی گردد که در ویرایشگر متنی مانند notepad چگونه است. در صورت وجود اعداد متفاوت ممکن است نیاز باشد فایل نصب برنامه را به‌منظور پذیرش قالب آمریکایی تغییر دهید. در سیستم‌عامل ویندوز، شما قالب اعداد را می‌توانید از این طریق تغییر دهید (Start → Control panel → International).

در Excel، با کشیدن فایل‌های مربوط به Daisy به درون Shortcut Excel، یا باز کردن یک فایل با پسوند .dlf. (با راست کلیک و انتخاب گزینه "Open with") در Excel می‌توان آن را باز نمایید.

۲-۷-۱ نمایش خروجی مدل (ShowDaisyOutput)

برنامه ShowDaisyOutput در صفحه اصلی Daisy قابل دسترس می‌باشد. این نرم‌افزار فقط تحت سیستم‌عامل ویندوز عمل می‌کند و برای مرور سریع نتایج، بسیار کاربردی است. می‌توان فایل‌های .dlf. به آیکون ShowDaisyOutput انتقال داد، برنامه، اولین ستون (بدون-زمان)^۱ را نمایش می‌دهد. سپس گزینه‌ای در منو برای مشاهده دیگر ستون‌ها خواهید داشت، یا در بعضی از نسخه‌ها قابلیت بزرگ-نمایی در تاریخ خاصی را با کشیدن ماوس بر روی نقشه منطقه محدود و مشاهده آن را دارید. برای فایل .crp-prod.dlf نرم‌افزار ShowDaisyOutput قابلیت نمایش تمام DM^۲ را به‌صورت کامل و یکجا دارد. برای بسیاری از فایل‌های فراخوان شده، ShowDaisyOutput قابلیت نمایش داده‌های مربوط به پروفیل خاک با نمایش عمق در محور y و نمایش مقادیر در محور x وجود دارد. سپس می‌توان تغییرات آن را نسبت به زمان مشاهده نمود.

1 none-time

2 Dry Matter ماده خشک

برنامه ShowDaisyOutput قابلیت چاپ ندارد، ولی می‌توان از گزینه‌های دیگر برای آن استفاده نمود.

۳-۷-۱ ایجاد دستورات gunplot از Daisy

برنامه gunplot که درون Daisy ساخته می‌شود، این امکان را به کاربر می‌دهد که یک فایل دستوری (با نام daisy.gunplot) برای ابزار gunplot (یا wgunplot.exe)، به‌منظور ساخت طرح encapsulated postscript با پسوند (*.eps)، در برنامه Acrobat reader PDF (*.pdf)، به فرمت LaTeX (*.tex) بسازد و یا به‌صورت مستقیم در ویندوز نشان داده شود. داده‌های رسم شده را می‌توان از طریق فایل‌های فراخوان شده (*.dlf)، فایل آب‌وهوا Daisy (*.dwf)، یا فایل اطلاعاتی Daisy (*.ddf) خواند.

صفحه اصلی gunplot را می‌توانید با آدرس <http://www.gunplot.info/> بیابید که در آنجا نسخه‌هایی از برنامه با پلتفرم‌های^۱ بیشتر موجود است جهت این منظور به نسخه ۴.۰ نیاز است.

۴-۷-۱ مثال ساده

```
(defgnuplot test time
  (source (column (file "harvest.dlf") (tag "leaf_DM"))
          (column (file "harvest.dlf") (tag "sorg_DM"))
          (column (file "crop_prod.dlf") (tag "Leaf AI"))))

(defprogram "Andeby Graphs" gnuplot
  (graph test))

(run "Andeby Graphs" )
```

این روش ساخت یک فایل daisy.gunplot است که پنجره‌ای با یک طرح^۲ از محصولات اندام‌ذخیره و برگ را از فایل harvest.dlf، و LAI را از فایل crop-prod.dlf می‌دهد.

1 platforms

2 plot

۵-۷-۱ مثال پیچیده

```
(defgnuplot another_test time
  "Test of 'gnuplot' program."
  (ymin -1) (ymax 6) (y2min 0) (y2max 10)
  (begin 1986 9 1 0) (end 1987 11 1 0)
  (title "gnuplot demonstration")
  (size 1.0 0.5)
  (extra "set xtics rotate")
  (legend se)
  (source (column (file "harvest.dlf")
    (tag "leaf_DM")
    (title "Leaf Harvest")
    (with points)
    (dimension "Mg DM/ha")))
  (column (file "harvest.dlf")
    (tag "sorg_DM")
    (title "Grain Harvest")
    (with points)
    (dimension "Mg DM/ha")))
  (column (file "crop_prod.dlf")
    (filter ("day_length" "10" "8")
      ("month" "9" "10")))
  (style 1)
  (tag "WLeaf"))
  (column (file "crop_prod.dlf")
    (style 2)
    (tag "WSOrg"))
  (column (file "crop_prod.dlf")
    (tag "Leaf AI"))))

(defprogram "Andeby Graphs" gnuplot
  (command_file "kurt.gnuplot")
  (graph (another_test)
    (test (where "test.eps")))
  (another_test (where "another-test.eps")))

(run "Andeby Graphs")
```

این مثال یک نمودار gunplot را با نام "another test" تعریف می‌نماید.

- در این نمودار برای هر دو محور x و y ($ymin, ymax, y2min, y2max$) ، به جای آن که به `gunplot` اجازه دهیم که خودش محدوده را به صورت دستی انتخاب کند ، شروع و پایان محدوده انتخاب می شود.
- برای نمودار یک عنوان انتخاب می شود، "".
- ما یک نمودار با عرض پیش فرض و ارتفاع نصف مقدار پیش فرض می خواهیم.
- دستور تفسیر نشده `gunplot` همراه با کلمه کلیدی 'extra' آمده است. این مورد، به منظور چرخش ۹۰ درجه ای عناوین مربوط به محور x است. شما همچنین می توانید سایز و فونت را برای یک طرح تک رنگ، و یا چند رنگ تعریف نمایید.
- در اینجا جایگاه راهنمای علائم^۱ نمودار در قسمت جنوب شرقی آن تعریف شده است، به جای آنکه Daisy آن را در گوشه ای دور از داده ها قرار دهد.
- نام ها و عناوین مختلفی برای بدهای مربوط به داده های 'harvest.dlf' انتخاب شد و طرح آن به صورت نقاط درون خط انتخاب شده است. به صورت پیش فرض Daisy نقاط را از فایل '*.ddf' و خطوط را از فایل های '*.dlf' و '*.dwf' انتخاب می کند.
- تنها داده های مربوط به WLeaf از 'crop-prod.dlf' گرفته می شود که در دوره های ۸ الی ۱۰ روزه، از ماه سپتامبر تا اکتبر است.
- ما از شیوه^۲ داده شده اول و دوم برای رسم WLeaf و WSOrg استفاده می کنیم، به جای آن که به Daisy اجازه دهیم که شیوه در دسترس بعدی را انتخاب کند. بدین معنی که آن ها شیوه رسم یکسانی با داده های مربوط به 'harvest.dlf' دارند، جز آنکه به جای اینکه نمودارها نقطه ای باشند، نمودارها خطی هستند.

به منظور طراحی واقعی گراف هایی که تعریف می شوند، نیاز به یک برنامه خاص با نام "Andeby Graphs" است. این برنامه، دستورات را در فایل "kurt.gunplot" برای طراحی سه نمودار ایجاد می کند. ابتدا، نموداری است که ما آن را "another-test" نام نهادیم، بدون فایل خروجی مشخص، یعنی تنها نمودار بر روی صفحه نمایش داده می شود. سپس برنامه دستورات مربوط به رسم نمودار آزمایشی اصلی را در فایل "test.eps" ایجاد می نماید، و سپس نمودار جدیدی در فایل "another-test.eps" ایجاد می گردد.

1 legend

2 Style

۶-۷-۱ مدل منبع "محاسباتی"

منبع محاسباتی مدل این امکان را فراهم می‌کند تا محاسبات ساده با ستونی در فایل مجزا ارائه شود.

```
(defgnuplot crop time
  "Plot crop dry matter partitions."
  (source (arithmetic (file "crop_prod.dlf")
    (expr WSOrg))
    (arithmetic (file "crop_prod.dlf")
    (expr WRoot))
    (arithmetic (file "crop_prod.dlf")
    (title "WShoot")
    (expr (+ WStem WLeaf WDead))))))
```

در اینجا، اندام‌های ذخیره و ریشه‌ها را طی روند معمول، طراحی می‌کنیم، اما برای افزودن انباشت ساقه‌ها، برگ‌ها و برگ‌های مرده در یک نمودار واحد، "Wshoot" را تعریف می‌کنیم. معمولاً زمانی از این عبارات استفاده می‌شوند که بخواهید عنوان راهنمای نقشه را صریحاً عنوان نمایید، در غیر این صورت می‌توانید آن را به صورت "+" بنامید.

همیشه فرمت علائم ریاضی به صورت پیشوند بیان می‌شوند، نام پردازنده همیشه بعد از عملکرد می‌آید. Daisy خود توابع زیر را می‌داند: +، -، *، /، min، max، pow، exp، sqrt، sq، ln و log10. اعداد به صورت (const val dim) (یعنی به ترتیب دستور const، مقدار عددی و بعد) بیان می‌شوند، مانند:

```
(expr (+ WSOrg (const 1.0 [Mg DM/ha])))
```

در صورت نیاز به ارائه وضعیت محصول، می‌توان بعداً را به این صورت تبدیل نمود (convert expr dim)، مانند:

```
(expr (convert WSOrg [g DM/m^2]))
```

Daisy عموماً قادر به محاسبه بعد نتایج حاصل از عبارات ریاضی، به جز در موارد ساده (مانند +) نمی‌باشد. می‌توان بعد را برای Daisy با عبارت (dim expr dim) تعریف نمود، مانند:

```
(expr (dim (* WSOrg (const 2.0 [])) [Mg DM/ha]))
```

تفاوت آن با 'convert' این است که dim مقادیر را تغییر نمی‌دهد و فقط بعد را تغییر می‌دهد.

۷-۷-۱ فایل‌های اطلاعاتی Daisy (*.ddf)

فایل‌های '*.ddf' برای داده‌های اندازه‌گیری شده در نظر گرفته شده است. داده‌ها به صورت یک طرح پیش فرض مانند نقاط هستند و با یک شیوه یکسانی از منابع اطلاعاتی در فایل‌های '*.dlf' و '*.dwf' مرتب شوند. این ایده برای مقایسه اعداد اندازه‌گیری با اعداد شبیه‌سازی کاربرد دارد. فرمت آن به صورت زیر است:

```
ddf-0.0 You can insert a description after the seven first letters.  
# Here you can add comments, here.  
# As long as they begin with a '#'.  
# After a line of hyphens, tab separated data should be listed. # The two first  
lines are tags and dimensions, like for '*.dlf' files.
```

```
-----  
Date      Height  
                cm  
2005-09-24T01  20  
2005-09-24T07  21
```

می‌توان ستون‌های سال / ماه / روز / ساعت را همانند فایل‌های dlf و dwf، از هم جدا نموده و یا می‌توان در یک ستون واحد با فرمت 'yyyy-mm-ddThh' نوشت (که همان فرمت استاندارد ISO است). اگر یک خط بعد نداشته باشید، باید بعدها را با کلمات کلیدی اصلی برای هر منبع تعریف کنید.

۸-۱- مدیریت کردن مقادیر پارامتری

چنانچه شما طبق توصیه‌های گام به گام این فصل پیش بروید، تعداد زیادی پارامتر از جمله مواردی مانند، افق خاک، ستون خاک، انواع کودها، و انواع راهکارهای مدیریتی خواهید داشت. در بسیاری از موارد، بیشتر این مقادیر پارامتری مفید هستند؛ یعنی، در بیشتر شبیه‌سازی‌ها مفید واقع می‌شوند. توصیه می‌شود که در گام اول، یک library (کتابخانه‌ای) از مقادیر پارامتری موجود ساخته شود. این library می‌تواند از آنچه که Daisy به عنوان اطلاعات پایه‌ای در library موجود در مدل در اختیاران قرار می‌دهد، متفاوت باشد، و فایل‌های مربوط به شبیه‌سازی اخیر خود را در آن نگهداری کنید. در واقع، منظور این است که فایل‌ها را در سه یا چند مسیر مختلف نگهداری نمایید.

- مسی‌های lib و sample از طریق فایل نصب Daisy توزیع شده است. شما هرگز نباید این فایل‌ها را تغییر دهید، و هرگز فایلی را برای خودتان اضافه نکنید. در صورتی که می‌خواهید چیزی به آن قسمت اضافه کنید، آن را به آدرس <daisy@dina.kvl.dk> بفرستید، و اجازه دهید که ما آن را برایتان انجام دهیم. مزیت این روش، آن است که وقتی نسخه جدید یا ارتقاء یافته‌ای با ویژگی‌های جدید ایجاد می‌شود، و باگ‌های جدید و به‌روزی می‌رسد، برای شما هم راحت‌تر خواهد بود که نصب Daisy خود را ارتقاء دهید. این فایل‌ها ارتباط تنگاتنگی با نسخه‌ای از Daisy که شما با آن سر و کار دارید، دارد.
- فهرست راهنما شامل فایل‌هایی با مقادیر پارامتری است که تنها برای یک شبیه‌سازی خاص تعیین نشده است. در این فهرست راهنما، شما می‌توانید مقادیر پارامتری را بسته به سلیقه، بر اساس موقعیت (برای مثال تمام خصوصیات پارامتری افق و ستون خاک شامل داده‌های اندازه‌گیری شده در Andeby در فایل واحد andeby.dai بگذارید) و یا نوع (برای مثال تمام خصوصیات مدیریتی محصول را در یک فایل با نام crop-man.dai بگذارید) و یا هر دو، مدیریت کنید.
- فهرست راهنما، برای هر شبیه‌سازی، شامل یک فایل راه‌اندازی، فایل‌های مربوط به پارامترهای خاص شبیه‌سازی و یا دیگر داده‌ها، و تمام فایل‌های خروجی (با فرمت .dlf) تولید شده به‌همراه اجرای شبیه‌سازی است.

بر اساس تجربه، به‌عنوان مدیریت، زمان را در اجراهای طولانی ذخیره کنید.

۱-۸-۱-۱- کپی نکنید، تعریف کنید.

یک تذکر مهم در مورد مقادیر پارامتری منحصر به خودتان: کپی ننموده، تعریف نمایید؛ برای مثال، اگر شما علفی با اندکی تفاوت از آنچه در مقادیر پارامتری کتابچه استاندارد Daisy موجود است، دارید، فقط دستورات را از grass.dai کپی نکنید و سپس تغییرات مورد نظر خود را اعمال کنید. دقت کنید که مستقیماً فایل grass.dai را تغییر ندهید. به جای آن، یک مقادیر پارامتری تعریف شده را همان‌طور که در بخش ۴-۶ گفته شد، بسازید:

```
(defcrop "Andeby Spring Barley" "Spring Barley"
"Spring Barley with modified EpFac as measured
```

in Andeby, 2002, for the SuperGrow(TM) cooperation."
(Canopy (EpFac 1.2)))

دو مزیت این روش ابتدا، اگر شما مقادیر پارامتری موجود در grass.dai را ارتقاء دهید، در هنگام نصب نسخه به روز شده Daisy، شما به صورت خود به خود، نسخه جدید تعریف شده را در حالت ارتقایافته دریافت می کنید. به علاوه، ممکن است که تغییراتی در مدل گیاهی پیش فرض ایجاد شود که نیازمند تغییرات مرتبط با مقادیر پارامترها باشد. البته، این کار برای پارامترهای استاندارد شده موجود انجام شده است. اما اگر شما یک کپی از مقادیر پارامتری داشته باشید، در زمان نصب نسخه جدید از بین می رود.

۱-۸-۲- مسیر Daisy

در حال حاضر، اگر که شما به توصیه های گفته شده عمل کرده باشید و مسیر فایل های خود را در سه مسیر تعیین کنید، باید به Daisy دستور داده شود که چگونه آن ها را پیدا نماید. Daisy از دو منبع برای پیدا کردن فایل ها استفاده می کند:

- مسیری^۱ که شامل اطلاعات مربوط به آنچه که فهرست راهنما ارائه می دهد، و
- فهرست راهنمای اخیری^۲ که در آن فایل های اطلاعاتی قرار خواهند گرفت، اگر “.” در مسیر تعریف شده باشد، Daisy آن را به عنوان فایل اطلاعاتی در نظر می گیرد.

به صورت پیش فرض، Daisy فایل ها را در مسیر اخیر جستجو می کند، همچنین در فهرست راهنمای منتشر شده در Daisy (اگر که از نصب کننده ویندوز MS استفاده می کنید). شما می توانید دوباره آن را در متغیر محیط DAISYPATH یا DAISYHOME بنویسید، یا به طور مستقیم مسیر فایل راه انداز را همانند زیر تعیین کنید:

```
:: Search file files these places.  
(path "." "c:/My Files/daisy/lib/" &old)
```

1 path

2 current directory

توجه شود که " بدین معنی است که " در فهرست راهنمای اخیر جستجو کن " و اینکه شما باید از علامت اسلش (/) به جای بک اسلش (\) در نامهای مسیر استفاده کنید. کلمه کلیدی &old به معنی مقادیر قدیمی در مسیر است. یعنی اینکه Daisy ابتدایه فایل های فهرست اخیر توجه می کند، سپس در آدرس C:\My Files\daisy\lib جستجو و در نهایت، اگر چیزی تعیین نشده باشد، فایل ها را در جایی که ظاهر می گردند، پیدا می کند.

اگر Daisy با TextPad شروع گردد، بعد از دنبال نمودن دستورالعمل های صفحه اصلی، فهرست راهنمای اخیر، همان فهرستی است که در TextPad فعال است. با این حال، شما می توانید آن را در فایل راه اندازی به طور صریح و مستقیم به صورت زیر مشاهده نمایید:

```
;; Run program here.
(directory "c:/My Files/Andeby/sim01")
```

مزیت این روش این است که می توانید شبیه سازی را با کشیدن فایل راه اندازی بر روی آیکون daisy.exe در فایل مدیریت انجام دهید. اگر directory (فهرست راهنما) را مشخص نکرده باشید، اجرای برنامه تان در هر جایی بیهوده است.

دلیل توصیه مسیر DAISYPATH این است که فایل راه اندازی در موقعیتی مستقل باشد. به این صورت که، اگر آن را برای کسی که Daisy را در جای دیگر نصب کرده است بفرستید، او نیز بتواند بدون تغییر آن را اجرا نماید. اگر directory را تعیین نمایید، او باید آن دو خط را تغییر دهد. آنچه که توصیه نمی شود استفاده مطلق از نام فایل است. برای مثال،

```
(input file "c:/Program Files/daisy/lib/fertilizer.dai")
```

این کار به شما کمک می کند، اما تعداد زیادی از سطرها هم وجود دارند، هنگامی که فایل را جابجا می کنید باید آن را تغییر دهید.

الف. ویژگی‌های تجربی

این ویژگی‌ها همچنان تجربی هستند و بهتر است برای شبیه‌سازی‌های معمول "normal" استفاده نشود. از آن‌ها باید برای شبیه‌سازی‌هایی استفاده شود که هدف آن‌ها سنجش هر یک از ویژگی‌ها است.

الف. ۱. یخ

الف. ۲. توده خاک

الف. ۳. فسفر

الف. ۴. تقسیم و ترکیب زمینه‌ها

الف. ۵. مرزبندی

مرزبندی، یک عملیات خاک‌ورزی خاص است. مرزبندی کشاورزی در مناطق گرمسیری، متداول است در آنجا بسته به شرایط، دارای اثرات سودمندی است، از جمله ممانعت از فرسایش، کنترل رطوبت خاک و افزایش عمق مؤثر ریشه. همچنین تحت شرایط دمایی مختلف استفاده می‌شود؛ برای مثال در کشت سیب‌زمینی در دانمارک، با توجه به گرما، مرزبندی شرایط رشد بهتری را در خاک فراهم می‌نماید. در Daisy، مرزبندی تنها بر جریان خاک و آب سطحی اثرگذار است، که در واقع یک پوسته با نفوذپذیری سخت^۱ فرض می‌شود، که این امر باعث می‌شود که کمتر به کشت سیب‌زمینی دانمارکی مرتبط باشد.

شما می‌توانید تعیین کنید که مرزبندی زمین به چه صورت باشد با دستور ridge.

```
(ridge (z (0.0 0.0) (0.4 0.0) (0.6 50) (1.0 50.0))
      (R_crust 50 [h]))
```

که در آن، z ارتفاع مرز می‌باشد، که به صورت تابعی از x است $z(x)$ ، که در آن x فاصله نسبی از وسط مرز است. $x=0.0$ ، نقطه وسط مرز است، در حالی که $x=1.0$ بیشترین فاصله از آن است. فرض بر این است که مرز متقارن است. $z(x)$ در بالای سطح خاک مرزبندی نشده برحسب سانتی‌متر است، یعنی اینکه سیستم مرجع آن همانند باقی مدل است.

¹ hard-to-penetrate crust

R-crust مقاومت در پوسته است. این پارامتر بر اساس میزان کنترل نفوذ آب تعیین می‌شود. مرز نباید بلندتر از افق بالایی باشد، چرا که باید این فاصله تا مرز از لحاظ ویژگی‌های هیدرولیکی یکنواخت باشد.

برای حذف مرز، می‌توانید عملیات خاک‌ورزی را تعریف نمایید. به صورت فنی، عملیات مرزبندی یک زیرسیستم درون Daisy ایجاد می‌کند که در آن، جریان آب از اطراف به درون دیواره مرز و یا پایین آن، از طریق کف مرز است. شما می‌توانید این زیرسیستم را با پارامترهای ورودی زیر فراخوان کنید: Ridge اطلاعات در مورد مرزبندی زیرسیستم است. فایل: ridge.dlf.

الف. ۶. LAI اجباری

می‌توان CAI را به اجبار طوری مشخص نمود که یک مقدار خاصی را برای هر قسمت از سال داشته باشد. اگر کل CAI اندازه‌گیری گردد و از Daisy خواسته شود این مقادیر را برای فتوسنتز و تعرق (و ظرفیت حائل) استفاده نماید، این روش مفید است. در اینجا مثالی ذکر می‌شود:

```
(defcolumn Andeby default
"The B.And farm, Andeby, 2003."
(Vegetation crops
(ForcedLAI (1987 (100 2.0) (200 4.0)
(1988 (100 0.0) (150 1.5) (200 5.0))))
(Soil (horizons (-20 [cm] Ap) (-2.5 [m] C))
(MaxRootingDepth 60.0 [cm]))
(Groundwater deep))
```

کد بالا باید این‌طور خوانده شود: در سال ۱۹۸۷، CAI به صورت اجباری شروع گردید که در روز ۱۰۰ مقدار آن ۲/۰ و CAI اجباری انتهایی در روز ۲۰۰ برابر با ۵/۰ بود. از درون‌یابی خطی بین این دو نقطه استفاده و بر این اساس در روز ۱۵۰ مقدار آن ۴/۰ برآورد شد. قبل از روز ۱۰۰ و بعد از روز ۲۰۰ از مقدار CAI شبیه‌سازی شده استفاده گردد. در سال ۱۹۸۸ ما در روز ۱۰۰ با مقدار صفر شروع کردیم، که به صورت خطی به عدد ۱/۵ در روز ۱۵۰، و از آنجا دوباره به صورت خطی به عدد ۵ در روز ۲۰۰ رسید، که در این مرحله دوباره به استفاده از CAI شبیه‌سازی شده استفاده نمودند. در سال‌های بعد نیز از LAI شبیه‌سازی شده استفاده نمودند.

تنها مقادیر پارامتری مدل رشد گیاهی پیش فرض از رفتار ForcedLAI (شاخص سطح برگ اجباری) تاثیرپذیر هستند.

اگر چندین گیاه وجود داشته باشد، CAI اجباری بر اساس اندازه نسبی مقادیر CAI شبیه‌سازی شده، در بین آن‌ها توزیع می‌شود. وقتی CAI اجباری فعال باشد، این تنها زمانی است که از CAI شبیه‌سازی شده استفاده می‌شود.

الف. ۶.۱. مدل‌های فراخوان شده

CAI شبیه‌سازی شده از هر روشی قابل محاسبه خواهد بود و می‌توان آن را فراخوانی نمود. وقتی LAI اجباری تحت تأثیر است، بیشتر فایل‌های فراخوان شده تنها مقادیر CAI واقعی را استفاده می‌کنند، که جمع شاخص سطح برگ، ساقه و اندام ذخیره نخواهد بود. مدل فراخوان شده جدید "Forced LAI" هر دو مقادیر CAI استفاده شده؛ اعم از شبیه‌سازی شده و اجباری را فراخوان می‌کند. به‌عنوان پیش فرض، در واقع جمع شاخص سطح کل گیاه فراخوان می‌شود، برای فراخوان کردن قسمت خاصی از گیاه به‌صورت مجزا، دستور crop را به‌صورت زیر انجام دهید:

ب. آزمایش (test.dai)

test.dai فایل نمونه موجود در کتابچه Daisy است.

(توضیحات مربوط به "شبیه‌سازی به‌منظور آموزش" است)

```
;; Use standard parameterizations.
```

```
(input file "tillage.dai")
```

```
(input file "crop.dai")
```

```
(input file "log.dai")
```

```
;; Weather data.
```

```
(weather default "dk-taastrup.dwf")
```

```
;; We have some very sandy soil.
```

```
(defhorizon Ap FAO3
```

```
"Andeby top soil."
```

```
(clay 8.0 [%])
```

```
(silt 10.5 [%])
```

```

(sand 81.5 [%])
(humus 1.12 [%])
(C_per_N 11.0 [g C/g N])
(dry_bulk_density 1.5 [g/cm^3]))

(defhorizon C Ap
 "Andeby C horizon."
 (humus 0.12 [%]))

;; We build the column from the horizons.
(defcolumn Andeby default
 "Data collected by F.Guf at the B.And farm, Andeby, 2002."
 (Soil (horizons (-20 [cm] Ap) (-2.5 [m] C))
 (border -1 [m])
 (MaxRootingDepth 60.0 [cm]))
 (OrganicMatter original
 (init (input 1400 [kg C/ha/y])
 (root 480 [kg C/ha/y])
 (end -20 [cm])))
 (Groundwater deep))

;; Use it.
(column Andeby)

;; Simulation start and stop dates.
(time 1986 12 1 1)
(stop 1988 4 1 1)

(manager activity
 (wait (at 1987 3 20 1))
 (plowing)
 (wait (at 1987 4 4 1))
 (fertilize (mineral (weight 100.0 [kg N/ha])
 (NH4_fraction 0.5 [])))
 (wait (at 1987 4 5 1))
 (progn
 (sow "Grass")
 (sow "Spring Barley")))
 (wait (or (crop_ds_after "Spring Barley" 2.0)
 (at 1987 9 5 1)))

```

```
(harvest "Spring Barley")
(wait (at 1987 9 8 1))
(fertilize (mineral (weight 80.0 [kg N/ha]
                    (NH4_fraction 0.5 [])))
(wait (at 1987 10 10 1))
(cut "Grass"
  (stub 8.0 [cm]) ;           Leave 8 cm stub.
  (stem 1.00 [])) ;         Harvest everything above stub.
```

```
:: Create these log files.
```

```
(output harvest
  ("Field nitrogen" (when monthly))
  ("Soil nitrogen" (when daily) (from 0 [m]) (to -1 [m]))
  ("Field water" (when monthly))
  ("Soil water" (when daily) (from 0 [m]) (to -1 [m]))
  ("Crop Production"
   (crop "Spring Barley")
   (where "sbarley.dlf"))
  (checkpoint (when (at 1987 8 7 6))))
```

```
::: test.dai ends here.
```

ج. فهرست مراجع مربوطه

- [Abrahamsen, 1999] Abrahamsen, P. (1999). Daisy program reference manual. Technical Report 81, Dina KVL.
- [Hansen, 2002] Hansen, S. (2002). Daisy, a flexible soil-plant-atmosphere system model. Web page. <http://code.google.com/p/daisy-model/wiki/DaisyDescription>.
- [Hansen et al., 1990] Hansen, S., Jensen, H. E., Nielsen, N. E., and Svendsen, H. (1990). DAISY — soil plant atmosphere system model. Technical Report A10, Miljøstyrelsen.

د. فایل‌های فراخوان شده استاندارد

این بخش ستون‌های مربوط به فایل‌های فراخوان مهم را توصیف می‌کند.

د. ۱. برداشت

ورودی همه برداشت‌ها را به این صورت بسازید.

فهرست ستون‌ها (موارد متداول):

- stem DM : [Mg DM/ha]
ماده خشک ساقه خارج شده از مزرعه پس از برداشت.
- dead DM : [Mg DM/ha]
برگ زرد خشک شده‌ی خارج شده از مزرعه پس از برداشت.
- leaf DM : [Mg DM/ha]
برگ سبز خشک خارج شده از مزرعه پس از برداشت.
- sorg DM : [Mg DM/ha]
ماده خشک اندام ذخیره (غلات یا غده) خارج شده از مزرعه پس از برداشت. برای برخی از محصولات، تنها بخش مهم از نظر اقتصادی، اندام ذخیره در نظر گرفته می‌شود.

فهرست ستون‌ها (اگر همراه با N بیاید):

- stem N : [kg N/ha]
نیتروژن ساقه خارج شده از مزرعه پس از برداشت.
- dead N : [kg N/ha]
نیتروژن برگ زرد شده‌ی خارج شده از مزرعه پس از برداشت.
- leaf N : [kg N/ha]
نیتروژن برگ سبز شده‌ی خارج شده از مزرعه پس از برداشت.
- sorg N : [kg N/ha]
نیتروژن اندام ذخیره (غلات یا غده) خارج شده از مزرعه پس از برداشت.

فهرست ستون‌ها (اگر همراه با C بیاید):

- stem C : [kg C/ha]
کربن ساقه خارج شده از مزرعه پس از برداشت.
- dead C : [kg C/ha]
کربن برگ زرد شده‌ی خارج شده از مزرعه پس از برداشت.
- leaf C : [kg C/ha]
کربن برگ سبز شده‌ی خارج شده از مزرعه پس از برداشت.
- sorg C : [kg C/ha]
کربن اندام ذخیره (غلات یا غده) خارج شده از مزرعه پس از برداشت.

فهرست ستون‌ها (موارد متداول):

- WStress: [d]
ارزش از دست رفته تعداد روزهای تولید گیاهی از دست رفته به دلیل تنش آب.
این یک معیار تقریبی است. با وزن‌دهی تغییرات تنش آب در طول روز بر اساس مقدار تابش جهانی دریافت شده در همان دوره محاسبه می‌شود. بنابراین تنش آبی در ظهر با تشعشع بالا، بسیار بیشتر از تنش آبی نزدیک غروب خورشید با تشعشع کم است. از آنجایی که همه روزها یکسان در نظر گرفته می‌شوند، تنش آبی یک روز با تشعشع کم مانند تنش آبی در روز با تشعشع بالا محاسبه می‌شود.
- NStress: [d]
ارزش تعداد روزهای تولید گیاهی از دست رفته به دلیل تنش نیتروژن.
این یک معیار تقریبی است. با وزن‌دهی تغییرات تنش نیتروژن در طول روز بر اساس مقدار تابش جهانی دریافت شده در همان دوره محاسبه می‌شود. بنابراین تنش نیتروژن در ظهر با تشعشع بالا، بسیار بیشتر از تنش آبی نزدیک غروب خورشید با تشعشع کم است. از آنجایی که همه روزها یکسان شمرده می‌شوند، تنش نیتروژن در یک روز با تشعشع کم مانند تنش نیتروژن در روز با تشعشع بالا محاسبه می‌شود.
- WP ET: [kg/m³]

معیاری برای بهره‌وری مصرف آب. عملکرد اقتصادی محصول به‌ویژه (اندام ذخیره) است، که بر اساس میزان تبخیر-تعرق کل طی دوره از جوانه‌زنی تا بلوغ یا برداشت استنتاج می‌شود.

د. ۲. آب مزرعه

یک مدل ستون خاک 'column' در 'log-std.dai' تعریف شده است. حاوی اطلاعات مربوط به مقدار آب ورودی، خروجی و مقدار آب موجود در سیستم است. این مدل فراخوان به‌منظور استفاده از بیلان آب در مقیاس بزرگ است؛ مانند مدیریت منابع. این مدل اطلاعاتی در زمینه مقدار آب در مزرعه (تا عمق مشخص)، محل قرارگیری آن در مزرعه (سطح، ماتریس خاک یا منافذ زیستی)، و همچنین منابع آب، میزان نشت و مقدار آب ورودی یا خروجی از سیستم را ارائه می‌کند. ولی اطلاعاتی در زمینه انتقال داخلی آب بین سطح، ماتریس خاک و حفره‌های زیستی ارائه نمی‌دهد، این بخش در قسمت مدل "رطوبت خاک" ارائه شده است. به‌منظور برقراری تعادل این مدل در کار، باید منطقه ریشه و همچنین منطقه منافذ زیستی را در نظر بگیرید.

فهرست ستون‌ها:

- Precipitation: [mm]
مقدار کل آب ورودی به سیستم به‌صورت باران و برف.
- Irrigation: [mm]
کل مقدار آبی که از طریق آبیاری به سیستم اضافه می‌شود.
- Potential evapotranspiration: [mm]
انرژی مورد نیاز برای تبخیر این مقدار از آب.
- Actual evapotranspiration: [mm]
مقدار آب حذف شده بر اثر تبخیر و تعرق.

قسمت تبخیر شامل، آب تبخیر شده از سطح خاک، تکه‌های برف، یا آب پاشیده شده روی تاج گیاهان است. تعرق شامل آب حذف شده از خاک از طریق سیستم ریشه و روزنه‌های روی برگ‌ها است.

زمانی که آب موجود کافی نباشد، تبخیر و تعرق واقعی کمتر از تبخیر و تعرق پتانسیل خواهد بود.

- Matrix percolation: [mm]

این عدد، مقدار آب خروجی از سیستم، از طریق کف خاک است. در صورت افزایش کاپیلاری، می‌تواند منفی باشد.

- Soil drain flow: [mm]

مقدار آب خارج شده از سیستم به سمت لوله‌های زهکش.

توجه داشته باشید که اگر پارامتر "to" را مشخص کرده باشید، مقدار کل آب در لوله‌های زهکشی ممکن است بیشتر از این باشد، زیرا کل پروفیل خاک به جریان زهکشی کمک می‌کند، در حالی که در اینجا فقط بخش فواصل خاکی که به مدل داده می‌شود، محاسبه می‌گردد.

- Surface drain flow: [mm]

جریان آب از سطح به سمت زهکش از طریق منافذ زیستی، با عبور از ماتریس خاک.

- Runoff : [mm]

مقدار آب جاری شده بر سطح.

به منظور شبیه‌سازی رواناب از سطح شیب‌دار در نظر گرفته شده است. با این حال، وقتی که Daisy به صورت مدل یک بُعدی عمل می‌کند، انتقال آب با مشکل مواجه می‌شود. برای تنظیمات معمول، این مقدار صفر خواهد بود.

- Tertiary water : [mm]

مقدار کل آب موجود در حفره‌های زیستی.

توجه داشته باشید که سیستم منافذ زیستی مکان قرارگیری آب در خاک را پیگیری نمی‌کند، بنابراین شما همیشه مقدار کل را دریافت خواهید کرد، حتی اگر به طریقی بخشی از خاک را به این عنوان معرفی کنید.

- Soil water : [mm]

محتوای کل آب خاک.

- Surface water : [mm]

کل آب ذخیره شده روی سطح. این شامل توده برف، آب فرود آمده بر گیاه، آب غرقابی، و آب در لایه بستر است.

د. ۳. رطوبت خاک

مدل ستون خاک 'column' تعریف شده در 'log-std.dai'.

حاوی اطلاعاتی در مورد آب ورودی، آب خروجی و محتوای خاک است.

فهرست ستون‌ها:

- Matrix infiltration: [mm]

مقدار آب وارد شده به خاک از طریق سیستم ماتریس خاک. این مسیر معمول نفوذ است.

- Matrix percolation: [mm]

مقدار آب خارج شده از طریق سیستم ماتریس خاک. این مسیر معمول نفوذ است.

- Subsoil irrigation: [mm]

مقدار آبی که مستقیماً وارد خاک می‌شود. مقدار آب شامل آبیاری زیرزمینی و هر آبی است که با کوددهی مستقیماً وارد خاک می‌شود.

- Tertiary: [mm]

مقدار خالص آب خارج شده از ماتریس خاک به سمت حفره‌های زیستی.

اگر مقدار آب وارد شده و خارج شده یکسان باشد، این مقدار ممکن است صفر شود.

- Drain flow: [mm]

آب موجود در بافت خاک که به سمت لوله‌های زهکشی جریان می‌یابد.

توجه داشته باشید که آب از تمام لایه‌های خاک، هم در بالا و هم از زیر لوله‌ها وارد لوله‌ها می‌شود و حتی آب، از افق لایه محافظ آبخوان که در زیر افق‌های معمول خاک قرار دارد نیز، به لوله‌های زهکش جریان می‌یابد. بنابراین اگر نیم‌رخ کامل خاک را کمتر از واقعی مشخص کرده باشید؛ یعنی اگر پارامترهای 'from' یا 'to' را تنظیم کرده باشید، مقدار ثبت شده در اینجا، کمتر از کل مقدار آب در لوله‌های تخلیه خواهد بود.

اگر خاک زهکشی نشود، یعنی مدل آب زیرزمینی مشخص شده 'pipe' (لوله) نباشد، این مقدار صفر خواهد شد.

• Root extraction: [mm]

آب موجود در بافت خاک که از طریق ریشه‌ها جذب می‌شود.
اگر خلل‌و فرج ثبت شده خاک شامل کل ناحیه ریشه باشد، این عدد برابر با تعرق خواهد بود.

• Freezing: [mm]

آب موجود در بافت خاک که به یخ تبدیل می‌شود.
این عدد برابر با صفر خواهد بود مگر آن که پارامتر گرمای خاک به صورت 'enable ice' (فعال‌سازی یخ) باشد.

• Tillage: [mm]

مقدار خالص آبی که با عملیات خاک‌ورزی به خاک اضافه می‌شود.
اگر خلل‌و فرج در کل خاک، حاصل از عملیات خاک‌ورزی باشد، آنچه که در حالت معمول است، این عدد صفر خواهد بود. در صورتی که در عملیات خاک‌ورزی آب بیشتر از آنچه از سیستم خاک خارج می‌شود را، اضافه کرده باشد، عدد منفی خواهد بود.

• Soil water : [mm]

مقدار کل آب موجود در بافت خاک.

د. ۴. نیتروژن مزرعه

مدل ستون خاک 'column' تعریف شده در 'log-std.dai'.

حاوی اطلاعات در زمینه آب ورودی، آب خروجی و محتوای خاک است.
اطلاعات در مورد میزان نیتروژن ورودی، خروجی، نیتروژن تبدیل شده و محتوای نیتروژن برای سیستم است. موارد مورد استفاده از این فایل فراخوان، مربوط به بیلان نیتروژن در مقیاس بزرگ است، مانند مدیریت منابع. این مدل، اطلاعاتی در زمینه مقدار نیتروژن در مزرعه (تا عمق مشخص)، محل قرارگیری آن در مزرعه (سطح، ماتریس خاک یا منافذ زیستی)، و شکل آن (نیتروژن محصول، نیتروژن به صورت مواد آلی، یا مواد معدنی خاک) را ارائه می‌دهد، همچنین منابع، میزان نیتروژن ورودی و خروجی از سیستم و تبدیل این چهار شکل نیتروژن به یکدیگر را ارائه می‌کند. منابع، مخازن و مقادیر نیتروژن ورودی یا خروجی از سیستم و تبدیل بین این چهار شکل را نیز ارائه می‌دهد، ولی اطلاعاتی در زمینه انتقال داخلی نیتروژن بین سطح، ماتریس خاک و حفره‌های زیستی ارائه نمی‌کند، این بخش در قسمت «نیتروژن خاک» ارائه شده است. برای ایجاد بیلان این مدل فراخوان شده و فعال کردن آن، باید کل ناحیه توسعه ریشه و همچنین ناحیه منافذ زیستی را در تعریف نمایید.

فهرست ستون‌ها:

- Min-Surface-Fertilizer : [kg N/ha]
کود معدنی افزوده شده در بالای سطح خاک.
- Min-Soil-Fertilizer : [kg N/ha]
کود معدنی تزریق شده به خاک.
- Deposition: [kg N/ha]
نیترژن افزوده شده به سطح خاک در قالب رسوب جو.
- Leaching: [kg N/ha]
تلفات ناشی از آبشویی و نشست به زیر عمق معین. در صورت صعود کاپیلاری، مقدار آن می‌تواند منفی باشد.
- Soil-Drain: [kg N/ha]
تلفات نیترژن از ماتریس خاک به لوله‌های زهکشی.
این پارامتر شامل تلفات مستقیم از ماتریس خاک به سمت زهکش، و تلفات از ماتریس خاک به سمت منافذ زیستی است که به سیستم زهکشی متصل هستند.
- Surface-Drain: [kg N/ha]
تلفات نیترژن از سطح بالای خاک به سمت لوله‌های زهکشی، از طریق منافذ زیستی. این تلفات کاملاً از ماتریس خاک عبور می‌کند.
- Surface-Loss: [kg N/ha]
تلفات نیترژن معدنی ذخیره شده در بالای سطح.
این شامل منابع مختلفی است که معمولاً کمیاب و یا کوچک هستند؛ مانند رواناب سطحی، نیترژن معدنی روی برگ‌های خارج شده از مزرعه در هنگام برداشت، و تبادلات شیمیایی. این شامل تبخیر یا نفوذ نمی‌شود.
- Min-Surface: [kg N/ha]
نیترژن معدنی ذخیره شده در بالای سطح خاک. این شامل برگ‌ها، آب غرقابی و غیره است.
- Min-Soil: [kg N/ha]
نیترژن معدنی ذخیره شده در ماتریس خاک.
- Biopores: [kg N/ha]

نیترژن معدنی ذخیره شده در منافذ زیستی.

• Error : [kg N/ha]

نیترژن معدنی "میزان خطا".

اگر فرآیندهای مربوط به حذف نیترژن از مکانی در خاک سریع‌تر از گام زمانی باشد، می‌توان آن را غیر-صفر^۱ در نظر گرفت. اگر این اتفاق بیافتد، باید شبیه‌سازی را با تعریف یک گام زمانی کوتاه‌تر، دوباره اجرا کرد. یا سیستم را مجدداً تنظیم نمود، به طوری که فرآیندهای مربوط به حذف نیترژن معدنی را کندتر کند.

• Mineralization: [kg N/ha]

تولید NH₄ در ماتریس خاک با معدنی شدن مواد آلی.

• Immobilization: [kg N/ha]

NO₃ ساکن حاصل از تبدیل مواد آلی.

• Crop-Uptake: [kg N/ha]

جذب نیترژن توسط ریشه.

• Volatilization: [kg N/ha]

کود-NH₄ از بین رفته طی فرایند.

• N₂O-Nitrification: [kg N/ha]

میزان تولید N₂O در ماتریس خاک بر اثر نیتریفیکاسیون.

فرض بر این است که N₂O تولید شده به درون جو رها می‌شود و توسط مدل ردیابی نخواهد شد.

• Denitrification: [kg N/ha]

تلفات NO₃ حاصل از نیترات‌زدایی.

• Fixated: [kg N/ha]

نیترژن جوی تثبیت شده توسط محصول.

• Org-Fertilizer : [kg N/ha]

نیترژن ایجاد شده به صورت ارگانیک توسط کودها.

• Seed: [kg N/ha]

نیترژن موجود در دانه‌ها در هنگام کاشت.

- Harvest: [kg N/ha]

نیترژن حذف شده به عنوان قسمتی از برداشت.

- Residuals-Surface: [kg N/ha]

بقایای گیاه روی سطح زمین.

این هم شامل لایه برداری در طول رشد محصول و هم هر گونه بقایای رها شده بر روی زمین پس از برداشت است.

- Residuals-Soil: [kg N/ha]

بقایای گیاه در زیر زمین.

این شامل ریشه مرده و رسوب ریز در طول رشد گیاه، و هم چنین ریشه‌های رها شده پس از برداشت است.

- Org-Surface: [kg N/ha]

مقدار نیترژن مواد آلی بر روی سطح خاک.

در واقع شامل نیترژن درون محصول نمی‌شود.

- Org-Soil: [kg N/ha]

مقدار نیترژن مواد آلی در زیر سطح خاک، که شامل نیترژن موجود در ریشه‌های زنده نمی‌شود.

- Crop: [kg N/ha]

میزان نیترژن محصول، به استثنای برگ‌های مرده.

د. ۵. نیترژن خاک

مدل ستون خاک 'column' تعریف شده در 'log-std.dai'.

اطلاعات در مورد نیترژن ورودی، خروجی، نیترژن تبدیل شده و محتوای نیترژن درون خاک است.

فهرست ستون‌ها:

- NO3-In: [kg N/ha]

NO3-N نفوذ یافته.

- NO3-Leak-Matrix : [kg N/ha]

NO₃-N آبشویی شده.

- NO₃-Tertiary: [kg N/ha]

حرکت خالص NO₃-N از ماتریس خاک به سمت منافذ زیستی. اگر NO₃ خارج شده از منافذ زیستی بیشتر از خلل و فرج خاک تعیین شده موجود در منافذ زیستی باشد، این مقدار منفی خواهد شد. یک مورد رایجی که در آن، این اتفاق می‌افتد، زمانی است که NO₃ از سطح خاک وارد منافذ زیستی می‌شود.

- NO₃-Drain: [kg N/ha]

NO₃-N خارج شده به سمت زهکش‌ها.

- NO₃-Incorp: [kg N/ha]

NO₃-N تزریق شده به‌طور مستقیم به درون خاک.

- NO₃-Tillage: [kg N/ha]

NO₃-N افزوده شده بر اثر عملیات خاک‌ورزی.

- NO₃-Uptake: [kg N/ha]

NO₃-N جذب شده از طریق ریشه گیاه.

- NO₃-Content: [kg N/ha]

محتوای NO₃-N ماتریس خاک (به استثنای منافذ زیستی).

- NO₃-Error : [kg N/ha]

NO₃-N میزان خطا.

اگر برخی فرآیندهای حذف NO₃ سریع‌تر از گام زمانی باشد، می‌توان آن را موقتاً غیر صفر در نظر گرفت.

- NH₄-In: [kg N/ha]

NH₄-N نفوذ یافته.

- NH₄-Leak-Matrix : [kg N/ha]

NH₄-N آبشویی شده.

- NH₄-Tertiary: [kg N/ha]

حرکت خالص NH₄-N از ماتریس خاک به سمت منافذ زیستی.

اگر $\text{NH}_4\text{-N}$ خارج شده از منافذ زیستی بیشتر از خلل و فرج خاک تعیین شده موجود در منافذ زیستی باشد، این مقدار منفی خواهد شد. یک مورد رایجی که در آن، این اتفاق می‌افتد، زمانی است که NH_4 از سطح خاک وارد منافذ زیستی می‌شود.

• $\text{NH}_4\text{-Drain}$: [kg N/ha]

$\text{NH}_4\text{-N}$ خارج شده به سمت لوله‌های زهکش.

• $\text{NH}_4\text{-Tillage}$: [kg N/ha]

$\text{NH}_4\text{-N}$ افزوده شده بر اثر عملیات خاک‌ورزی.

• $\text{NH}_4\text{-Incorp}$: [kg N/ha]

$\text{NH}_4\text{-N}$ تزریق شده به‌طور مستقیم به درون خاک.

• $\text{NH}_4\text{-Uptake}$: [kg N/ha]

$\text{NH}_4\text{-N}$ جذب شده از طریق ریشه گیاه.

• $\text{NH}_4\text{-Content}$: [kg N/ha]

محتوای $\text{NH}_4\text{-N}$ ماتریس خاک (به استثنای منافذ زیستی).

• $\text{NH}_4\text{-Error}$: [kg N/ha]

$\text{NH}_4\text{-N}$ میزان خطا.

اگر برخی فرآیندهای حذف NH_4 سریع‌تر از گام زمانی باشد، می‌توان آن را موقتاً غیر-صفر در نظر گرفت.

• Denitrification: [kg N/ha]

$\text{NO}_3\text{-N}$ حذف شده بر اثر نیترات‌زدایی.

• $\text{NH}_4\text{-Nitrification}$: [kg N/ha]

$\text{NH}_4\text{-N}$ افزوده شده بر اثر نیتریفیکاسیون.

• $\text{NO}_3\text{-Nitrification}$: [kg N/ha]

$\text{NO}_3\text{-N}$ افزوده شده بر اثر نیتریفیکاسیون.

• $\text{N}_2\text{O-Nitrification}$: [kg N/ha]

تلفات $\text{NH}_4\text{-N}$ به‌صورت N_2O در فرآیند نیتریفیکاسیون.

• $\text{NH}_4\text{-Mineralization}$: [kg N/ha]

NH₄-N افزوده شده بر اثر معدنی شدن مواد آلی خاک.

- NO₃-Immobilization: [kg N/ha]

NO₃-N حذف شده توسط فرآیند تبدیل مواد آلی.

- Residuals-N : [kg N/ha]

نیترژن موجود در مواد آلی که از طریق ریشه به خاک افزوده شده است.

- Tillage-Org N : [kg N/ha]

نیترژن موجود در مواد آلی که از طریق عملیات خاک‌ورزی به خاک افزوده شده است.

- Bioincorporation: [kg N/ha]

نیترژن موجود در مواد آلی که از طریق زایش زیستی به خاک افزوده شده است. این شامل برگ‌های مرده‌ای است که به وسیله کرم‌های خاکی از سطح خاک جدا شده اند.

- AOM : [kg N/ha]

مقدار کل نیترژن موجود در مواد آلی افزوده شده به خاک.

AOM شامل کود و بقایای گیاهی است که هنوز تجزیه نشده است.

- SOM : [kg N/ha]

مقدار کل نیترژن موجود در هوموس خاک.

این شامل مواد آلی مرده‌ای است که دیگر نمی‌توان منشأ آن را ردیابی کرد.

- SMB: [kg N/ha]

نیترژن موجود در موجودات میکروبیولوژیکی خاک.

قسمت زنده خاک (به استثنای ریشه گیاه).

- Buffer : [kg N/ha]

نیترژن موجود در هوموس افزوده شده بر اثر کوددهی که هنوز برای فرآیند تبدیل در دسترس

نیست، مقدار آن معمولاً صفر است.

د. ۶. مواد شیمیایی مزرعه

مدل مواد شیمیایی 'chemical' تعریف شده در 'log-std.dai'.

حاوی اطلاعات در مورد محتوای مواد شیمیایی، حرکت و عبور آن و تبدیل مواد شیمیایی در مزرعه است.

فهرست ستون‌ها:

- Spray: [g/ha]

اعمال شده بر روی سطح. مواد شیمیایی را می‌توان از طریق عملیات مدیریتی مانند سمپاشی، کوددهی و آبیاری به سطح اضافه نمود.

- Deposit: [g/ha]

رسوب جوی. این معمولاً در هنگام ردیابی آفت‌کش‌ها صفر است، اما می‌تواند مرتبط با آلاینده‌های جوی باشد، و هم‌چنین برای نیتروژن قابل توجه است.

- Harvest: [g/ha]

از طریق برداشت حذف می‌شود. مقداری از مواد شیمیایی ممکن است روی تاج گیاهی باقی بماند، و در طول برداشت از مزرعه خارج شود. معمولاً در بیلان کلی مهم نیست، اما بسته به نوع ماده شیمیایی ممکن است برای مصرف‌کنندگان مهم باشد.

- Dissipate: [g/ha]

پراکنش از تاج گیاه. برخی از مواد شیمیایی وقتی روی تاج گیاه ذخیره می‌شوند، تبخیر یا تجزیه می‌گردند.

- Litter Decompose: [g/ha]

مقدار تجزیه شده در هنگام نگهداری درون بسته‌هایی روی بستر خاک.

- Surface Decompose: [g/ha]

مقدار تجزیه شده در هنگام نگهداری روی سطح خاک.

- Surface Transform: [g/ha]

مقدار افزوده شده حاصل از تبدلات شیمیایی در سطح خاک.

- Runoff : [g/ha]

تلفات از سطح خاک به دلیل جریانات جهت‌دار آب.

• Leak-Matrix : [g/ha]

تلفات بر اثر آبشویی.

• Soil-Drain: [g/ha]

تلفات از ماتریس خاک به سمت لوله‌های زهکشی.

• Surface-Drain: [g/ha]

مقداری که مستقیماً از سطح به سمت زهکش ، از طریق منافذ زیستی در حال حرکت است. اصلاً در تماس با ماتریس خاک نیست.

• External: [g/ha]

مقدار افزوده شده به خاک از طریق برخی ساختارهای خارجی، مانند آبیاری زیرزمینی.

• Uptake: [g/ha]

مقدار حذف شده از ماتریس خاک از طریق ریشه‌های گیاه.

• Soil Decompose: [g/ha]

مقدار تجزیه شده در طی عبور از ماتریس خاک.

• Soil Transform: [g/ha]

مقدار افزوده شده از طریق تبدیلات شیمیایی در ماتریس خاک.

• Snow: [g/ha]

مقدار ذخیره شده در توده برف.

• Canopy: [g/ha]

مقدار ذخیره شده بر روی تاج گیاهی.

• Litter : [g/ha]

مقدار ذخیره شده در بستر سطحی (مالچ، بقایای گیاهی، کود).

• Surface: [g/ha]

مقدار ذخیره شده در سطح خاک.

• Soil: [g/ha]

مقدار ذخیره شده در ماتریس خاک.

- Tertiary: [g/ha]

مقدار ذخیره شده در حفره‌های زیستی.

- Error : [g/ha]

مقدار خطا.

اگر برخی فرآیندهای حذف مواد شیمیایی سریع‌تر از گام زمانی باشد، می‌توان آن را موقتاً غیر-صفر در نظر گرفت.

د. ۷. مواد شیمیایی خاک

مدل مواد شیمیایی 'chemical' تعریف شده در 'log-std.dai'.

حاوی اطلاعات در مورد محتوای مواد شیمیایی، حرکت و عبور آن و تبدیل مواد شیمیایی در خاک است.

فهرست ستون‌ها:

- In: [g/ha]

مقدار نفوذیافته.

- Leak-Matrix : [g/ha]

مقدار آبشویی شده.

- Tertiary: [g/ha]

تلفات خالص در منافذ زیستی.

اگر جریان عبوری از ماتریس خاک به سمت منافذ زیستی بزرگتر از جریان عبوری از منافذ زیستی به سمت ماتریس خاک باشد، مقدار آن، مثبت است.

- Tillage: [g/ha]

مقدار افزوده شده بر اثر عملیات خاک‌ورزی.

- Drain: [g/ha]

تلفات به سمت زهکش.

• External: [g/ha]

مقدار افزوده شده از خارج، به عنوان مثال از طریق آبیاری زیرزمینی.

• Uptake: [g/ha]

تلفات بر اثر جذب آب توسط ریشه گیاه.

• Decompose: [g/ha]

مقدار تجزیه شده.

• Transform: [g/ha]

مقدار افزوده شده بر اثر تبادلات شیمیایی.

• Content: [g/ha]

مقدار کل در خلل و فرج تعیین شده ی خاک.

• Error : [g/ha]

مقدار خطا.

اگر برخی فرآیندهای حذف مواد شیمیایی سریع تر از گام زمانی شبیه سازی باشد، می توان آن را غیر صفر در نظر گرفت.

فصل دوم: معرفی
زیرمدل‌های Daisy

Daisy یک مدل قابل انعطاف در سیستم خاک- گیاه- اتمسفر

Søren Hansen
The Royal Veterinary- and Agricultural University
Department of Agricultural Sciences
Laboratory for Agrohydrology and Bioclimatology

خلاصه

Daisy یک مدل قابل انعطاف در سیستم خاک- گیاه- اتمسفر است، برای شبیه‌سازی بیلان آب، بیلان گرما، بیلان املاح و تولید محصول در بوم‌سازگاری زراعی^۱ با اعمال راهکارهای مختلف مدیریتی می‌باشد. مدل بیلان آب شامل، بیلان آب سطحی و بیلان آب خاک است. آب سطحی شامل مدلی برای میزان انباشت برف و ذوب آن، مدلی برای حائل بارش^۲ و تبخیر آب در تاج^۳ محصول و یک مدل برای نفوذ رواناب سطحی است. بیلان آب خاک شامل جریان آب در ماتریس خاک و همچنین در منافذ درشت است. علاوه بر این، شامل جذب آب توسط گیاهان و یک مدل زهکشی به زهکش لوله‌ای است. مدل بیلان گرما، دمای خاک، انجماد و ذوب شدن در خاک را شبیه‌سازی می‌کند. مدل بیلان املاح، فرایندهای انتقال، جذب سطحی و فرایندهای تبدیل را شبیه‌سازی نموده، بر مکانیک حرکت نیتروژن در بوم‌سازگاری زراعی تأکید ویژه دارد. معدنی شدن - تثبیت^۴، نیتریفیکاسیون و دینیتریفیکاسیون^۵، جذب سطحی آمونیوم، جذب نترات و آمونیوم و آبشویی نترات و آمونیوم را شبیه‌سازی می‌کند. تنزیل، جذب سطحی، جذب و انتقال مواد شیمیایی زراعی مانند آفت‌کش‌ها را شبیه‌سازی می‌نماید. مدل تولید محصول، رشد و توسعه گیاهان شامل تجمع ماده خشک و نیتروژن در قسمت‌های مختلف گیاهی را شبیه‌سازی می‌کند. علاوه بر این، توسعه شاخص سطح برگ و توزیع تراکم ریشه شبیه‌سازی می‌شود. رقابت برای نور، آب و نیتروژن بین اجزای گیاهی نیز شبیه‌سازی می‌گردد. مدل مدیریت کشاورزی این امکان را فراهم می‌نماید که سناریوهای مدیریتی پیچیده تعریف شود. مدل می‌تواند، برای چندین ستون خاک توزیع شده اجرا شود. تسهیلاتی مانند پیوست دادن این مدل به یک مدل حوضه آبریز هیدرولوژیکی وجود دارد. این امکان با پیوست مدل Daisy به مدل حوضه آبریز هیدرولوژیکی MIKE/SHE فراهم شد. علاوه بر این، نرم‌افزار

1 Egro-ecosystem

2 Through-fall

3 Canopy

4 Mineralization-immobilization

5 nitrification and denitrification

بسیار قابل انعطاف Daisy این امکان را فراهم می‌نماید که فرایندهای تعریف شده متفاوت از یک فرایند یکسان اجرا شود. فرایند تعریف شده انتخابی با تعریف مقادیر پارامتری، انتخاب می‌شود.

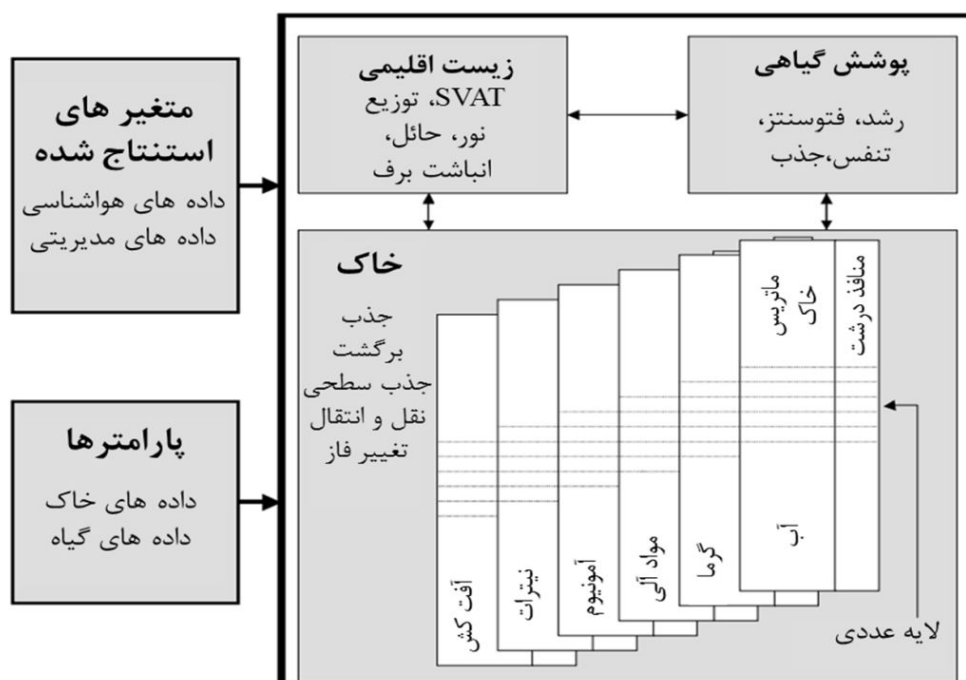
۲- مقدمه

در مناطق شرجی ورود آلودگی مواد شیمیایی در آبخوان‌ها و آب‌های سطحی، نتیجه اجتناب‌ناپذیر کشاورزی‌های پی در پی است؛ برای مثال، در قسمت‌های بزرگ اروپا، میزان نیتروژن ورودی به سیستم کشاورزی و زیان‌های متعاقب آن، بسیار زیاد بوده که آن را تهدیدی برای کیفیت آب‌های سطحی و زیرزمینی می‌دانند (EEA, 1995). در اکثر سیستم‌های کشاورزی، عمده‌ترین تلفات نیتروژن، به دلیل شست‌وشوی^۱ نترات از مزارع است. در واقع اندازه‌گیری‌های آزمایشگاهی و مزرعه‌ای مورد نیاز برای ارزیابی آبشویی از مزارع کشاورزی، پرهزینه هستند که این امر، ضرورت توسعه مدل‌های بوم‌سازگار زراعی را که قادر به شبیه‌سازی میزان شست‌وشو باشند، را نشان می‌دهد. این موضوع در دانمارک منجر به توسعه مدل Daisy گردید (Hansen et al., 1990, 1991a). از آن به بعد این مدل به‌طور گسترده، مورد استفاده قرار گرفت (برای مثال؛ بلیچر-مئیسن و همکاران (Blicher-Mathiesen et al., 1990)، بلیچر-مئیسن و همکاران (Blicher-Mathiesen et al., 1991)، هانسن و همکاران (Hansen et al., 1991b)، هانسن و همکاران (Hansen et al., 1992)، هانسن و اسوندسن (Hansen and Svendsen, 1994)، هانسن و همکاران (Jensen and Østergaard, 1995a,b,c)، جنسن و همکاران (Jensen et al., 1992)، جنسن و همکاران (Jensen et al., 1993)، جنسن و همکاران (Jensen et al., 1994a,b)، جنسن و همکاران (Jensen et al., 1996)، مگید و کولستر (Magid and Kølster, 1995)، مولر و همکاران (Mueller et al., 1997)، پترسن و همکاران (Petersen et al., 1995)، رفسگارد و همکاران (Refsgaard et al., 1999) و استیزن و استورم (Styczen and Storm, 1993a,b)). برنامه‌های کاربردی^۲ مدل، شامل مطالعات علمی و مطالعات مربوط به مدیریت، با هدف حمایت از تصمیم‌گیری‌ها است. علاوه بر این، مدل با تعداد زیادی از آزمون‌های مقایسه‌ای اعتبارسنجی شده است (Vereecken et al., 1991; Hansen et al., 1991a,c; Willigen, 1991; Diekkrüger et al., 1995; Svendsen et al., 1995; Smith et al., 1997; Jensen et al., 1997). از این رو، Daisy را می‌توان به‌عنوان یک مدل به خوبی آزموده‌شده در نظر گرفت.

1 Leaching

2 Applications

Daisy یک مدل بوم‌سازگار زراعی یک بعدی است که به‌طور خلاصه، رشد محصول، بیلان آب و گرما، بیلان مواد آلی، حرکت آمونیوم و نترات در خاک کشاورزی را بر اساس اطلاعات مربوط به عملیات مدیریتی و داده‌های هواشناسی شبیه‌سازی می‌کند (شکل ۱-۲). اخیراً، شبیه‌سازی مسیر حرکت آفت‌کش‌ها در مدل گنجانده شد و شبیه‌سازی بیلان مواد آلی و حرکت نیتروژن به شدت به هم وابسته است، بنابراین، مدل مواد آلی به‌عنوان بخش جدایی‌ناپذیر از مدل کلی بیلان نیتروژن و داده‌های هواشناسی به‌عنوان متغیر استنتاج شده استفاده می‌گردند. حداقل اطلاعات مورد نیاز، مقدار تابش جهانی به‌صورت روزانه، دمای هوا و بارندگی است. با این حال، اطلاعات جزئی بیشتری نیز می‌تواند توسط مدل به کار گرفته شود؛ برای مثال، مقدار تابش جهانی ساعتی، دمای هوا، رطوبت نسبی، سرعت باد و بارندگی. فصل حاضر شرح بسیار مفصلی را از مدل Daisy ارائه می‌دهد.



شکل ۱-۲ نمای شماتیک از مدل بوم‌سازگار زراعی Daisy. مدل شامل سه واحد مهم از جمله؛ زیست اقلیمی، پوشش گیاهی و خاک است.

۱-۲ - نرم‌افزار مدل Daisy

تجربه به‌دست آمده با اجرای اصلی مدل Daisy، با عنوان توسعه عملکردهای نرم‌افزاری مدل خوانده‌شد. در مطالعات علمی، اغلب درخواستی برای آزمودن فرمولاسیون مدل‌های فرایند جایگزین و افزودن مدل‌های فرایند جدید وجود دارد؛ برای مثال اولین مورد، می‌توان به مطالعه روند نیتریفیکاسیون که در آن توصیفات فرایند جایگزین آزمایش می‌شود، اشاره نمود. برای دومی، می‌توان به عنوان مثال به مطالعه مسیر حرکت آفت‌کش‌ها در خاک اشاره نمود. علاوه بر این، مطالعات مدیریت‌گرایی، توانایی مدل در استفاده از شرح فرایند جایگزین، این امکان را فراهم می‌نماید، شرح فرایند بر اساس دقت مورد نیاز، داده‌های قابل دسترس و منابع قابل دسترس به‌صورت جزء زمانی-کامپیوتری^۱ انتخاب شود. مطالعات شبیه‌سازی سیستم‌های کشاورزی ارگانیک^۲، برای قابلیت شبیه‌سازی سیستم‌های کشت مخلوط^۳ به‌طور مجزا احساس نیاز گردید. مطالعات مربوط به ارزیابی اثرات زیست محیطی، به‌عنوان نمونه در مطالعه کیفی آب‌های زیرزمینی، این امر تصدیق شد که اجرایی که بتواند ارتباط سطح کد Daisy را با سیستم‌های مدل دیگر پشتیبانی کند، می‌تواند بسیار سودمند باشد؛ برای مثال استیکزن و استورم (Styczen and Storm, 1993a,b) Daisy را به یک مدل حوضه آبریز کامل توزیع داده شده، MIKE SHE (Abbott et al., 1986) به‌منظور شبیه‌سازی کیفیت آب‌های زیرزمینی درون حوضه هیدرولوژیکی، مرتبط کردند. با این حال، برای این منظور، آن‌ها مجبور به اجرای مکرر دو جزء سیستم مدل ترکیبی MIKE SHE/DAISY شدند. مانند یک روش نزدیک به بهینه^۴ است.

به‌منظور برآورد نیازها و خواسته‌های مطرح شده در قسمت بالا، نرم‌افزار مدل Daisy در چارچوب شبکه انفورماتیک دانمارک در علوم کشاورزی دوباره اجرا شد. نسخه جدید نرم‌افزاری مدل در مقایسه با اجرای اصلی آن، با حفظ قابلیت‌های قدیمی، توسعه‌هایی را پیشنهاد می‌کند. پشتیبانی نرم‌افزار مدل جدید از:

- شبیه‌سازی ستون‌های خاک چندگانه، مدل‌سازی توزیع شده را میسر می‌سازد.
- ارتباط با مدل‌های کامپیوتری دیگر (یک ارتباط به MIKE SHE توسعه یافته است).
- شبیه‌سازی سیستم‌های کشت مخلوط.

1 Terms of computer-time
 2 Organic farming systems
 3 Inter-cropping systems
 4 Sub-optimal

- انتخاب در بین شرح فرایند جایگزین (مانند حرکت آب در منطقه غیراشباع، مدل‌های پارامتری هیدرولیکی خاک).

- معرفی مدل‌های فرایند جدید (مانند جریان در منافذ درشت، تنزیل و جذب سطحی مواد شیمیایی کشاورزی (آفت‌کش‌ها)).

اجراهای جدید، مدل را به سمت توسعه یک سیستم نرم‌افزاری قابل پیشرفت^۱ سوق داده است، قاعده و اصل آن توسط آبرهانسن و هانسین (Abrahamsen and Hansen, 2000) بیان گردیده است.

مقادیر پارامتریک و اولیه مدل Daisy در یک فایل نصب ویژه وجود دارد که توسط مولفه‌های تجزیه‌کننده‌ی خاص، خوانده می‌شود. سیستم ورودی بسیار انعطاف‌پذیر است، این امر، به‌طور جداگانه امکان ذخیره کامل یا جزئی مقادیر پارامتریکی مدل‌های فرایند انتخابی را در فایل‌های کتابخانه‌ای (مجموعه‌ای) را می‌دهد؛ به‌عنوان مثال، این قابلیت، برای ذخیره مقادیر پارامتریک گیاهی در کتابخانه محصول استفاده می‌شود، محتوای کتابخانه‌ی محصول یا مجموعه کتابخانه محصول زمانی قابل دسترس است که تحت نام‌های ذخیره شده؛ به آن‌ها مراجعه شود. به‌طور مشابه می‌توان اطلاعات مورد نیاز برای پارامتریک کردن یک افق خاک را با نام a soil horizon library (کتابخانه افق خاک) ذخیره و با همین نام به آن مراجعه نمود.

اگر بیش از یک شرح مدل فرایند به کار رود، انتخاب بین این اجراها در مقادیر پارامتری صورت می‌گیرد، علاوه بر این، تجزیه‌کننده مجاز می‌باشد که مقادیر پیش‌فرض پارامترهای مدل را تخصیص نماید. دلیل اعمال این قابلیت، این است که هر زمان که امکان‌پذیر باشد، مقادیر پارامترهای پیش‌فرض مدل تخصیص یابد. پارامتری که یک مقدار خاص برای آن‌ها در نظر گرفته می‌شود، نیاز نیست که در فایل ورودی ظاهر شود.

سیستم خروجی نیز بسیار قابل انعطاف بوده و به کاربر اجازه می‌دهد، خروجی‌های خود را تعریف نماید، این می‌تواند شامل موارد بسیار جزئی یا نتایج شبیه‌سازی بسیار بزرگ باشد. فایل‌های خروجی به آسانی توسط نرم‌افزارهای متداول برای فایل‌های متنی، قابل خواندن است.

بیان آب در مدل، با بیان آب در سطح و در خاک نیز سر و کار دارد. از این‌رو جو و آب زیرزمینی، مرزهای سیستم مورد نظر را تشکیل می‌دهند. جریان‌های مورد بررسی در سطح، بارندگی و آبیاری (به‌عنوان

1 Open software system

ورودی^۱)، تبخیر-تعرق و رواناب سطحی خروجی (به‌عنوان تلفات^۲) هستند. جریان‌های مورد بررسی در مرز زیرین سیستم، نفوذ عمقی (به‌عنوان تلفات) و صعود کاپیلاری (به‌عنوان ورودی) در نظر گرفته می‌شود و اگر سیستم مذکور شامل زهکش مصنوعی باشد، جریان زهکش هم (به‌عنوان تلفات) در نظر گرفته می‌شود.

مدل‌سازی شار جریان سطحی به‌طور ویژه‌ای، پیچیده است، زیرا شامل تبدلات شار انرژی نیز می‌باشد. در مدل Daisy این مشکل با معرفی مفهوم تبخیر-تعرق پتانسیل (PET) رفع شد. تبخیر-تعرق پتانسیل (PET) به‌عنوان یک نیروی محرکه در مدل‌سازی تبخیر-تعرق عمل نموده، حد بالای تبخیر-تعرق را تشکیل می‌دهد. اگر جزئیات بیشتری از مدل سطحی لازم باشد، نیازمند یک مدل انتقال خاک-گیاه-اتم‌سفر بر اساس یک شبکه مقاومت است (Shuttleworth and Wallace, 1985; Shuttleworth and Gurney, 1990; Keur et al. 2000). مدل دوم نیاز به داده‌های آب‌وهوایی دقیق مانند، مقادیر ساعتی داده‌های اندازه‌گیری شده‌ی آب‌وهوایی در منطقه مورد بررسی دارد.

۲-۲- تبخیر-تعرق پتانسیل

PET از راه‌های مختلفی به‌دست می‌آید: (۱) همراه با دیگر داده‌های آب‌وهوایی می‌توان آن را به مدل وارد نمود. (۲) بر اساس تبخیر-تعرق مرجع معادله پنمن-مونتیت^۳ که در فائو (FAO, 1990) ارائه گردیده، به‌دست آورد. (۳) می‌توان توسط یک معادله تجربی ساده مانند معادله ماکینک (Makkink, 1957; Hansen, 1984) به‌دست آورد. تبخیر-تعرق پتانسیل بر اساس تبخیر-تعرق مرجع به‌صورت زیر برآورد می‌شود:

$$E_p = C_c E_r$$

که در آن، E_p تبخیر-تعرق پتانسیل، C_c عامل گیاهی (مقدار پیش‌فرض $C_c=1/0$) و E_r تبخیر-تعرق مرجع است.

فائو تبخیر-تعرق مرجع برای چمن کوتاه را از روش پنمن-مونتیت به‌صورت زیر برآورد می‌کند:

$$E_r = \frac{\Delta(R_n - G) + \rho C_p (e_s - e_a) / r_a}{\lambda(\Delta + \gamma(1 + r_c/r_a))}$$

1 Gains

2 Losses

3 Penman Montheith

که در آن، R_a شار تابش خالص در سطح، G شار گرمایی خاک، ρ چگالی هوا، C_p گرمای خالص هوای مرطوب، $(e_s - e_a)$ کمبود فشار بخار اشباع، r_c مقاومت تاج گیاه، r_a مقاومت آیرودینامیکی، Δ شیب منحنی فشار بخار، γ ثابت سایکرومتری و λ گرمای نهان تبخیر است.

محاسبه شار تابش خالص بر اساس بیلان تابشی است که شامل مدلی برای تبادل تابش حرارتی خالص می‌باشد:

$$R_n = (1 - \alpha)S_i + f_c (\varepsilon_v(\varepsilon_a - 1)) \sigma T_a^4$$

در این فرمول، α آلبدو سطح یا ضریب انعکاس تاج (میانگین کلی برای چمن ۰/۲۳)، S_i تابش جهانی، f_c اصلاح کننده پوشش ابر، ε_a نشر^۱ مؤثر از جو، ε_v نشر از پوشش گیاهی (۰/۹۹-۰/۹۴) و خاک (۰/۹۸-۰/۸) که مقدار پیش فرض ۰/۹۸، σ ضریب استیفسان-بولتزمن ($5.67 \times 10^{-8} \text{ MJ m}^{-2} \text{ K}^{-4} \text{ d}^{-1}$) و T_a میانگین دمای هوا است. f_c عامل ابری بودن^۲ به این صورت برآورد می‌شود:

$$f_c = a_c \frac{S_i}{a_s S_e} + (1 - a_c)$$

در آن، S_e تابش فرازمینی، a_c و a_s ثابت تجربی هستند (که در فائو (FAO, 1990) مقادیر $a_c=1/36$ و $a_s=0/75$ ارائه شده است). مقدار $a_s=0/75$ نشان می‌دهد که تابش از آسمان صاف (بی‌ابر) برابر با ۷۵ درصد تابش فرازمینی است. نشر از جو (ε_a) را می‌توان به وسیله تعدادی از مدل‌های مختلف برآورد نمود؛ مانند برانت (Brunt, 1932)، برانتسائرت (Brutsaert, 1975)، سوئینبانک (Swinebank, 1963)، آیدسو و جاکسون (Idso and Jackson, 1969) و ساترلند (Satterlund, 1979). مقدار پیش فرض آن در مدل Daisy بر اساس معادله برانت است.

$$\varepsilon_a = a_e + b_e \sqrt{e_a}$$

در این فرمول، مقادیر پارامترهای $a_e=0/64$ و $b_e=0/14$ ارائه شده است (FAO, 1990) که به‌عنوان مقدار پیش فرض تصویب شد.

مقاومت آیرودینامیکی برای پوشش گیاهی مرجع به این صورت برآورد می‌شود:

1 Emissivity

2 Cloudiness factor

$$r_a = \frac{208}{U_2}$$

که در آن، U_2 سرعت باد در ارتفاع دو متری است. مقاومت تاج متناظر به صورت $r_c=70\text{ s/m}$ فرض می‌شود (FAO, 1990).

تابش فرازمینی به صورت زیر محاسبه می‌شود.

$$S_e = G_{sc} d_r (\omega_s \sin \varphi \sin \delta + \cos \varphi \cos \delta \sin \omega_s) / \pi$$

که در آن، G_{sc} ثابت خورشیدی، d_r مربوط به فاصله زمین تا خورشید، δ زاویه میل خورشیدی، φ عرض جغرافیایی و ω_s زاویه ساعت غروب آفتاب است. فاصله زمین تا خورشید به این صورت محاسبه می‌شود:

$$d_r = 1 + 0.33 \cos\left(\frac{2\pi}{365} t\right)$$

در این فرمول، t روز ژولیوسی یا تعداد روز از سال می‌باشد. زاویه ساعت غروب به صورت زیر برآورد می‌گردد

$$\omega_s = \arccos(-\tan \varphi \tan \delta)$$

و زاویه میل خورشیدی:

$$\delta = 0.409 \sin\left(\frac{2\pi}{365} t - 1.39\right)$$

لازم به ذکر است که نسخه اجرا شده از تبخیر-تعرق مرجع فائو نیازمند داده‌های تابش جهانی، دمای هوا، رطوبت هوا و سرعت باد است.

حداقل مجموعه داده مورد نیاز برای تخمین تبخیر-تعرق پتانسیل عبارت از تابش جهانی و دمای هوا می‌باشد. بدین منظور معادله ماکینک برای محاسبه تبخیر-تعرق مرجع برای یک سطح از چمن کوتاه اعمال می‌شود (Hansen, 1984):

$$E_r = 0.7 \frac{\Delta}{\Delta + \gamma} \frac{S_i}{\lambda}$$

این مدل قادر به استفاده از داده‌های ساعتی و همچنین روزانه است. در صورت استفاده از داده‌های روزانه، تبخیر-تعرق پتانسیل مانند توزیع تشعشعات فرازمینی تقسیم بر روز می‌شود.

۲-۳- بیلان آب سطحی

هدف از بررسی بیلان آب سطحی:

- پیگیری آب در ذخیره تاج حائل^۱
- برآورد تبخیر از ذخیره تاج حائل
- محاسبه میزان بارش
- پیگیری غرقاب‌های سطحی
- برآورد تبخیر از ذخیره غرقاب‌های سطحی
- محاسبه رواناب سطحی
- برآورد تبخیر از خاک
- پیگیری آب ذخیره شده در توده برف
- محاسبه تبخیر/تصعید از توده برف
- محاسبه تراوش^۲ از توده برف

ورودی‌ها در بیلان آب، بارندگی و آبیاری است. اولین گام تقسیم سهم بارندگی بین باران و برف

می‌باشد:

$$P_s = \begin{cases} P & T_a \leq T_1 \\ \frac{T_2 - T_a}{T_2 - T_1} P & T_1 < T_a < T_2 \\ 0 & T_2 \leq T_a \end{cases}$$

$$P_r = P - P_s$$

که در آن، P مقدار بارندگی، P_s مقدار برف و P_r مقدار باران است. T_a دمای هوا و T_1 و T_2 ثابت‌های تجربی (مقادیر پیش فرض $T_1 = -2^\circ\text{C}$ و $T_2 = 2^\circ\text{C}$) می‌باشند. در صورت بارش برف یا وجود یک توده برف، مدل توده برف فعال می‌شود. اگر این مورد نباشد، گام بعدی فعال‌سازی مدل حائل است. تراوش از توده برف یا بارش، مسیر را به سمت مدل غرقابی سوق می‌دهد.

1 canopy interception storage

2 percolation out

این یک فرض اساسی است که 'آب آزاد'، یعنی آب ذخیره شده در برف، یا آب حائل یا غرقاب، قبل از اینکه تبخیر از سطح یا تعرق در محل رخ دهد، تبخیر می‌شود. فرض اساسی دیگر این است که ترکیب تبخیر-تعرق نمی‌تواند از تبخیر-تعرق پتانسیل تجاوز کند.

۴-۲- حائل^۱

قسمتی از بارندگی یا آبیاری تکمیلی برای گیاه (مثل آبیاری بارانی) که به بالاترین بخش گیاه می‌رسد، توسط تاج گیاه حائل گردیده و به‌عنوان یک ذخیره حائل عمل می‌کند. فرض می‌شود بارش مستقیم تابعی از شاخص سطح برگ است و به این صورت برآورد می‌شود:

$$J_{w,d} = P \exp(-K_1 L_{ai})$$

که در آن، $J_{w,d}$ بارش مستقیم، P ترکیب بارندگی و آبیاری تکمیلی برای گیاه، K_1 ضریب تجربی پنخس و L_{ai} شاخص سطح برگ است. ممکن است، آب حائل توسط تاج گیاه، تبخیر، ذخیره و یا روی سطح به‌عنوان نشت (جاری شدن) از تاج جریان یابد. مقدار تبخیر-تعرق به‌صورت زیر برآورد می‌شود:

$$E_I = \text{Min} \left\{ \frac{S_{w,c}^t}{\Delta t} + P - J_{w,d}; E_{p,c} \right\}$$

که در آن E_I مقدار تبخیر از ذخیره حائل، $S_{w,c}$ مقدار آب حائل ذخیره شده، $E_{p,c}$ تبخیر-تعرق پتانسیل تاج و Δt گام‌های زمانی است. مقدار نشت (جاری شدن) از تاج به این صورت برآورد می‌شود:

$$J_{w,c} = \text{Max} \left\{ \frac{S_{c,c}}{\Delta t} - \left(\frac{S_{w,c}^t}{\Delta t} + P - J_{w,d} - E_I \right); 0 \right\}$$

که در آن، $J_{w,c}$ جریان به سمت زمین به‌صورت نشت (جاری شدن) از تاج و $S_{c,c}$ ظرفیت ذخیره تاج است، فرض می‌شود متناسب است با:

$$S_{c,c} = C_i L_{a,i}$$

که در آن C_i ضریب ذخیره حائل (مقدار پیش‌فرض $C_i = 0.5$ mm (Jensen, 1979)) می‌باشد. مقدار ذخیره تاج جدید به این صورت برآورد می‌شود:

$$S_{w,c}^{t+\Delta t} = S_{w,c}^t + (P - J_{w,d} - J_{w,c} - E_I)\Delta t$$

۵-۲- برف

مدل برآورد تجمع برف در مدل حاضر اساساً از جانسون و هالدین (Jansson and Haldin, 1980) اقتباس شده است. معادلات در مدل بر اساس بقای جرم بیان گردیده:

¹ Interception

$$S_{s,S}^{t+\Delta t} = S_{s,S}^t + [P_s + P_r - E_s - J_{w,S}] \Delta t$$

$$S_{w,S}^{t+\Delta t} = S_{w,S}^t + [P_r + M - E_s^s - J_{w,S}] \Delta t$$

در این فرمول، $S_{s,S}$ برف و آب ذخیره شده در برف، که به صورت آب معادل بیان می‌شود. $S_{w,S}$ میزان آب ذخیره شده در برف، E_s مجموع تبخیر و تصعید حاصل از ذخیره برف (mm day^{-1})، E_s^s تبخیر از برف ذخیره شده، $J_{w,S}$ تراوش از ذخیره برف و M مقدار برف ذوب شده، علامت منفی نشان دهنده انجماد است.

تبخیر همراه با تصعید از برف ذخیره شده و تبخیر از برف ذخیره شده به صورت زیر برآورد می‌شود:

$$E_s = \begin{cases} E_p & E_s \leq P + S_{w,S}^t / \Delta t \\ P + S_{w,S}^t / \Delta t & E_s > P + S_{w,S}^t / \Delta t \end{cases}$$

$$E_s = \begin{cases} E_p & E_s \leq P_r + S_{w,S}^t / \Delta t \\ P_r + S_{w,S}^t / \Delta t & E_s > P_r + S_{w,S}^t / \Delta t \end{cases}$$

فرض می‌شود که مقدار پتانسیل ذوب شدن برف با ویژگی‌های برف، دمای هوا، تابش جهانی و شار حرارتی خاک در سطح تعیین می‌شود:

$$M^* = (m_t T_a + m_r S_i + q_h / L_m) f$$

M^* پتانسیل ذوب شدن برف، S_i تابش جهانی، q_h شار حرارتی خاک در سطح خاک، L_m گرمای ذوب، m_t و m_r پارامتر و f مقدار ثابت ($\text{mm (H}_2\text{O) (kg (H}_2\text{O) m}^{-2}\text{)}^{-1}$) است.

تأثیر دما بر روی ذوب برف و انجماد در جزء پارامتر m_t به این صورت بیان می‌شود:

$$m_t = \begin{cases} m_t^* & T_a \geq 0 \\ m_t^* \text{Min} \left\{ 1; \left((\Delta Z_s + P / \rho_p) m_f \right)^{-1} \right\} & T_a < 0 \end{cases}$$

که در آن، m_t^* یک عدد ثابت (مقدار پیش فرض $2/0 \text{ kg m}^{-2} \text{ day}^{-1} \text{ } ^\circ\text{C}$)، m_f مقدار ثابت (مقدار پیش فرض $1 \cdot 0 \text{ m}^{-1}$)، ΔZ_s عمق توده برف قبلی و ρ_p چگالی بارش (مخلوط برف و باران) جدید رخ داده می‌باشند، که بر اساس میانگین وزنی چگالی آب ($\rho_w = 1000 \text{ kg m}^{-3}$) و چگالی پودر برف ($\rho_p = 100 \text{ kg m}^{-3}$) برآورد می‌شود.

$$\rho_p = \rho_w + (\rho_s + \rho_w) \frac{P_s}{P}$$

اثر تابش جهانی بر ذوب و انجماد برف، در پارامتر m_t به این صورت بیان می‌شود:

$$m_r = m_r^*(1 + m + (1 - \exp(-m_2 \Delta t_s)))$$

که در آن، m_r^* ، m_1 ، m_2 اعداد ثابت (مقادیر پیش فرض $10^{-1} \times 5 \text{ kg J}^{-1}$ ، $m_1^* = 1 \text{ day}^{-1}$ ، $m_2 = 2/0$) و Δt_s سن برف سطحی (روزهای گذشته از آخرین بارش برف) می‌باشند. مقدار واقعی ذوب برف و انجماد از روش زیر برآورد می‌شود:

$$M = \begin{cases} M_1 & M^* < M_1 \\ M^* & M_1 < M^* \leq M_2 \\ M_2 & M_2 < M^* \end{cases}$$

$$M_1 = -(S_{s,s}^t / \Delta t + P_r - E_s^s)$$

$$M_2 = ((S_{s,s}^t - S_{w,s}^t) / \Delta t + P_s - (E_s - E_s^s))$$

فرض شده است که برف ذخیره شده، دارای یک ظرفیت ویژه برای نگهداری آب مایع دارد که به این صورت بیان می‌شود:

$$S_{c,s} = f_c(S_{s,s}^t + (P - E_s)\Delta t)$$

که در آن، $S_{c,s}$ ظرفیت ذخیره‌سازی برف ذخیره شده برای نگهداری آب مایع و f_c ضریب ظرفیت برف ذخیره شده برای نگهداری آب مایع است. تراوش آب از برف ذخیره شده با فرمول زیر برآورد می‌شود:

$$J_{w,s} = \text{Max}\{0; S_{w,s}^t + (P_r + E_s + M)\Delta t - S_{c,s}\} / \Delta t$$

در نهایت، چگالی توده برف به صورت زیر برآورد می‌گردد. با در نظر گرفتن مقدار تراکم برف در طی بررسی‌ها، نحوه‌ی برآورد جدیدی برای محاسبه چگالی توده برف انجام شد:

$$P_{s,p}^{t+\Delta t} = \text{Max}\left\{\rho_{s,p}^t; \rho_s + \rho_1 \frac{S_{w,s}^{t+\Delta t}}{S_c} + \rho_2 S_{s,s}^t\right\}$$

که در آن، $\rho_{s,p}$ چگالی توده برف و ρ_1 و ρ_2 مقادیر ثابت هستند (مقادیر پیش فرض $\rho_1 = 200 \text{ kg m}^{-3}$ ، $\rho_2 = 0/5 \text{ m}^{-1}$).

۶-۲ - غرقاب

بارش، تراوش آب از توده برف، باران یا آبیاری به صورت مستقیم و رسیدن آن به سطح خاک ممکن است باعث انبار شدن بر روی سطح به صورت غرقاب شود. این حالت زمانی اتفاق می‌افتد که مقدار ورودی بیش از مقدار تبخیر و نفوذ باشد. اگر حالت غرقابی رخ دهد، امکان دارد، رواناب سطحی ایجاد کند:

$$q_p = \text{Max}\{0; K_p(S_p - S_d)\}$$

که در آن، q_p رواناب سطحی، K_p ضریب رواناب، S_p غرقاب و S_d مقدار کاهش ظرفیت ذخیره‌سازی سطحی^۱ است. وقتی غرقاب رخ می‌دهد، نفوذ توسط مدل آب خاک شبیه‌سازی می‌شود. در تمام موارد دیگر، نفوذ به‌صورت نسبت آب تخصیص یافته به سطح محاسبه می‌شود.

۷-۲- تبخیر و تعرق از خاک

وقتی PET بیش از مقدار تبخیر از سطح آب آزاد در سطح خاک باشد، امکان تبخیر یا تعرق وجود دارد. فرض گردیده، تبخیر از سطح خاک به‌صورت انرژی صرف شده برای تبخیر و هم انتقال آب از زیر خاک به سطح خاک، تعریف می‌شود. انرژی که صرف تبخیر می‌گردد، به‌عنوان تابعی از تبخیر-تعرق پتانسیل (گرمای نهان) برآورد می‌شود:

$$E_{p,s} = E_p e^{-K_c L_{ai}}$$

که در آن، $E_{p,s}$ پتانسیل تبخیر از سطح خاک، E_p تبخیر-تعرق پتانسیل، L_{ai} کل شاخص سطح برگ تاج و K_c ضریب انقراض^۲ (مقدار پیش‌فرض $K_c=0/04$) است. در این صورت، تبخیر واقعی خاک بستگی به نسبت آبی از خاک، که بتواند به سطح خاک منتقل شود دارد:

$$E_s = \text{Min}\{E_{p,s}; q_e\}$$

در این فرمول، E_s تبخیر خاک و q_e سرعت نفوذ پتانسیل است که توسط آب خاک برآورد می‌شود. تعرق پتانسیل به این صورت برآورد می‌شود:

$$E_{p,t} = (E_p - E_{p,s}) + \beta(E_{p,s} - E_s)$$

در آن، $E_{p,t}$ تعرق پتانسیل و β ضریب انتقال که امکان انتقال انرژی از یک سطح خشک خاک را به تاج میسر می‌کند (مقدار پیش‌فرض $\beta=0/6$). تعرق واقعی بر اساس میزان توانایی ریشه در استخراج آب از منطقه توسعه ریشه برآورد می‌شود.

۸-۲- مکانیک حرکت آب خاک

انتقال مواد شیمیایی در خاک به‌شدت بستگی به جریان آب خاک دارد. آب خاک همچنین به‌عنوان یک محیط واکنش برای بسیاری از فرایندهای کربن و نیتروژن در خاک است. چنین فرایندهای خاصی مانند انتقال میکروبی^۳ کربن و نیتروژن در خاک به‌شدت متأثر از مقدار رطوبت است. علاوه بر این، جریان آب

1 surface depression storage capacity

2 extinction coefficient

3 Microbial transformation

خاک به سمت ریشه‌ها یک فرایند بااهمیت، برای هرچه بهتر جذب آب به منظور انتقال مواد مغذی گیاه به سمت سطوح ریشه است.

هدف از مدل آب خاک برای شبیه‌سازی:

- جریان عمودی آب در منطقه غیراشباع
- جریان آب به سمت سطوح ریشه
- مقدار رطوبت ذخیره شده در منطقه غیراشباع
- پتانسیل فشاری آب خاک در منطقه غیراشباع

۹-۲- جریان عمودی آب، رطوبت خاک و پتانسیل فشاری در منطقه غیراشباع

این یک فرض اساسی است که جریان آب در منطقه غیراشباع می‌تواند به‌عنوان جریان داری در ماتریس خاک و یا به‌صورت جریان ثقلی در منافذ درشت، به‌صورت مجزا صورت گیرد. شکل‌های دیگر جریان ترجیحی، مانند جریان انگشتی^۱ در نظر گرفته نشده است. از این رو، مدل، دو رژیم جریان را بررسی می‌کند؛ رژیم ماتریس و رژیم منافذ درشت. رژیم جریان توسط معادله ریچاردز به این صورت توصیف شده است (Richard, 1931):

$$\frac{\partial \theta}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial z} \left[K \frac{\partial h}{\partial z} \right] + \frac{\partial K}{\partial z} - S$$

که در آن، θ رطوبت، h پتانسیل فشاری آب خاک، K هدایت هیدرولیکی خاک و S جزء نفوذ حجمی^۲ است. برای حل معادله ریچاردز به اطلاعات مربوط به رابطه بین θ و h مانند ویژگی‌های آب خاک یا منحنی مشخصه و رابطه بین K و h مانند تابع هدایت هیدرولیکی نیاز است. چندین مدل برای این روابط در مقالات مطرح شده است. موارد زیر؛ منحنی مشخصه ون گنوختن (van Genuchten, 1980) در ترکیب با نظریه بوردین (Burdine, 1952) یا معلم (Mualem, 1976) برای هدایت هیدرولیکی، مدل بروکس و کوری (Brooks and Corey, 1964) و مدل کمپبل (Campbell, 1974) نیز در ترکیب با مدل‌های بوردین و معلم در مدل Daisy به کار رفته است. علاوه بر این، مدل بروکس و کوری اصلاح شده که توسط اسمیت (Smith, 1992) پیشنهاد گردیده، اجرا شد. به‌علاوه، می‌توان برای تعیین خصوصیات هیدرولیکی برای Daisy از فرم‌های جدولی که قابلیت استفاده از هر منحنی را شامل می‌شود، استفاده کرد. همچنین باید توجه داشت که طراحی کد Daisy به گونه‌ای است که اضافه کردن یک مدل هیدرولوژیکی جدید به Daisy نسبتاً آسان است.

1 Finger flow

2 Volumetric sink term

معادله ریچاردز به صورت عددی در فرمول‌بندی‌های ترکیب شده، قابل حل است (Celia and Bouloutas, 1990). شرایط مرزی بالایی توسط Daisy تعیین می‌شود (همان‌طور که در بالا توضیح داده شد). امکان دارد، توسط شرایط فشاری، در زمانی که غرقاب اتفاق می‌افتد یا شرایط فشاری در سایر موارد، تشکیل شود. مرز پایینی توسط کاربر انتخاب و شرایط زیر اجرا می‌شود: شرایط فشاری (با شناخت موقعیت آب‌های زیرزمینی)، جریان ثقلی (آب‌های زیرزمینی عمیق) و شرایط مرزی لایسیمتر. مورد خاصی از شرایط فشاری اجرا شده، شرایط زهکشی از لوله است (رجوع به پایین).

اگر حل معادله ریچاردز با تعدادی از تکرارهای از پیش تعیین شده، همگرا نشود، مدل هشدار اخطار می‌دهد و به یک مدل آب-خاک ساده شده اقتباس می‌کند (از مرتبه دوم در معادله ریچاردز چشم‌پوشی می‌کند).

جریان آب خاک با استفاده از معادله داریسی محاسبه می‌شود:

$$q = -K \left(\frac{\partial h}{\partial z} + 1 \right)$$

که در آن، q جریان داریسی است.

امکان این که جریان، در منافذ بزرگ در سطح و یا هر جایی که نیم‌رخ خاک باشد، خلل و فرج بزرگ ایجاد نماید، وجود دارد. جریان منافذ بزرگ زمانی ایجاد می‌شود که از یک پتانسیل فشاری معینی فراتر رود. در اصل پتانسیل فشاری باید صفر باشد. با این حال، به دلیل ناپایداری عددی، اغلب یک پتانسیل منفی کوچک انتخاب می‌شود. مقدار پیش فرض پتانسیل منفی انتخابی توسط مدل بر اساس نصف اندازه لایه عددی مورد بررسی است. طی جریان منافذ بزرگ، از تبادل بین ماتریس خاک و منافذ بزرگ، چشم‌پوشی می‌شود. آب فقط از انتهای منافذ بزرگ وارد ماتریس خاک می‌گردد. در مدل سیستم منافذ بزرگ به صورت عمق مشخص و از جایی که خلل و فرج بزرگ وجود دارد، شروع و تا جایی که تمام می‌شود، گسترش می‌یابد.

اگر منافذ بزرگ تا سطح امتداد داشته باشد، جریان آن‌ها زمانی که غرقاب رخ دهد، ایجاد می‌شود. آب در رژیم منافذ درشت و رژیم ماتریس مبادله شده و به صورت جزء S در معادله ریچاردز ارائه شده است. وقتی خاک شروع به یخ زدن می‌کند، یخ تشکیل می‌شود. فرض می‌شود، شکل‌گیری یخ در منافذ درشت خاک باعث حرکت آب از منافذ کوچک به منافذ بزرگ می‌شود. این امر یک کاهش فشاری در خاک منجمد به وجود می‌آورد، که اغلب باعث حرکت دوباره آب از مناطق زیرین به منطقه یخ‌زده می‌شود. در ترکیب با این واقعیت که آب در هنگام یخ‌زدن منبسط می‌شود، منجر به کاهش محتوای هوای خاک می‌شود.

مادامی که هوا در خاک وجود داشته باشد، فرض می‌شود پتانسیل فشاری هم می‌تواند با بهره‌گیری از ویژگی رطوبتی در محتوای آب مایع خاک وجود داشته باشد و برعکس.

۲-۱۰- شدد برداشت پتانسیل^۱

میزان آب خاکی که می‌تواند به سطح منتقل شود به این صورت قابل برآورد است:

$$q_e = -\frac{K}{C_\theta} \left[\frac{\partial \theta}{\partial Z} \right]_{Z=0}$$

q_e شدد برداشت پتانسیل یا جریان حجمی داری به سمت سطح خاک و $C_\theta (= d\theta/dh)$ ظرفیت ویژه آب است، گرادیان $\partial\theta/\partial Z$ با فرض اینکه در $Z=0$ مقدار $\theta=0$ است، برآورد می‌شود.

۲-۱۱- استخراج آب خاک توسط ریشه‌ها

محاسبه استخراج آب خاک توسط ریشه‌های گیاه بر فرضیات زیر استوار است:

(۱) ریشه، آب را از یک حجم استوانه‌ای خاک اطرافش استخراج کرده و شعاع این حجم مطابق با نصف میانگین فاصله بین ریشه‌ها است. (۲) جریان به سمت ریشه، شعاعی است و با استفاده از رابطه داری می‌تواند توصیف شود. (۳) پتانسیل فشار در مرزهای خارجی استوانه‌ی خاک مورد بررسی، برابر با پتانسیل فشار ظاهری است که از حل معادله ریچاردز به دست می‌آید. (۴) کاهش پتانسیل در سطح ریشه را می‌توان با استفاده از یک سری از نیم‌رخ‌های حالت پایدار تقریب زد. (۵) گیاه پتانسیل فشاری در سطح ریشه را تعیین می‌نماید، با این حال، این پتانسیل توسط نقطه پژمردگی دائم محدود می‌شود. (۶) در سطح ریشه، یک مقاومت تماس وجود دارد که بر اساس رابطه هرکلات و همکاران (Herkelrath et al., 1977) تعیین می‌شود. این فرضیات منجر به عبارت زیر می‌شود:

$$S_r = 4\pi L \frac{\theta_r M(h) - M(h_r)}{\theta_s - \ln(r_r^2 \pi L)}$$

که در آن، S_r جزء نفوذ حجمی (جذب آب توسط ریشه‌ها)، L چگالی ریشه، θ_r رطوبت خاک در h_r ، θ_s رطوبت خاک در حالت اشباع، h_r پتانسیل فشاری آب خاک در سطح ریشه، r_r شعاع ریشه و M پتانسیل جریان ماتریس، که تابعی از پتانسیل فشاری است:

1 Potential exfiltration rate

$$M(h_p) = \int_{-\infty}^{h_p} Kdh$$

در طول شبیه‌سازی L ، r ، h و به دنبال آن $M(h)$ معلوم است، در حالی که S_r ، h_r و به دنبال آن θ_r و $M(h_r)$ نامعلوم است. دو شرایط مختلف می‌تواند رخ دهد:

- تعرق در شدت پتانسیل
 - تعرق در شرایط کمتر از شدت پتانسیل
- شرط اول، شرایط آب‌وهوایی است که میزان جذب آب توسط گیاه را تعیین می‌کند. در این شرایط، فرض می‌شود که یک پتانسیل فشاری نامعلوم به منظور انتقال ریشه و ساقه (ψ_x) وجود دارد. بر اساس این پتانسیل فشاری، ψ_x ، پتانسیل فشاری در سطح ریشه برآورد می‌شود:

$$h_r = \psi_x + R_x Z$$

که در آن، R_x ضریب مقاومت انتقال است. عملکرد این ضریب آن است که مقدار پتانسیل فشاری ψ_x را با تکرار بیابد، شرایط زیر اعمال می‌گردد:

$$E_t = \int_0^{Z_r} S_r dz$$

که در آن، $E_t = E_{p,t}$ تعرق از گیاه و Z_r عمق ریشه است. در شرط دوم فرض انتقال آب از توده خاک به سمت سطح ریشه است که به عنوان جذب آب^۱ تعریف می‌شود. در این شرط فرض است که پتانسیل فشاری متداولی در طول ریشه (h_r) وجود دارد. مقدار h_r را می‌توان برابر با پتانسیل فشاری در نقطه پژمردگی در نظر گرفت.

۲-۱۲- لوله‌های زهکشی

در صورت وجود لوله‌های زهکشی، فرض می‌شود یک منطقه محدودکننده آبخوان^۲ در زیر لوله‌های زهکش وجود دارد و نفوذ عمقی به سمت آبخوان را می‌توان به این صورت محاسبه نمود:

$$q_a = K_a \frac{H_p - H_a}{\Delta Z_a}$$

1 Water uptake

2 Aquitard: منطقه‌ای درون زمین که جریان آب‌های زیرزمینی از یک منطقه به منطقه دیگر را محدود می‌کند و گاهی شامل لایه‌های رس و سنگ‌های غیر (<https://en.wikipedia.org/wiki/Aquifer>) اوقات کاملاً نفوذناپذیر است. متخلخل با هدایت هیدرولیکی پایین است.

که در آن، q_a نفوذ به سمت منطقه محدودکننده آبخوان‌ها، K_a هدایت هیدرولیکی و ΔZ_a اندازه منطقه محدودکننده آبخوان‌ها، H_a پتانسیل فشار در سفره زیر آبخوان است که در انتقال بین آبخوان و لایه محدودکننده اندازه‌گیری می‌شود و H_p ارتفاع سطح آب زیرزمینی بالای آبخوان است. وقتی که سطح ایستابی بالای لوله‌های زهکش باشد، فرض می‌شود که جریان زهکش با استفاده از معادله هوخهات^۱ برآورد می‌گردد:

$$q_e = \frac{4K_1H^2 + 2K_2Hd}{L\Delta x - \Delta x^2}$$

که در آن، q_e جریان زهکش معادل، K_1 هدایت هیدرولیکی در خاک اشباع بالای عمق زهکشی، K_2 هدایت هیدرولیکی بین عمق زهکش و لایه محدودکننده آبخوان‌ها، d فاصله عمودی بین لوله‌های زهکشی و لایه‌ی محدودکننده آبخوان‌ها، L فاصله افقی بین زهکش‌های لوله‌ای، Δx فاصله افقی از لوله زهکش، و H فاصله افقی بین زهکش‌های لوله‌ای و سطح ایستابی است. K_1 از طریق میانگین وزنی هدایت هیدرولیکی افق‌های خاک اشباع در بالای زهکشی برآورد می‌شود. عامل وزن بر اساس ضخامت لایه‌های مذکور در نظر گرفته می‌شود. K_2 افق‌های خاک زیر زهکش است، از روشی مشابه محاسبه می‌شود. لازم به ذکر است این مورد تنها برای شرایط پایدار معتبر می‌باشد. از این‌رو، مدل لوله‌های زهکشی تقریباً به صورت مجموعه‌ای از شرایط پایدار فرض می‌شود.

اگر نفوذ از منطقه اشباع، q_z ، بیش از شار جریان ترکیبی، $q_a + q_e$ باشد، در این صورت، فرض می‌شود سطح ایستابی صعود کرده است و موقعیت جدید سطح ایستابی محاسبه می‌شود. در غیر این صورت سطح ایستابی افت نموده و در این مورد نیز موقعیت جدید سطح ایستابی اصلاح می‌شود.

جریان به سمت لوله‌ها در گام‌های زمانی برابر با جریان زهکش، معادل در نظر گرفته می‌شود. جریان به سمت زهکش‌ها درون لایه خاک توسط نفوذ حجمی به درون لایه شبیه‌سازی می‌شود:

$$S_d = \frac{q_e}{\Delta Z} \left[\frac{K \Delta Z}{\sum K \Delta Z} \right]$$

که در آن، S_d جزء نفوذ از لایه خاک مورد بررسی، ΔZ و K به ترتیب ضخامت و هدایت هیدرولیکی لایه مربوطه است و $\sum K \Delta Z$ مجموع ضرب هدایت هیدرولیکی در ضخامت لایه‌های مورد بررسی است.

۲-۱۳- بیان گرمای خاک

دمای خاک، اولین عامل مهم در بسیاری از فرایندهای مربوط به تبدیل و انتقال مواد در سیستم خاک-گیاه-اتمسفر است. به طور ویژه، دما به شدت بر فرایندهای بیولوژیکی مانند رشد ریشه و انتقال میکروبی

کربن و نیتروژن در خاک مؤثر است. از این رو، هدف از مدل گرمایی این است که دمای خاک برای توابع غیربیولوژیکی^۱ حاکم بر فرایندهای بیولوژیکی به عنوان یک زیرمدل^۲ برای Daisy تأمین شود. در حال حاضر، مدل دمای خاک، بر اساس یک معادله جریان گرمایی یک بعدی می‌باشد و به دلیل رسانش^۳ و همرفت^۴، جریان گرمایی به حساب می‌آید. علاوه بر این، یک معادله گرمایی گسترش یافته است که شامل شرایط یخ‌زدگی^۵ و همچنین آب شدن^۶ می‌باشد. پارامترهای حرارتی خاک بر اساس ترکیب خاک و ویژگی‌های منحصر به فرد اجزای خاک محاسبه می‌شود. در این روش، فرض بر این است که هر واحد کوچک سلول خاک شامل یک نمونه نماینده از اجزای خاک است.

معادلات جریان گرمایی

بقای گرما، به دلیل عمل انجماد و ذوب شامل فاز تغییر است، در نتیجه:

$$\frac{\partial(C_s T)}{\partial t} - L_f \rho_i \frac{\partial x_i}{\partial t} = -\frac{\partial q_h}{\partial z} - S_h$$

که در آن، C_s ظرفیت حجمی گرمای خاک، T دمای خاک، L_f گرمای نهان ذوب، ρ_i چگالی یخ، x_i محتوای حجمی یخ، q_h چگالی شار گرمایی و S_h نفوذ گرمایی^۷ (زمانی که ریشه گیاه آب را استخراج می‌کند، حرارت نیز از سیستم خارج می‌شود).

ترکیب یک بعدی انتقال گرمایی به دلیل رسانش و همرفت:

$$q_h = -K_h \frac{\partial T}{\partial z} + C_w \rho_w T q$$

که در آن، K_h هدایت گرمایی خاک، C_w و ρ_w به ترتیب ظرفیت گرمایی ویژه و چگالی آب و q چگالی جریان آب می‌باشند. ترکیب معادله بقای گرما و انتقال گرما، معادله بقای آب را ارائه می‌دهد و فرض می‌شود $S_h = C_w \rho_w S_f T$ که در آن، S_f جذب حجمی آب توسط ریشه بوده و منجر به معادله زیر می‌شود:

$$C_s \frac{\partial T}{\partial t} - [L_f + (C_w - C_i)T] \rho_i \frac{\partial x_i}{\partial t} = K_h \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} + \left[\frac{\partial k_h}{\partial z} - C_w \rho_w q \right] \frac{\partial T}{\partial z}$$

لازم به ذکر است که انتقال گرما در منافذ درشت، قابل چشم‌پوشی است. وقتی انجماد یا ذوب اتفاق می‌افتد، در دمای زیر نقطه انجماد نرمال حجم آب، مقداری آب خاک در موازنه با یخ وجود دارد. این امر

1 Abiotic
2 Submodel
3 conduction
4 convection
5 Frost
6 Thaw
7 Heat sink

به دلیل اثر نیروی‌های کاپیلاری و اسمزی است. فرض می‌شود، کاهش نقطه انجماد در خاک را می‌توان بر اساس رابطه‌ی ارائه شده توسط میلر (Miller, 1980)، بیان نمود:

$$T = 273 \frac{\psi - \pi - \frac{P_i}{\rho_w}}{L_f}$$

که در آن، ψ پتانسیل فشاری آب خاک ($\psi = gh$) که در آن g شتاب گرانش است). π پتانسیل اسمزی و P_i فشار یخ است. در طی انجماد، کاهش نقطه انجماد اغلب توسط اثر نیروی کاپیلاری ایجاد گردیده و از این رو، تمام اثرات دیگر نادیده گرفته می‌شود. بر اساس این فرضیات و فرض این که، در خاک در حال انجماد یا ذوب $S_i = 0$ است، شدت انجماد را می‌توان به این صورت به دست آورد:

$$\frac{\partial x_i}{\partial t} = \frac{\rho_w}{\rho_i} \left[-\frac{\rho_w L_m C_\theta}{273g} \frac{\partial T}{\partial t} - \frac{\partial q}{\partial z} \right]$$

که در آن، $C_\theta (= d\theta/dh)$ ظرفیت ویژه آب درون خاک است. چون $(C_w - C_i)T \gg L_f$ بنابراین رابطه به صورت زیر ارائه می‌شود:

$$\left[C_s + \alpha \frac{\rho_w^2 L_f^2 C_\theta}{273g} \right] \frac{\partial T}{\partial t} = K_h \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} + \left[\frac{\partial K_h}{\partial z} - C_w \rho_w q \right] \frac{\partial T}{\partial z} - \alpha \rho_i L_f \frac{\partial q}{\partial z}$$

در این فرمول، در صورت انجماد یا ذوب $\alpha = 1$ و در غیر این صورت، $\alpha = 0$ است. لازم به ذکر است، از دیدگاه ریاضی، تنها تفاوت بین انجماد یا ذوب و موردی که هیچ تغییر فازی رخ ندهد، این است که مستقل از دمای خاک بوده و وقتی که تغییر فاز رخ دهد، ظرفیت گرمایی بسیار بزرگی ظاهر می‌شود.

۲-۱۴- شریایط مرزی

فرض می‌شود دمای سطح خاک شریایط مرزی بالایی را تشکیل می‌دهد. به جز زمانی که برف روی سطح خاک را پوشانده باشد، درجه حرارت سطح خاک توسط دمای هوا تقریب زده می‌شود. اگر به دلیل آبیاری، نفوذ رخ دهد، فرض می‌شود که آب نفوذ یافته، دمای آب آبیاری را خواهد داشت. در صورت وجود برف که شامل آب مایع باشد، فرض می‌شود که دمای سطح صفر درجه است. اگر برف وجود داشته باشد و شامل آب مایع نباشد آنگاه دمای سطح (دما در زیر برف)، با فرض شریایط پایدار جریان گرمایی در کل سطح پوشش برف و در کل سطح بالایی خاک محاسبه می‌شود، که:

$$T_{sf} = \frac{(K_{h1}/Z_1)T_1 + (K_s/\Delta Z_s)T_a}{K_{h1}/Z_1 + K_s/\Delta Z_s}$$

در آن T_{sf} ، دمای سطح، T_a دمای هوا و T_1 دمای خاک در Z_1 ، Z_1 عمق خاک، ΔZ_s عمق پوشش برف، K_{h1} هدایت گرمایی خاک و K_s هدایت گرمایی برف است که از طریق محصولات مهندسی (Crop of Engineer, 1956) به این صورت برآورد می‌شود:

$$K_s = \alpha_h \rho_s^2$$

که در آن، α_h پارامتر تجربی ($\alpha_h = 2/86 \times 10^{-6}$)، چگالی توده برف است. شرایط مرزی پایینی با استفاده از حل تحلیلی معادله هدایت گرمایی شناخته شده به دست می‌آید:

$$\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{K_h}{C_s} \frac{\partial^2 T}{\partial z^2}$$

لازم به ذکر است که معادله حاصل با چشم‌پوشی از انتقال گرما از طریق همرفت و ثابت فرض شدن K_h و C_s به دست می‌آید. این معادله را به صورت تحلیلی با شرایط مرزی می‌توان حل نمود که به این صورت ارائه می‌شود:

$$T(t, 0) = T_{av} + A_t \cos(\omega(t - t_0))$$

$$T(t, \infty) = T_{av}$$

که در آن T_{av} ، میانگین دمای هوای سالیانه در موقعیت مورد بررسی، A_t دامنه ثبت شده از تغییرات سالیانه در دمای هوا، ω بسامد زاویه‌ای ($2\pi/365$ [day⁻¹])، t تعداد روز از سال (روز ژولویوسی) و t_0 عدد روز یا روز ژولویوسی که در آن دمای هوا، بیشینه است. $(T(t, 0) = T_{av} + A_t)$. بنابراین به صورت زیر محاسبه می‌گردد:

$$T(t, z) = T_{av} + A_t e^{-z/d} \cos(\omega(t - t_0) - z/d)$$

$$d = \left[\frac{2K_h}{\omega C_s} \right]^{\frac{1}{2}}$$

که در آن d به اصطلاح عمق میرایی^۱ و z عمق مکانی که دمای آن مورد بررسی قرار می‌گیرد، می‌باشد به طور مثال عمق مرز زیرین. قابل ذکر است به دلیل حرکت رو به پایین نیم‌رخ خاک مورد بررسی، عدم قطعیت تعیین شده توسط شرایط مرزی پایینی، کاهش می‌یابد.

۲-۱۵- حل عددی

روش اجزای محدود تصویب شده برای تقریب عددی معادله جریان گرما، در زمان و مکان بر پایه روش کرنک-نیکلسون^۲ متمرکز شده است.

^۱ Damping depth عمقی از خاک را که در آن، تغییرات دمایی وجود نداشته باشد و یا دامنه تغییرات آن بسیار ناچیز باشد، عمق میرایی می‌نامند (جعفرپور، ۱۳۷۷. ۱. اقلیم‌شناسی. چاپ چهارم. دانشگاه تهران)

^۲ Crank-Nicolson

۱۶-۲- ظرفیت گرمایی خاک

ظرفیت گرمایی حجم یک جزء واحد خاک را می‌توان با جمع نمودن اجزای مختلف ظرفیت گرمایی خاک به‌دست آورد:

$$C_s = x_m \rho_m c_m + x_o \rho_o c_o + x_w \rho_w c_w + x_i \rho_i c_i$$

که در آن C_s ظرفیت گرمایی حجمی، C ظرفیت گرمایی ویژه، ρ چگالی و x کسری از حجم است. زیرنویس‌های m, o, w, i به ترتیب بیان‌کننده ذرات معدنی، ذرات آلی، آب مایع و یخ است. بیشتر ذرات خاک چگالی و گرمای ویژه مشابه دارند (de Vries, 1963)، بنابراین ترکیب مواد معدنی مختلف با هم در نظر گرفته می‌شود. لازم به ذکر است، از سهم هوای خاک به‌دلیل ناچیز بودن، چشم‌پوشی شده است. چگالی و ظرفیت گرمایی ویژه ترکیبات مختلف خاک در جدول (۱) آورده شده است.

۱۷-۲- هدایت گرمایی خاک

با توجه به جدول ۱-۲ هدایت گرمایی ترکیبات مختلف خاک، به نظر می‌رسد که اختلاف زیادی در هدایت گرمایی وجود دارد. هدایت گرمایی یک خاک بستگی به ترکیباتش دارد، مانند بخش‌هایی از اجزای مختلف آن، اما این وابستگی بسیار پیچیده است. در خشکی کامل، جریان گرمایی عمدتاً از درون بذرها عبور و در نقاط تماس اطراف بذرها، درون درزهایی که هوا وجود دارد، اتصال می‌یابد. در صورتی که وجود آب شروع به پر کردن این شکاف‌ها می‌نماید. به‌دلیل تفاوت زیاد هدایت گرمایی بین هوا و آب، هدایت گرمایی خاک به‌شدت تحت تأثیر محتوای آب درون خاک قرار می‌گیرد، که در شرایط خشکی نسبی شکاف‌ها شکل می‌گیرد.

جدول ۱-۲ چگالی (ρ) ظرفیت گرمایی ویژه (C)، هدایت حرارتی (K)، ترکیبات مختلف خاک، آب و هوا در دمای 10°C (de Vries, 1963).

ترکیبات خاک	ρ Kg m ⁻³	C J kg ⁻¹ EC	K W m ⁻¹ EC
کوارتز	۲۶۶۰	۷۵۰	۸/۸
مواد معدنی خاک رس	۲۶۵۰	۷۵۰	۲/۹
مواد آلی	۱۳۰۰	۱۹۲۰	۰/۲۵
آب	۱۰۰۰	۴۱۹۲	۰/۵۷
یخ	۹۲۰	۲۰۵۰	۲/۲۰
هوا	۱/۲۵	۱۰۰۵	۰/۰۲۵

دِ وریز (De Vries, 1952, 1963) برای محاسبه هدایت گرمایی خاک یک مدل با مبنای فیزیکی بر اساس ترکیبات خاک توسعه داده است. این مدل بر اساس یک تشابه با مسائل فیزیکی، بیان کننده هدایت الکتریکی یا ثابت دی الکتریکی یک ماده دانه دانه^۱ است که به عنوان تابعی از درصد حجمی و ویژگی های فیزیکی ترکیبات آن است. این مسئله تشابه به صورت ریاضی توسط برگر (Burger, 1919) حل شد. فرض اساسی این است، ذرات خاک می توانند به عنوان دانه های پراکنده در یک محیط پیوسته بررسی شوند. در خاک های مرطوب، آب می تواند به عنوان محیطی پیوسته که در آن ذرات خاک و حفره های هوا پراکنده اند، بررسی شود. دِ وریز (De Vries, 1963) بیان نمود "در خاک های مرطوب، آب را می توان به عنوان محیطی پیوسته در نظر گرفت که در آن، ذرات خاک و حفره های هوا پراکنده اند، محتوای رطوبتی از اشباع تا زیر ظرفیت زراعی رده بندی می شود." از این رو، آب در حداقل رطوبت خاک مطابق با نصف مقدار بین ظرفیت زراعی ($pF=2/0$) و نقطه پژمردگی ($pF=4/2$)، به عنوان یک محیط پیوسته استفاده می شود. در خاک خشک، با حداکثر میزان رطوبت خاک تا $pF=4/2$ هوا به عنوان یک محیط پیوسته بررسی می شود. در منطقه ای که رطوبت بین نصف مقدار ظرفیت زراعی و نقطه پژمردگی تا نقطه پژمردگی باشد، هدایت گرمایی در پیوست ارائه شده است.

طی نظریه ای فرض گردید، شکل ذرات خاک را می توان توسط عاملی به اصطلاح عامل شکل α تعریف نمود. برای ذرات کروی $\alpha=1$ ، برای شکل کروی پهن شده^۲ $\alpha < 1$ ، برای کروی کشیده شده

1 - granular

2- oblate spheroid

(دوک‌وار) $\alpha > 1$ و در نهایت برای ذرات مسطح صاف با ضخامت کم، لایه‌ای $\alpha \rightarrow \infty$ است. برای ذرات خاک جامد، مدل کرووی اغلب مقدار α را حدود ۴ می‌توان در نظر گرفت (de Vries, 1963).

نظریه de Vries بیان می‌کند که هدایت گرمایی از این طریق محاسبه می‌شود:

$$K_h = \frac{x_0 K_0 + \sum_{i=1}^N f_i x_i K_i}{x_0 + \sum_{i=1}^N f_i x_i}$$

$$f_i = \sum_{j=1}^3 \left[1 + \left(\frac{K_i}{K_0} - 1 \right) g_j(\alpha) \right]^{-1}$$

برای کرووی‌ها به‌طور معمول روابط $g_1(\alpha) = g_2(\alpha)$ و $g_3(\alpha) = 1 - 2g_1(\alpha)$ و برای ذرات کرووی ($\alpha = 1$)، رابطه $g_1(\alpha) = g_2(\alpha) = g_3(\alpha) = 1/3$ معتبر می‌باشند. برای کرووی‌های پهن شده ($\alpha < 1$)، $g_1(\alpha)$ این‌طور محاسبه می‌شود:

$$g_1(\alpha) = \frac{1}{2} \frac{\alpha^2}{1 - \alpha^2} \left[\frac{1}{\alpha^2} + \frac{1}{2\sqrt{1 - \alpha^2}} \ln \left(\frac{1 - \sqrt{1 - \alpha^2}}{1 + \sqrt{1 - \alpha^2}} \right) \right]$$

در مورد کرووی کشیده ($\alpha > 1$):

$$g_1(\alpha) = \frac{1}{2} \frac{\alpha^2}{\alpha^2 - 1} \left[-\frac{1}{\alpha^2} + \frac{\pi}{2\sqrt{\alpha^2 - 1}} - \frac{\text{arctg}(\sqrt{\alpha^2 - 1})}{\sqrt{\alpha^2 - 1}} \right]$$

در بسیاری از خاک‌ها، انتقال گرما نه تنها در فضای حفره‌ای مملو از هوا، به‌عنوان هدایت گرمایی، صورت می‌گیرد بلکه توسط گرمای نهان نیز رخ می‌دهد، مانند انتقال گرما توسط انتشار بخار آب در هوای درون خاک. انتقال انرژی به‌عنوان گرمای نهان به‌شدت به دمای خاک بستگی دارد. در صفر درجه سانتی‌گراد، انتقال گرما توسط رسانایی در هوا و انتشار بخار به یک نسبت صورت می‌گیرد. تأثیر بر انتقال گرما با جایگزین کردن هدایت گرمایی هوا توسط هدایت ظاهری به‌عنوان گرمای نهان در نظر گرفته می‌شود:

$$K_a^* = K_a + K_v$$

که در آن K_a^* هدایت گرمایی ظاهری هوای خاک، K_a هدایت گرمایی هوای خاک و K_v هدایت گرمایی ناشی از انتقال بخار است. در میزان رطوبتی زیر نقطه پژمردگی، مایع توسط نیروی جذب سطحی^۳

1 prolate spheroid
2 lamellae
3 adsorption forces

نگه داشته می‌شود و رطوبت نسبی به مقدار خیلی کوچک‌تر از یک می‌رسد. سپس انتقال گرما توسط بخار آب محدود می‌شود. فرض بر این است که هدایت گرمایی ناشی از انتشار بخار را می‌توان به این صورت برآورد نمود:

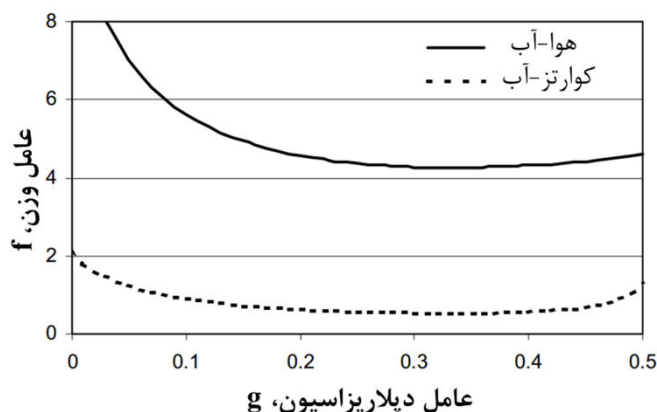
$$K_v = \begin{cases} K_v^s \theta / \theta_{wp} & \theta < \theta_{wp} \\ K_v^s & \theta \geq \theta_{wp} \end{cases}$$

که در آن K_v هدایت گرمایی ناشی از انتشار بخار در شرایط زیر اشباع، θ رطوبت حجمی خاک (x_w)، θ_{wp} رطوبت حجمی در $pF=4/2$. برای K_v^s مقدار $0.04 \text{ Wm}^{-1} \cdot \text{C}^{-1}$ اتخاذ شد. با توجه به تحقیق دِ وریز (De Vries, 1963) این یک مقدار مناسب در دمای 10°C است.

وقتی خاک در مجاورت آب باشد، هوای خاک اشباع به صورت حفره‌های کروی، شکل می‌گیرند. اثر عامل شکل (g) بر روی پارامتر (f) در شکل ۲-۲ نشان داده شده است، حداقل نفوذ، زمانی رخ می‌دهد که $g_1=g_2=g_3=1/3$ باشد. وقتی رطوبت خاک کاهش می‌یابد، هوا جایگزین آب و متعاقباً مقدار f افزایش می‌یابد. همان‌طور که در شکل ۲-۲ نیز ملاحظه می‌شود، این امر ممکن است با کاهش مقدار g_1 رخ دهد. فرض بر این است که مقادیر g مقادیری را در نظر می‌گیرند که مربوط به یک کروی مایل با مقدار α از مرتبه ۱۰ ($g_1 = 0.07$) در محتوای آب خاک است که مربوط به $pF = 4.2$ است. با فرض یک رابطه خطی بین g_1 و محتوای هوا در ناحیه محتوای آب بین شرایط اشباع و $pF 4.2$ معادله زیر به دست می‌آید:

$$g_1 = 0.333 - (0.333 - 0.070) \frac{\theta_s - \theta}{\theta_s - \theta_{wp}}$$

که در آن θ_s مقدار رطوبت اشباع است. علاوه بر این فرض می‌شود که $g_1=g_2$ و در پی آن، $-2g_1(\alpha)$ $g_2(\alpha) = 1$ است. لازم به ذکر است این رابطه تنها برای حداقل مقدار رطوبتی مطابق با نصف مقدار بین ظرفیت زراعی ($pF=2$) تا نقطه پژمردگی ($pF=4/2$) قابل استفاده است.



شکل ۲-۲ روابط بین پارامتر f عامل وزن و g1 عامل شکل به ترتیب برای سیستمی که آب به عنوان محیط پیوسته و سیستمی که هوا و گرانول کوارتز به عنوان مواد پراکنده شده در آن می‌باشند، به کار می‌روند.

در شرایط خشک که هوا را می‌توان به عنوان محیط پیوسته در نظر گرفت، آب موجود، لایه نازکی را تشکیل می‌دهد که ذرات خاک را می‌پوشاند و حلقه‌های آب کوچکی را در اطراف نقاط تماس ذرات تشکیل می‌دهد و به نوعی پل‌هایی برای جریان گرما ایجاد می‌کند. فرض می‌شود آب، بیشترین سهم را در انتقال گرما دارد. این امر با در نظر گرفتن $g_1=1$ و $g_2=g_3=0$ که در تطابق با ذرات مسطح با ضخامت کم است، به دست می‌آید.

در خاک یخ‌زده زمانی که رطوبت کمتر از در $pF=2$ است، هدایت گرمایی مانند شرایط بدون یخ‌زدگی^۱ در نظر گرفته می‌شود. در رطوبت‌های بالاتر محاسبات به صورت فاقد یخ‌زدگی انجام می‌گردد، اما در این حالت، ویژگی‌های حرارتی آب، جایگزین ویژگی‌های حرارتی یخ می‌شود. در وضعیت یخ‌زدگی، به جای آب مایع، یخ باعث اتصال بین ذرات جامد خاک می‌شود.

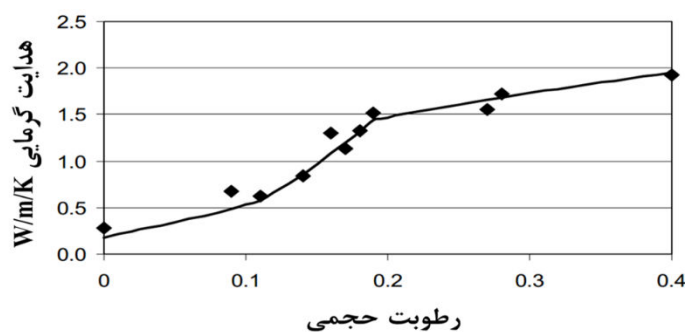
دِ وریز (de Vries, 1952,1963) مدل را با نتایج خوبی آزمایش نموده و نتیجه‌ی حاصل این بود در بسیاری موارد، صحت برآورد بهتر از ده درصد بود. کیمبال و همکاران (Kimball et al., 1976) از تئوری دِ وریز در محاسبه شار گرمایی خاک در مزرعه‌ی لومی آوندال در آریزونا^۲ استفاده کردند. آن‌ها

1 Unfrozen

2 a field of Avondal loam in Arizona

مقادیر محاسبه شده را با مقادیر تجربی مقایسه نمودند و نتیجه گرفتند که "بین شارهای اندازه‌گیری و محاسبه شده تنها پس از اصلاح نمودار عامل شکل هوا و نادیده گرفتن انتقال حرارت ناشی از حرکت بخار آب، همبستگی نسبتاً خوبی به دست آمد". کیمبال و همکاران (Kimball et al., 1976) تغییرات K_{vs} نسبت به دما را به دست آوردند. آن‌ها آب را به عنوان یک محیط پیوسته، در کل محدوده از خاک خشک شده در آن تا خاک اشباع شده بررسی و از عامل شکل هوا که توسط دِ وریز (De Vries, 1963) فرض شده بود، استفاده کردند. سپاس‌خواه و بوئرسما (Sepaskhah & Boersma, 1979) مدل دِ وریز را برای خاک‌های لومی رسی، شنی لومی و لومی آزمایش نمودند. آن‌ها دریافتند که مدل می‌تواند به طور رضایت‌بخشی، هدایت گرمایی خاک را پیش‌بینی نماید. هومپنز و دن (Hompan & Dane, 1986) نیز دریافتند که مدل دِ وریز می‌تواند به صورت قابل قبولی برای پیش‌بینی هدایت گرمایی خاک استفاده شود چون تفاوت مقدار برآورد شده و اندازه‌گیری شده در محدوده ۱۰٪ بود.

برای مقایسه مقادیر تجربی و محاسبه شده هدایت گرمایی خاک، از مدل دِ وریز با فرض اینکه تخلخل ۴۰ درصد، نسبت کوارتز ۳۹ درصد، نسبت مواد معدنی دیگر ۱۹ درصد و نسبت مواد آلی ۲ درصد استفاده نمودیم. پیشتر فرض شد که عامل شکل ذرات کوارتزی مشابه با کروی‌ها با $\alpha=2/0$ است، عامل شکل ذرات معدنی دیگر غیر کوارتزی مشابه کروی‌ها با $\alpha=4/0$ است و اینکه عامل شکل مواد آلی مشابه با ذرات مسطح با ضخامت کم و لایه‌ای است. تفاوت بین عامل شکل برای کوارتز و دیگر مواد معدنی بستگی به این امر دارد که کوارتز اغلب بر بخش شنی غالب می‌شود در حالی که مواد معدنی دیگر بر بخش شنی غالب نمی‌شوند. ظرفیت زراعی ۰/۲۷ و نقطه پژمردگی ۰/۱۱ است. نتایج در شکل ۲-۳، همراه با داده‌های تجربی به دست آمده توسط موگنسن (Mogensen, 1969) نشان داده شده است.



شکل ۲-۳ هدایت گرمایی اندازه‌گیری شده و محاسبه شده خاک نسبت به رطوبت

در Daisy ترکیبات مواد کانی‌شناسی خاک جامد، اگر به صورت دیگری مشخص نشده باشد، از ترکیب بافت تخمین زده می‌شود. تخمین بر اساس تحقیق موو برگ (Møberg et al., 1988) است و فرض می‌شود که محتوای کوارتز در شن، سیلت و رس به ترتیب ۰/۷۰، ۰/۶۰ و ۰/۱۵ است. پیش فرض اتخاذ شده برای عامل شکل به ترتیب $\alpha=۲/۰$ و $\alpha=۴/۰$ برای کوارتز و مواد معدنی دیگر است و عامل شکل پیش فرض برای مواد آلی مشابه ذرات لایه‌ای فرض شده است.

۱۸-۲- بیلان املاح خاک

هدف از مدل بیلان املاح، ردیابی املاح تخصیص یافته به سیستم یا منتشر شده در سیستم است. بیلان آمونیوم، نترات و سموم از موارد ویژه بیلان املاح هستند. بیلان املاح، ترکیبی از بیلان سطحی و بیلان املاح خاک است.

۱۹-۲- بیلان املاح سطحی

ورودی بیلان املاح سطحی می‌تواند به شکل سم‌پاشی (برای مثال آفت‌کش‌ها) باشد. میزان آب اختصاص یافته در طول سم‌پاشی به طور نمونه حدود ۲۰۰ L/ha یا ۰/۰۲ mm است، از این رو، مقدار آب اعمال شده در طی سم‌پاشی قابل اغماض است. طی سم‌پاشی با بار املاحی معین، قسمتی از املاح ممکن است به وسیله تاج، حائل شود، در حالی که قسمت دیگر آن به صورت بارش مستقیم به سطح خاک می‌رسد. در حالت اول تابعی از شاخص سطح برگ فرض می‌شود و به این صورت برآورد می‌گردد:

$$J_{m,d} = P_m \exp(-K_I L_{ai})$$

که در آن؛ $J_{m,d}$ بارش، P_m بار، K_I ضریب توزیع تجربی (همانند آنچه که در بیلان سطحی آب است) و L_{ai} شاخص سطح برگ است. ممکن است املاح حائل شده توسط تاج گیاه پراکنده، ذخیره و یا شسته شوند. بیلان املاح بر روی تاج محصولات:

$$S_m^{t+\Delta t} = \frac{S_m^t + (P_m - J_{m,d})\Delta t}{1 + \left(K_I + \frac{f_w J_{w,c}}{S_{w,c}^{t+\Delta t}} \right)}$$

که در آن مقدار املاح ذخیره شده، K_I ضریب شدت پراکندگی مرتبه اول، f_w ضریب شست‌وشو، $J_{w,c}$ جریانی که از تاج به سمت خاک جاری می‌شود و S_w مقدار آب حائل ذخیره شده است. مقدار شست‌وشو شده از تاج به این صورت برآورد می‌شود:

$$J_{m,c} = J_{w,c} f_w \frac{S_m^{t+\Delta t}}{S_{w,c}^{t+\Delta t}}$$

و مقدار انتشار یافته به این صورت برآورد می‌شود:

$$D = K_I S_m^{t+\Delta t}$$

که در آن D میزان انتشار یافته است که از اثر جذب در محلول پاشی^۱ و تمام فرایندهای ائتلاف (مانند تجزیه شیمیایی بر اثر نیروی تابشی^۲ و عمل تبخیر^۳) تقلید می‌شود.

۲-۲۰-۲- بیان املاح خاک

هدف از بیان املاح خاک، ردیابی چگونگی توزیع املاح درون نیم‌رخ خاک مورد بررسی است. مدل، املاح جذب شده^۴ را همانند املاح موجود در محلول خاک بررسی می‌نماید. مدل فرایند تبدیل مداوم (ورودی و خروجی^۵) و جذب توسط گیاهان را یکی می‌نماید. هسته مدل بیان املاح، معادله همرفت-انتشار^۶ است:

$$\frac{\partial(A + \theta C)}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial z} \left[\theta D_h \frac{\partial C}{\partial z} - qC \right] + \Phi$$

که در آن A مقدار جذب، C غلظت در خاک محلول، D_h به اصطلاح ضریب انتشار مؤثر، θ رطوبت حجمی، q جریان داری و Φ جزء نشت^۷ است که حاصل ادغام فرایند تبدیل و جذب گیاه می‌باشند. معادله همرفت-انتشار تنها زمانی معتبر است که به اصطلاح، موازنه موضعی به دست آید و این شرایط، وقتی جریان ترجیحی رخ دهد، ایجاد نمی‌شود. وقتی جریان ترجیحی مدل می‌شود، Daisy دو نوع رژیم جریان

1 Foliar

2 photolysis

3 Volatilization

4 Sorbed

5 losses and gains

6 Convection-dispersion

7 Sink

را فرض می‌کند؛ یک رژیم جریان ماتریس که در آن معادله همرفت-انتشار اعمال می‌شود و دیگری رژیم جریان منافذ درشت که در آن تنها همرفت بررسی می‌گردد. تبادل بین دو رژیم از طریق منبع-نشت، Φ است. این تبادل توسط جریان آب اداره می‌شود. مدل، ذخیره املاح در منافذ بزرگ را در نظر نمی‌گیرد، از این رو، منافذ بزرگ تنها به‌عنوان گذرگاهی سریع برای انتقال املاح در نظر گرفته می‌شود. جذب سطحی، آنی (نزدیک به حالت تعادل) فرض و می‌تواند توسط ایزوتوپ فرندلیج^۱ یا ایزوترم لانگیور^۲ توصیف شود. ایزوترم فرندلیج به این صورت است:

$$A = K_F C^n$$

که در آن؛ K_F و n پارامترهای مدل تجربی هستند. لازم به ذکر است که اگر n برابر با یک باشد، آنگاه ایزوترم فرندلیج خطی و پارامتر K_F ضریب انتشار می‌شود. ایزوترم لانگیور به این صورت است:

$$A = \frac{A_{L,m} C}{K_L + C}$$

که در آن $A_{m,1}$ بیشترین ظرفیت جذب و K_L ثابت نیمه‌اشباع است. ضریب انتشار مؤثر شامل اثرات انتشار هیدرودینامیکی و پخشیدگی است که به این صورت محاسبه می‌شود:

$$D_h = \lambda \left| \frac{q}{\theta} \right| + f_1 D_1$$

که در آن λ طول پراکندگی یا پراکنش، D_1 ضریب پخشیدگی املاح در محلول و f_1 به اصطلاح عامل اعوجاج است.

به‌منظور حل معادله همرفت-انتشار، باید شرایط مرزی بالادست و پایین دست شناخته شده باشد. شرایط مرزی بالادست همیشه به‌صورت یک جریان املاح معلوم درون خاک سطحی، فرض می‌شود و شرایط مرزی پایین دست یک شرایط گرادیان صفر است.

حل عددی معادله همرفت-انتشار بر اساس تحقیق واگنت و هادسان (Wagenet and Hudson, 1989) انجام شد.

حرکت عمودی املاح در رژیم جریان ماتریس خاک، نتیجه همرفت و همچنین پخشیدگی است:

$$J = -\theta D_h \frac{\partial C}{\partial Z} + qC$$

1 Freundlich isotherm

2 Langmuir isotherm

که در آن J چگالی شار املاح است. اگر رژیم منافذ درشت نیز فعال باشد، آنگاه به منظور دستیابی به کل جریان املاح، انتقال در منافذ درشت باید اضافه گردد. قابل ذکر است که انتقال در منافذ بزرگ بستگی به شدت جریان آب در منافذ بزرگ و غلظت املاح در منطقه‌ای دارد که جریان منافذ بزرگ از آنجا سرچشمه می‌گیرد.

۲-۲۱- حرکت املاح در سطوح ریشه

املاح ممکن است به وسیله یک فرایند فعال یا یک فرایند غیرفعال توسط گیاهان جذب شود. اگر فرایند فعال باشد، فرض می‌شود که گیاه غلظت مواد شیمیایی مورد بررسی سطح ریشه را تنظیم می‌کند و هر دو جریان توده‌ای و پخشیدگی می‌تواند در حرکت املاح به سمت ریشه سطحی دخیل باشد. در طول جذب فعال، حرکت املاح به سمت سطوح ریشه، به‌عنوان جریان توده‌ای خالص شبیه‌سازی می‌شود.

انتقال املاح از حجم خاک به سمت سطح ریشه بستگی به تعداد فرضیات مشابه با آنچه که برای جریان آب اتخاذ شده است، دارد. هر ریشه ممکن است میانگین حجم مؤثر از خاک را استخراج کند که به‌صورت یک استوانه اطراف ریشه فرض می‌شود. اگر جذب فعال رخ دهد، فرض می‌شود که املاح توسط هر دو جریان توده‌ای و پخشیدگی انتقال می‌یابد. علاوه بر این، فرض می‌شود که غلظت-فاصله نیم‌رخ خاک اطراف توسعه ریشه در گام‌های زمانی در روشی گام به گام توسعه می‌یابد و در هر گام زمانی، برای نیم‌رخ خاک وضعیت ثابتی تقریب زده می‌شود. بر اساس این فرضیات، جریان-املاح به سمت سطح ریشه، به این صورت است:

$$I = \begin{cases} 4\pi D(C - C_r) \left[\frac{\beta^2 \ln \beta^2}{\beta^2 - 1} - 1 \right] & \alpha = 0 \\ q_r \frac{(\beta^2 - 1)C - \ln(\beta^2)C_r}{(\beta^2 - 1) - \ln(\beta^2)} & \alpha = 2 \\ q_r \frac{(\beta^2 - 1)(1 - \alpha/2)C - (\beta^{2-\alpha} - 1)C_r}{(\beta^2 - 1)(1 - \alpha/2) - (\beta^{2-\alpha} - 1)} & \text{else} \end{cases}$$

$$\alpha = \frac{q_r}{2\pi D}$$

$$\beta = (r_r^2 \pi L)^{-1/2}$$

که در آن؛ I جذب املاح در واحد طول ریشه، D ضریب پخشیدگی در خاک، C غلظت حجمی املاحی که از معادله همرفت-انتشار به دست می‌آید و C_r غلظت در سطح ریشه، q_r جریان آب به سمت سطح

ریشه، r_r شعاع ریشه و I چگالی ریشه است. اگر دسترسی به املاح باعث محدود شدن جذب شود، آنگاه C_r برابر صفر فرض می‌شود. از این‌رو، ریشه به‌عنوان یک نفوذ عمقی (نشست) صفر عمل می‌کند. در این صورت، کل املاح جذب شده با یکپارچه کردن I در کل سیستم ریشه محاسبه می‌شود. اگر که املاح بیش از اندازه اعمال شود، میزان کل جذب املاح به وسیله میزان تقاضای محصول تعیین می‌شود. در این مورد، جذب کل شناخته می‌شود و در کل سیستم ریشه توزیع می‌شود. لایه‌هایی از خاک که در آن $C < C_r$ باشد، فرض می‌شود که مشارکتی در جذب املاح ندارند. علاوه بر این، فرض می‌شود که I توسط بیشترین نسبت جذب سطحی، که نمی‌تواند بالغ بر این مقدار باشد، محدود می‌شود.

در خاک، پخشیدگی متأثر از رطوبت خاک، هم از نظر انتشار در مقطع و هم از نظر مسیر اعوجاج، تحت تأثیر املاح درون منافذ است. ضریب پخشیدگی حجمی خاک به این صورت محاسبه می‌شود:

$$D = \theta D_1 f_1$$

که در آن θ رطوبت حجمی، D_1 ضریب پخشیدگی در املاح رها شده و f_1 که به اصطلاح عامل اعوجاج است که می‌توان از راه‌های زیادی برآورد شود. در Daisy، مدل‌های عامل اعوجاج شامل موارد زیر است:

(۱) مدل خطی گام به گام:

$$f_1 = \begin{cases} f_1^0 & \theta \leq \theta_0 \\ f_1^0 + \alpha(\theta/\theta_0) & \theta > \theta_0 \end{cases}$$

که در آن f_1^0 ، θ_0 ، α ثابت هستند. مقدار f_1^0 به‌طور قراردادی 10^{-6} انتخاب شد، در حالی که a و θ_0 پارامترهای توصیف کننده خاک هستند و مقادیر پیش فرض $a=2$ و θ_0 = رطوبت خاک در نقطه پژمردگی دائم است. (۲) میلینگتون و کوریک (Millington & Quirk, 1960):

$$f_1 = \frac{\theta^{7/3}}{\theta_s^2}$$

که در آن θ_s رطوبت اشباع خاک است. مدل میلینگتون و کوریک مدل پیش فرض است.

۲-۲-۲- مدل بیلان نیتروژن

در سیستم خاک-گیاه-اتمفسفر، نیتروژن در شکل‌های مختلف وجود دارد. هدف از مدل بیلان نیتروژن ردیابی موارد زیر است:

- آمونیوم
- نترات
- ماده آلی نیتروژن

تبادل بین شکل‌های مورد بررسی و تلفات سیستم ممکن است به دلیل فرایندهای مختلف باشد، مانند:

- تثبیت نیتروژن معدنی خاک توسط مواد آلی خاک
- معدنی شدن ماده آلی و بعد شکل‌گیری آمونیوم
- نیتریفیکاسیون آمونیوم و بعد تشکیل نترات
- دی‌نیتریفیکاسیون (نیتروژن دهی) نترات
- جذب نیتروژن معدنی خاک و بعد شکل‌گیری نیتروژن محصول
- آبشویی^۱ آمونیوم و نترات

۲-۲۳- تغییر و تبدیل ۲ معدنی شدن-تثبیت

فرایندهای انتقال ماده آلی خاک، تغییر و تبدیل معدنی شدن-تثبیت یا MIT اجرا شده توسط خورنده‌های مواد پوسیده (سaprofیت)^۳ یا تغذیه کننده از شکار دگر تغذیه‌ای^۴ موجودات زنده خاک است. زیست‌توده‌های خاک، مواد آلی نیتروژن دار خاک را به‌عنوان منبع انرژی، نیتروژن و غیره مورد استفاده قرار می‌دهند. اگر غلظت نیتروژن در مواد آلی جذب شده^۵ توسط زیست‌توده بیشتر از مقدار مورد نیاز برای رشد باشد، در محلول خاک، ایجاد آمونیوم می‌کند. از طرف دیگر اگر غلظت نیتروژن در مواد آلی جذب شده توسط زیست‌توده برای رشد، کمتر از مقدار مورد نیاز باشد، آمونیوم یا نترات از محلول خاک جذب شده و تبدیل به ترکیبات آلی نیتروژن دار می‌شود. از این رو تولید خالص آمونیوم که از معدنی شدن خالص نیتروژن تعیین می‌شود، تفاوت بین دو فرایند مخالف یعنی نیتروژن معدنی شده و نیتروژن تثبیت شده است.

فعالیت زیست‌توده خاک و متعاقباً تبدیل و انتقال مواد آلی خاک معمولاً با توجه به در دسترس بودن میزان مواد آلی برای موجودات زنده خاک، تعیین می‌شود. مقدار اندازه‌گیری شده‌ی مورد استفاده در مدل

1 Leaching
2 Turnover
3 Saprophytic
4 Heterotrophic
5 Assimilated

Daisy، برای لایه مواد آلی در دسترس، همان مقدار غلظت کربن در مواد آلی است. از این رو، شبیه سازی معدنی شدن خالص نیتروژن بر اساس شبیه‌سازی سرعت تبدیل و انتقال کربن مواد آلی است.

مواد آلی خاک شامل فراورده‌های مختلفی است که طیف وسیعی از بافت‌های حیوانی و گیاهی سالم و موجودات زنده‌ای که در خاک زندگی می‌کنند تا هوموس را، شامل می‌شود. هوموس مواد آلی سیاه رنگی است که هیچ اثری از ساختار آناتومیکی موجودات زنده‌ای که از آن به‌دست آمده‌اند، را ندارد. به غیر از خاک‌های اسیدی و خاک‌ها با زهکشی ضعیف، نسبت C به (C:N) N در مواد آلی خاک معدنی معمولاً در محدوده‌ی ۱۰ به ۱۲ است.

مدت زمان زیادی است که مواد آلی خاک و مواد خاص هوموسی، به‌صورت یک مجموعه نسبتاً پایدار شناخته می‌شوند که از کاتیون‌های چند ظرفیتی، مانند Al^{3+} ، Fe^{3+} و Ca^{2+} تشکیل شده‌اند، که از طریق اتصال کاتیون‌ها می‌تواند به سطح خاک رس حامل بار منفی جذب شود. در این روش و چندین مکانیزم دیگر، ممکن است مواد آلی خاک همانند موجودات زنده ریز، تا حدی در مقابل تجزیه میکروبی محفوظ باشند. به‌همین دلیل، محتوای مواد آلی تجزیه‌پذیر و زیست‌توده، اغلب با افزایش محتوای رس خاک افزایش می‌یابد.

شدت تجزیه‌ی مواد آلی در خاک، علاوه بر در دسترس بودن مواد آلی خاک برای زیست‌توده، تحت تأثیر رطوبت خاک، دمای خاک، pH، فشار اکسیژن و در دسترس بودن مواد مغذی معدنی است. در محدوده pH ۵ تا ۸ که محدوده‌ی ارائه شده برای خاک‌های کشاورزی است، به نظر می‌رسد شدت تجزیه مواد آلی در خاک، تحت تأثیر pH نیست، نظر به اینکه شدت تجزیه در خاک‌های اسیدی محدود است.

به‌طور کلی، شدت تجزیه مواد آلی در خاک نامحدود است یا فقط زمانی که فشار اکسیژن در هوای خاک در محدوده بین ۰/۰۵ یا ۰/۲ بار باشد، توسط فشار اکسیژن اندکی محدود می‌شود (Parr and Reuszer, 1959; Kempner, 1937). در فشار اکسیژن پایین شدت تجزیه مواد آلی کم است و تجزیه کمتر کامل می‌شود. با این حال، هوادهی خاک و تأمین اکسیژن برای فرایندهای نیازمند اکسیژن در خاک، مانند تنفس ریشه و تجزیه میکروبی، به‌طور تنگاتنگی وابسته به رطوبت خاک است. از این رو، شرایط هوادهی معمولاً می‌تواند به‌صورت جزء رطوبتی بیان شود. در فقدان نیتروژن به نظر می‌رسد که تنها عنصر نیتروژن است که می‌تواند تجزیه مواد آلی در خاک‌های کشاورزی را محدود کند.

در مدل مواد آلی خاک مذکور، عوامل غیرزنده به‌صورت جزء رطوبت خاک، جزء دمای خاک و جزء محتوای رس در نظر گرفته می‌شوند.

مواد آلی خاک را می‌توان به حداقل سه مخزن^۱ اصلی تقسیم نمود؛ به‌عنوان مثال، مواد آلی بومی مرده (SOM)، زیست‌توده‌های میکروبی (SMB) و مواد آلی افزوده شده (AOM)، (شکل ۴). هرکدام از این مخزن‌ها به‌صورت مجزا در نظر گرفته می‌شود که شامل یک زنجیره از کیفیت‌های لایه است، اما به‌منظور تسهیل در تشریح تمام فرایندهای تبدیل و انتقال ناشی از سینتیک (جنبش‌شناسی) مرتبه اول^۲، هریک از این مخازن اصلی به دو زیرمخزن^۳ تقسیم می‌شود: یکی مربوط به تبدیل و انتقال کند (مانند SOM1، SOM2 و SMB1) و دیگری مربوط به تبدیل و انتقال سریع (مانند SOM2، SMB2 و AOM2). سینتیک مرتبه اول پیش‌بینی می‌کند که سرعت تنزیل^۴ متناسب با اندازه مخزن مورد بررسی است:

$$\frac{dC}{dt} = -kC$$

که در آن، C میزان کربن در زیرمخزن مورد بررسی (مانند SOM1، SMB2 و AOM1) و k ضریب شدت تجزیه مرتبه اول، که در تطابق با عوامل غیرزنده مورد بررسی، اصلاح می‌شود.

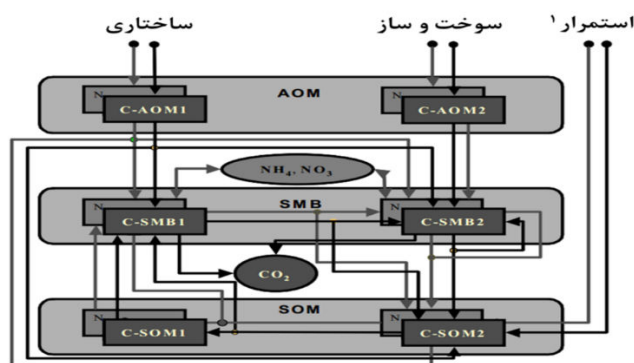
شدت تجزیه SOM1 و SMB2 متأثر از دمای خاک، رطوبت خاک و محتوای رس خاک در نظر گرفته می‌شود. در خاک‌هایی که نسبت مواد آلی ورودی آن‌ها بالا است، SOM2 بسیار سریع‌تر از SOM1 افزایش می‌یابد، در حالی که در خاک‌ها با نسبت مواد آلی کم، SOM2 سریع‌تر از SOM1 کاهش می‌یابد. بنابراین شدت معدنی شدن پتانسیل نیتروژن از مواد آلی بومی مرده در خاک، به‌شدت وابسته به توزیع مواد آلی خاک بومی مرده بین SOM1 و SOM2 است، که به نوبه خود شدیداً وابسته به تاریخچه مدیریتی خاک است که شامل عملیات خاصی مانند کوددهی است که قبلاً در محوطه کشاورزی اعمال شده است. نسبت SOM1:SOM2 معمولاً به‌عنوان پارامتر کالیبراسیون مهم در مدل MIT- مطرح می‌شود.

1 Pool

2 first-order kinetics

3 Sub-pool

4 Decay rate



شکل ۲-۴ مخزن‌ها و زیر مخزن‌های (۱ و ۲) برای مواد آلی و تقسیم‌بندی مربوط به جریان آلی C (و N) بین مخزن‌ها. AOM: مواد آلی اضافه شده؛ SMB: زیست‌توده میکروبی خاک و SOM: مواد آلی خاک. (Recalcitrant ۱)

تولید دی‌اکسیدکربن حاصل تمام جریان‌ات کربن (C) درون مخزن زیست‌توده میکروبی (SMB) است (کارایی مصرف لایه کمتر از واحد است). علاوه بر این، تنفس برای بقا میکروبی هم دی‌اکسیدکربن تولید می‌کند. تنفس برای بقا به صورت یک فرایند مرتبه اول تعریف می‌شود و همانند روش شدت تجزیه، متأثر از عوامل غیرزنده است. شدت تجزیه SMB1 متأثر از دمای خاک، رطوبت خاک و محتوای رس خاک در نظر گرفته شده است، در حالی که تبدیل و انتقال SMB2 تنها متأثر از دمای خاک و رطوبت خاک است. اگر که نسبت C به N (C:N) برای SMB1 و SMB2 معلوم نباشد، به ترتیب ۶ و ۱۰ فرض می‌شود. همان‌طور که از روابط متقابل توصیف شده در شکل ۲-۴ برداشت می‌شود، اندازه مخزن SMB1 و SMB2 به‌طور قابل توجهی، تحت تأثیر اندازه زیرمخزن‌ها و به‌خصوص تحت تأثیر نسبت SOM1:SOM2 (SOM1 به SOM2) است چون مخازن SOM به مراتب بیشتر، شامل مواد آلی موجود هستند. با این حال ممکن است تنها پس از استعمال مقدار زیادی مواد آلی، به دلیل ویژگی ناپایداری مخزن AOM، تأثیر قابل ملاحظه‌ای در اندازه‌ی استخرهای SMB (به‌خصوص SMB2) ایجاد شود. در صورتی که مشخص شده نباشد، مدل فرض خواهد کرد که استخرهای SMB در مقدار اولیه در تعادل با باقی سیستم است.

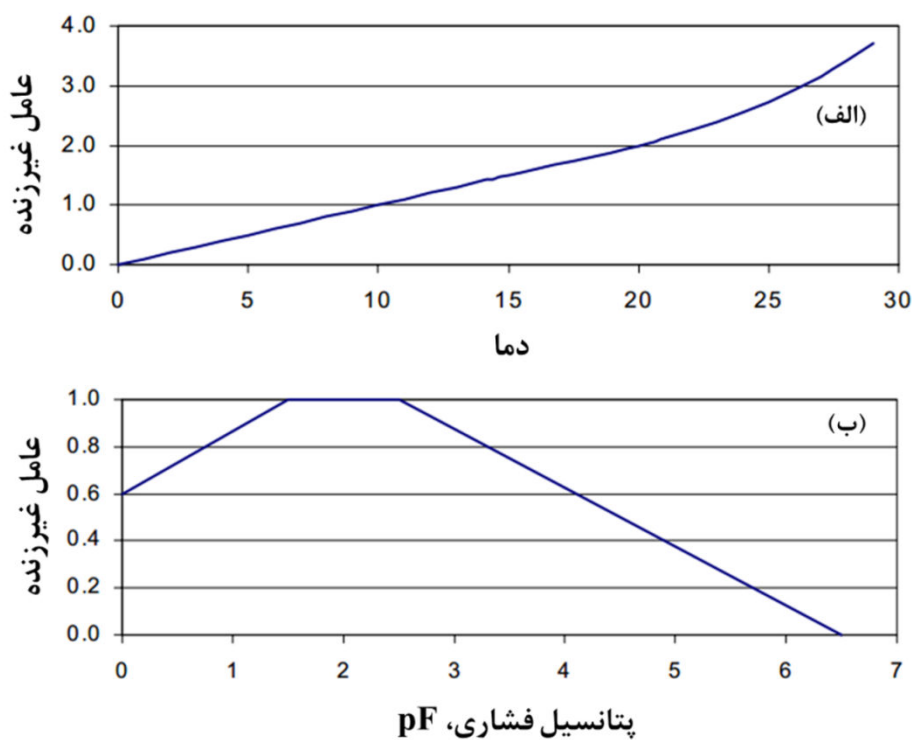
مواد آلی افزوده شده می‌تواند به صورت کود آلی باشد مانند کود دامی^۱، کود مایع^۲، کود سبز محصول^۳ یا بقایای گیاهی رها شده پس از برداشت محصول. علاوه بر این، بقایای ریشه در طول رشد هم ممکن است تخصیص یابد. به علاوه، مدل دارای روالی برای برای اختلاط زیستی^۴ است که باعث حرکت مواد آلی از سطح خاک به درون خاک می‌شود. مواد آلی وارد شده به خاک به دو زیر مخزن طراحی شده AOM1 و AOM2 اختصاص می‌یابد. شدت تجزیه AOM1 و AOM2 متأثر از دمای خاک و رطوبت خاک در نظر گرفته شده است. در مورد یک کود آلی مانند کود کشاورزی که در آن چندین تجزیه در بخشی از مواد آلی صورت گرفته باشد، مستقیماً به SOM2 اختصاص می‌یابد. مدل می‌تواند با تعداد نامشخص از مجموعه مخزن‌های AOM کار کند.

در ادامه موضوع، در مدل MIT که بر اساس C است، اگر که مقدار مشخص C در مخازن استفاده شود، مخازن N متناظر از نسبت ثابت C به N برای هر مخزن برآورد می‌شود. معدنی شدن خالص یا تثبیت-N، به راحتی از بیلان N استنتاج می‌شود. اگر تثبیت رخ دهد، جذب و ترکیب^۵ آمونیوم بر جذب و ترکیب نیترات الویت دارد. با این حال نه آمونیوم و نه نیترات نمی‌توانند در یک سرعت بالاتر از سرعت مشخص، که متناسب با غلظت لایه مورد بررسی است، توسط SMB جذب و ترکیب شوند. ضریب سرعت یک پارامتر مدل است. (مقدار پیش‌فرض آن $0.5d^{-1}$ است).

برای اصلاح شدت تجزیه‌ی مواد آلی خاک از شرایط استاندارد به شرایط واقعی، توابع غیرزنده نسبت به دمای خاک، رطوبت خاک و محتوای رس، که در شکل ۲-۵ آمده است، استفاده می‌شود. فرض می‌شود که هیچ تعاملی بین اثر عوامل غیرزنده مختلف و اثر ترکیبی آن‌ها وجود ندارد. توابع غیرزنده از منابع مقالات مختلف استخراج شده است؛ مانند، ادیسکات (Addiscott, 1983)، آندرسون (Anderson, 1979)، کمپبل و همکاران (Cambell et al., 1981)، میلر و جانسون (Miller and Johnson, 1964)، اورچاد و کوک (Orchard and Cook, 1983)، استنفورد و همکاران (Stanford et al., 1973)، استنفورد و اپستین (Stanford and Epstein, 1974)، استات و همکاران (Stott et al., 1986)، سورنسن (Sørensen, 1975) و وین و پووال (Veen and Paul, 1981).

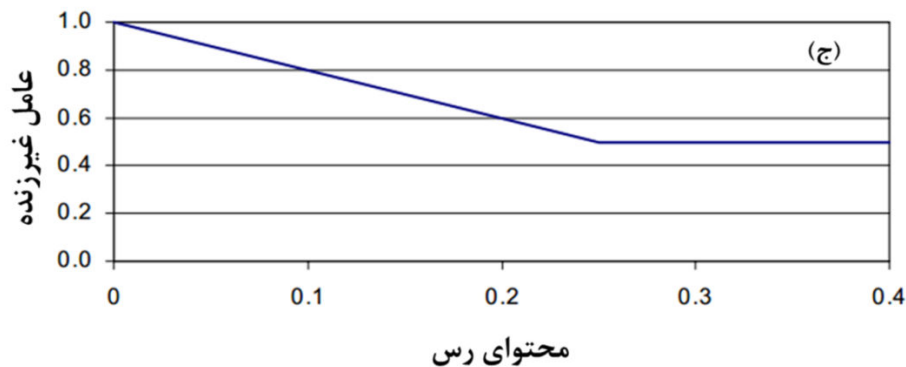
-
- 1 Farmyard manure
 - 2 Slurry
 - 3 Green crop manure
 - 4 Bio-incorporation
 - 5 Assimilation

مقدار پارامتر شدت تبدیل و انتقال در مخازن SOM و ضرایب تقسیم‌بندی متناظر (شکل ۲-۴) طی کالیبراسیون بر اساس اندازه‌گیری‌های مزرعه‌ای طولانی مدت در ایستگاه آزمایشی رتامستید انگلستان^۱ به دست آمد (Jenkinson and Rayner 1977; Jenkinson et al. 1987). مقدار پارامتری شدت تبدیل و انتقال مخازن SOM و ضرایب تقسیم‌بندی متناظر (شکل ۲-۴) تا حدودی بر اساس آزمایشات انکوباسیون^۲ (Lind et al., 1990) و تا حدودی نیز بر اساس آزمایشات مزرعه‌ای (Muller et al., 1997) است. پارامترهای مدل MIT- در شرایط استاندارد (رطوبت بهینه، دمای ۱۰ °C و بدون محتوای رس) در جدول ۲-۲ نشان داده شده است.



1 Rothamsted Experimental Station, England

2 Incubation



شکل ۲-۵ توابع غیرزنده برای اصلاح ضرایب شدت تجزیه نسبت به دمای خاک (الف)، پتانسیل فشاری رطوبت خاک (ب) و محتوای رس (ج).

ارزیابی پارامترهای مربوط به شبیه‌سازی‌های بلندمدت توسط چِنسن و همکاران (Jensen et al., 1997) تأیید شد. با این حال، پارامترهای اصلی مربوط به شبیه‌سازی‌های کوتاه‌مدت (Hansen et al., 1991a) بر اساس پیشنهادات مولر و همکاران (Mueller et al., 1997) در زمینه شبیه‌سازی تبدیل و انتقال هر دو عنصر C و N به صورت صحیح اصلاح شد. به نظر می‌رسد که در پارامترهای اصلی، اندازه مخزن‌های SMB کمتر از مقدار واقعی تخمین زده می‌شود.

پارامترهای تبدیل و انتقال مخازن AOM شدیداً بستگی به نوع مواد آلی اختصاص یافته به مخزن AOM دارد. بر اساس داده‌های انکوباسیون از تحقیقات لیند و همکاران (Lind et al., 1990) و هانسن و همکاران (Hansen et al., 1990) مقادیر جدول ۲-۳ به دست آمد. لازم به ذکر است که ارزیابی پارامترهای حاضر بر اساس آزمایشات انکوباسیون انجام می‌شود که در آن مواد آلی با تقسیم‌بندی ریز افزوده می‌شود، که ممکن است منجر به این شود که شدت تبدیل و انتقال تخمین زده شده در مقایسه با شرایط معمول مورد انتظار در مزرعه، بیشتر شود. علاوه بر این، لازم به ذکر است که مواد آلی افزوده شده شامل لیگنین^۱ و دیگر ترکیبات مقاوم است. بنابراین، این ممکن است برای تعیین مسیر تبدیل قسمت‌هایی از مواد آلی افزوده شده به مواد آلی خاک (SOM₂) به عنوان یک مورد کود کشاورزی یا کود مایع نسبتاً

¹ Lignin

هموفای شده^۱، مناسب باشد. بر اساس آزمایشات مزرعه‌ای مولر و همکاران (Muller et al., 1997) و (Muller et al., 1998) پارامترهای ارائه شده در جدول ۲-۴ استنتاج شد.

جدول ۲-۲ پارامترهای تایید شده مدل بر اساس تحقیقات هانسِن و همکاران (Hansen et al., 1990) و مولر و همکاران (Muller et al., 1997)

پارامتر	مقدار	واحد
شدت تجزیه SOM1	$۲/۷۰ \times ۱۰^{-۶}$	$d^{-۱}$ a
شدت تجزیه SOM2	$۱/۴۰ \times ۱۰^{-۶}$	$d^{-۱}$ a
نسبت تأخیر SMB1	$۱/۸۵ \times ۱۰^{-۶}$	$d^{-۱}$ a
نسبت تأخیر SMB2	$۱/۰۰ \times ۱۰^{-۶}$	$d^{-۱}$ a
شدت تجزیه مواد گیاهی - AOM1 †	$۱/۲۰ \times ۱۰^{-۶}$	$d^{-۱}$
شدت تجزیه مواد گیاهی - AOM2 †	$۵/۰۰ \times ۱۰^{-۶}$	$d^{-۱}$
ضریب تنفس بقا SMB1	$۱/۸۰ \times ۱۰^{-۶}$	$d^{-۱}$ a
ضریب تنفس بقا SMB2	$۱/۰۰ \times ۱۰^{-۶}$	$d^{-۱}$ a
راندمان بهره‌برداری لایه (SMB)	۰/۶	a
راندمان بهره‌برداری لایه (SOM1)	۰/۴	a
راندمان بهره‌برداری لایه (SOM2)	۰/۵	a
راندمان بهره‌برداری لایه (مواد گیاهی - AOM1) †	۰/۱۳	
راندمان بهره‌برداری لایه (مواد گیاهی - AOM2) †	۰/۶۹	
ضریب تقسیم‌بندی، SOM1 به SOM2	۰/۱	a
ضریب تقسیم‌بندی، SOM2 به SMB1	۰/۶	a
ضریب تقسیم‌بندی، SOM2 به SMB2	۰/۶	a
ضریب تقسیم‌بندی، SMB1 به AOM1 †	۰/۵	
ضریب تقسیم‌بندی، SMB2 به AOM1 †	۰/۵	
نسبت C/N برای SOM1 (وابسته به خاک - SOM)	۱۴-۸	
نسبت C/N برای SOM2 (وابسته به خاک - SOM)	۱۴-۸	
نسبت C/N برای SMB (SMB1 و SMB2)	۶/۷	a
نسبت C/N برای AOM1 (وابسته به مواد ورودی)	۱۰۰-۱	
نسبت C/N برای AOM2 (وابسته به مواد ورودی)	۱۰۰-۱	

† بر اساس تجزیه پوشال‌های کلزا (Muller et al., 1997).
a مقادیری که به‌عنوان مقدار پیش‌فرض در کد Daisy استفاده شده است.

جدول ۳-۲ مقادیر پارامترهای مواد آلی افزوده شده به خاک در مدل مواد آلی خاک طی آزمایشات بلندمدت انکوباسیون (در تحقیق هانسن (Hansen et al., 1990) که بر اساس تحقیق لیند (Lind et al., 1990) بود). کارایی مصرف لایه $E=0.06$ نسبت $[C/N]$ برای AOM2 از بیلانهای C و N مربوط به لایه محاسبه می‌شود.

مواد آلی	k^*_{AOM1} day ⁻¹	k^*_{AOM2} day ⁻¹	f_{AOM1}	f_{AOM2}	$[C/N]_{AOM1}$	$f_{AOM16SMB1}$	$f_{AOM16SMB2}$
بقایای گیاهی †	5.0×10^{-1}	5.0×10^{-1}	0.40	0.6	8.0	0.50	0.50
پوشال	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	0.45	0.55	8.0	0.50	0.50
لجن خوک	5.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.00	0.00	8.0	0.45	0.45

† علف

جدول ۴-۲ تعیین تقسیم‌بندی C و نسبت C/N برای مخازن AOM (Muller et al., 1997; Muller et al., 1998)

	f_{AOM1}	f_{AOM2}	$[C/N]_{AOM}$	$[C/N]_{AOM1}$	$[C/N]_{AOM2}$
پوشال کلزا	0.96	0.04	8.0	92	19
پوشال جو	0.94	0.06	72	110	12
علف آبی	0.88	0.12	22	25	12
ذرت	0.77	0.23	32	37	23

۲-۲۴- نیتریفیکاسیون

فرایند میکروبی که در آن، آمونیوم به نیترات، اکسید می‌شود را به اصطلاح نیتریفیکاسیون گویند. در خاک‌های زراعی که به خوبی هوادهی شده‌اند، در رطوبت‌های نسبتاً بالا ($2/5 < pF < 1/5$)، pH در محدوده ۴-۸، دمای خاک بالا تر از ۵°C، فعالیت میکروبی محدود به در دسترس بودن کربن آلی است و اکسید شدن آمونیوم به نیترات به همان سرعت تشکیل آن توسط فرایند آمونیفیکاسیون^۱ است. بنابراین در چنین شرایطی نیتريت به سرعت، با اکسید شدن تبدیل به نیترات می‌شود، آزادسازی N₂O در طول اکسیداسیون آمونیوم به احتمال زیاد، تنها تحت شرایط کاهش فشار اکسیژن رخ می‌دهد. تحت شرایطی

1 Ammonification

مانند نبود تنش اکسیژن، نیتروفيکاسيون به‌عنوان یک فرایند تک گام در مدل Daisy قابل بررسی است که توسط سینتیک نوع میکائيلز-منتن^۱ تعريف شود:

$$\xi_n = \frac{V_n(T, h)N_{am}}{K_n + N_{am}}$$

که در آن ξ شدت نیتروفيکاسيون ویژه، $V_n(T, h)$ شدت نیتروفيکاسيون بیشینه، N_{am} غلظت آمونیوم در خاک، K_n ثابت نیمه‌اشباع، T دمای خاک، h پتانسیل فشاری آب خاک است.

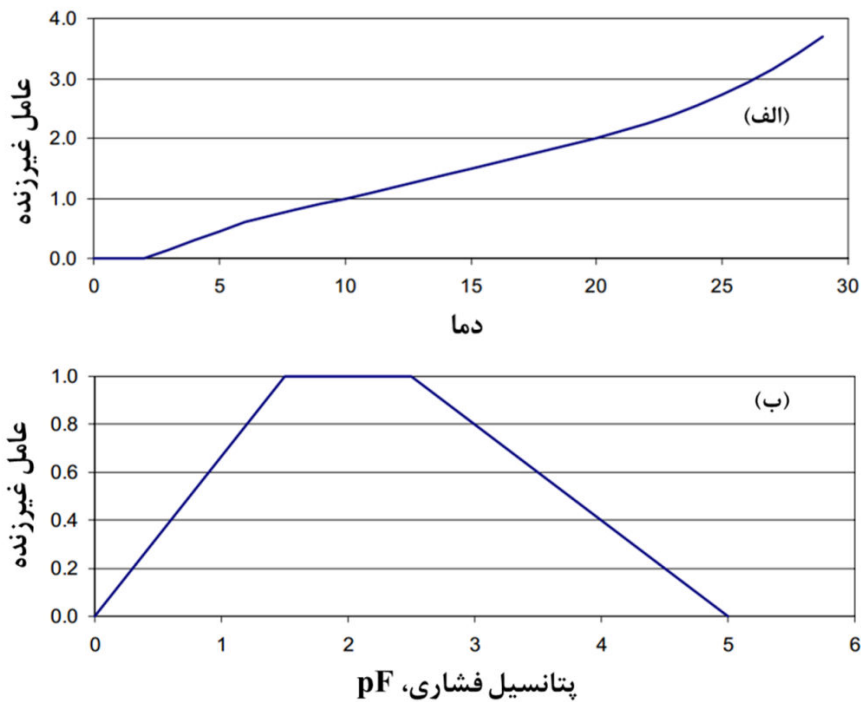
عوامل غیر زنده موثر بر نیتروفيکاسيون در خاک عبارتند از غلظت مواد (CO_2 , O_2 , NH_4^+)، pH، دما و محتوای رطوبتی خاک (Focht and Verstraete, 1977). علاوه بر رخدادهای طبیعی، مواد بازدارنده هم ممکن است بر نیتروفيکاسيون تأثیرگذار باشد. هیچ مدرکی وجود ندارد که pH در محدوده ۵-۸/۵ و غلظت CO_2 همیشه محدودکننده‌ی فرایند نیتروفيکاسيون باشد، اما غلظت O_2 به وضوح می‌تواند محدودکننده باشد. بر همین اساس، در مدل MIT-شرایط هوادهی به‌صورت جزء رطوبتی بیان می‌شود. عامل غیرزنده تنها بر شدت نیتروفيکاسيون بیشینه تأثیرگذار است:

$$V_n(T, h) = V_n^* F_n^T(T) F_n^h(h)$$

که در آن V_n^* شدت نیتروفيکاسيون بیشینه در دمای 10°C و شرایط رطوبتی بهینه، $F_n^T(T)$ تابع دمای خاک (شکل ۶-۲) و $F_n^h(h)$ تابع پتانسیل فشاری (شکل ۶-۲) است. عوامل غیرزنده تصویب شده در شکل ۶-۲ از تحقیقات زیر به دست آمده است: فلاور و اُکالاگان (Flowers and O'Callaghan, 1983)، تیلور و همکاران (Tyler et al., 1959)، ادیسکات (Addiscott, 1983)، میلر و جانسون (Miller and Johnson, 1964)، سابی (Sabey, 1969)، و ریچمن (Reichman et al., 1966). مقایسه شکل ۶-۲ و ۵-۲ نشان می‌دهد که احتمال وقوع تجمع آمونیوم در دمای پایین و در رطوبت‌های بالا و پایین است.

دو نسخه از مدل نیتروفيکاسيون در مدل Daisy اجرا شده است. در نسخه پیش‌فرض تجمع آمونیوم بر اساس حجم خاک است (پارامترهای پیش‌فرض: $V_n^* = 5 \text{ g m}^{-3} \text{ d}^{-1}$ و $K_n = 50 \text{ g m}^{-3}$). نسخه دیگر بر اساس غلظت آمونیوم در محلول خاک است.

1 Michaelis-Menten



شکل ۲-۶ عوامل غیرزنده برای اصلاح ضرایب شدت نیتریفیکاسیون نسبت به دمای خاک (الف) و پتانسیل فشاری آب خاک (ب).

۲-۵-۲ دی نیتریفیکاسیون

زمان طولانی است، که حذف زیستی نیترات (دی نیتریفیکاسیون بیولوژیکی)^۱ به عنوان یک مسیر مهم، که در آن نیتروژنی که به صورت گاز اکسیدنیتروژن یا گاز نیتروژن از خاک به هوا می‌رود، بررسی می‌شود. اگرچه حذف زیستی نیترات به طور گسترده در طول دو دهه اخیر مورد بررسی قرار گرفته، اما هنوز آگاهی در مورد چگونگی دی نیتریفیکاسیون بیولوژیکی از فرایندهای بنیادی میکروبی، تحت شرایط مزرعه‌ای وجود ندارد. با این حال، به خوبی تصدیق شده است که شدت دی نیتریفیکاسیون به این موارد بستگی دارد: مقدار مواد آلی که به راحتی تجزیه پذیر است، حجم محوطه‌های کوچک بی‌هوازی که به طور متناوب، درون یک محیط هوازی وجود دارد، دمای خاک و تجمع غلظت نیترات (Fillery, 1983).

1 Biological denitrification

در مدل حاضر، دی‌نیتریفیکاسیون با استفاده از میانگین یک مدل از نوع شاخص نسبتاً ساده^۱ شبیه‌سازی می‌شود که در آن، تجزیه مواد آلی، حجم محوطه‌های کوچک بی‌هوازی که به سادگی به صورت جزء رطوبتی بیان می‌شود، دمای خاک و غلظت نیترات در محلول خاک مورد نظر، منظور می‌شود. مطابق با تحقیق لیند (Lind, 1980) شدت دی‌نیتریفیکاسیون پتانسیل (میزان شرایط بدون اکسیژن^۲ و غلظت نیترات کافی) در خاک به عنوان یک تابع خطی از شدت تکامل دی‌اکسیدکربن^۳ بیان می‌شود:

$$\xi_d^* = \alpha_d^* \xi_{CO_2}$$

که در آن ξ_d^* شدت دی‌نیتریفیکاسیون پتانسیل خاک ξ_{CO_2} شدت تکامل CO_2 که توسط مدل MIT- شبیه‌سازی می‌شود و α_d^* ثابت تجربی است (مقدار پیش فرض $0.1 \text{ g Gas-N/g CO}_2\text{-C}$). در مدل حاضر، مقدار ξ_{CO_2} از مدل مواد آلی، به عنوان تکامل CO_2 حاصل از تجزیه مواد آلی استنتاج می‌شود.

شدت دینیتریفیکاسیون واقعی، یا توسط انتقال نیترات به محوطه‌های کوچک بی‌هوازی و یا توسط فعالیت میکروبی واقعی در این محل‌ها تعیین می‌شود. انتقال نیترات به محوطه‌های کوچک فاقد نیترات را فرایند انتشار (پخشیدگی) گویند. از این رو حداکثر انتقال، زمانی رخ می‌دهد که محوطه‌های کوچک به عنوان نشت صفر عمل کنند. بنابراین حداکثر انتقال نیترات به محل‌های کوچک، می‌تواند متناسب با غلظت نیترات در خاک فرض شود ($N_{ni} = \theta C_{ni}$ که در آن C_{ni} غلظت در محلول خاک است). افزایش اعوجاج در زمانی که خاک خشک می‌شود، کمی باعث محدود شدن دی‌نیتریفیکاسیون در خاک خشک می‌شود. در زمانی که ذخیره نیترات کافی باشد، شدت دی‌نیتریفیکاسیون واقعی با ضرب شدت دی‌نیتریفیکاسیون پتانسیل در یک تابع اصلاح کننده به دست می‌آید. از این رو، دی‌نیتریفیکاسیون واقعی را می‌توان به این صورت شبیه‌سازی نمود:

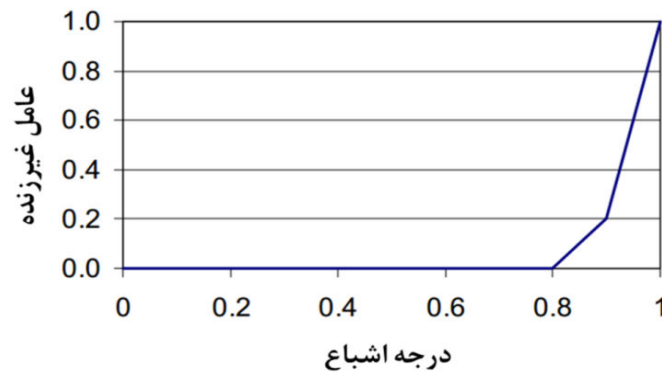
$$\xi_d = \text{Min}\{F_d^0(\theta)\xi_d^*; K_d N_{ni}\}$$

که در آن، ξ_d شدت دینیتریفیکاسیون واقعی، $F_d^0(\theta)$ تابع اصلاح کننده و K_d عامل تناسب تجربی (مقدار پیش فرض: d^{-1}) است. تابع اصلاح کننده، تابعی است که بر اساس رطوبت خاک فرض می‌شود و توسط رولستون و همکاران (Rolston et al., 1984) اتخاذ شده است، شکل ۲-۷.

1 Means of a rather simple index type model

2 Anoxic

3 CO2 evolution rate



شکل ۲-۷ تابع اصلاح کننده رطوبت اشباع برای تنظیم شدت دینیتریفیکاسیون.

۲-۶-۲- نیتروژن جذب شده توسط گیاه

مدل جذب نیتروژن بر اساس مفهوم تقاضای نیتروژن پتانسیل است که توسط مدل محصول، شبیه‌سازی می‌شود. جذب واقعی نیتروژن، بر اساس تقاضای پتانسیل و هم بر اساس در دسترس بودن نیتروژن یعنی سرعت اینکه نیتروژن بتواند به سطح ریشه انتقال یابد و در پی آن توسط سیستم ریشه جذب شود، در منطقه توسعه ریشه تخمین زده می‌شود. شبیه‌سازی انتقال به سطوح ریشه در بخش انتقال املاح شرح داده شد. گیاه می‌تواند نیتروژن را به صورت آمونیوم و یا نیترات جذب کند. در مدل فرض شده است که جذب به شکل آمونیوم نسبت به جذب به شکل نیترات در اولویت است، اگرچه، در بیشتر خاک‌ها آمونیوم عموماً به شدت جذب می‌شود، بیشتر جذب به‌طور معمول به‌صورت نیترات است.

جذب آمونیوم ممکن است توسط یکی از مدل‌های جذب که در مدل انتقال املاح وجود دارد، شبیه‌سازی شود. که هم‌اکنون، یکی ایزوترم فریدلیچ^۱ و یکی ایزوترم لانگیمور^۲ است. یا ممکن است توسط یک مدل جذب که بر اساس تحقیق وان اسچوینبورگ و اسکافلن (van Schouwenburg and Schuffelen, 1963) به‌عنوان پیش‌فرض مدل تعریف شده، شبیه‌سازی شود. مدل فرض می‌کند که تبادل پتاسیم-

1 Freundlich isotherm

2 Langmuir isotherm

آمونیم در مکان‌های واقع در سطوح رس صورت می‌گیرد. مدل دو نوع مکان فعالیت را بررسی می‌کند؛ یعنی مکان‌های مرزی^۱ و دیگری مکان‌های برنامه‌ریزی کننده^۲. مدل به این صورت ارائه شده است:

$$A_{am} = x_c \rho_b \left[\frac{V_p C_{am}}{K_p + C_{am}} + \frac{V_e C_{am}}{K_e + C_{am}} \right]$$

که در آن، A_{am} آمونیم جذب شده، x_c محتوای رس خاک، ρ_b چگالی ظاهری خاک، V_p ظرفیت جذب مکان برنامه‌ریزی کننده رس، K_p ثابت نیمه‌اشباع مکان برنامه‌ریزی کننده، V_e ظرفیت جذب مکان مرز، K_e ثابت نیمه‌اشباع مکان مرز، C_{am} غلظت آمونیم در خاک اشباع است. $(K_e = 14 \text{ g m}^{-3}, V_e = 1/8 \times 10^{-1} \text{ g (g clay)}^{-1}, K_p = 63 \text{ g m}^{-3}, V_p = 6 \times 10^{-1} \text{ g (g clay)}^{-1})$. قابل ذکر است که ایزوترم آمونیم پیش فرض را می‌توان به صورت ایزوترم لنگیمور دوگانه بررسی نمود.

۲-۲۷- آبشویی ۳

آبشویی آمونیم و نیترات با مدل انتقال املاح شبیه‌سازی می‌شود و در نتیجه ممکن است در منافذ بزرگ نقل و انتقال، ایجاد شود و یا از بین رود. با این حال، از آنجایی که آمونیم در بسیاری موارد به شدت جذب می‌شود، می‌توان گزینه‌ی بدون انتقال^۴ را انتخاب نمود تا در زمان کامپیوتری صرفه‌جویی شود.

۲-۲۸- رسوب جوی ۵ و کوددهی

ورودی‌های خارجی در بیلان نیتروژن، رسوب جوی و کوددهی هستند و در بعضی موارد خاص، حرکت نیتروژن به صورت صعود موئینگی در خاک مورد بررسی است.

رسوب نیتروژن به شکل آمونیم و نیترات محلول در بارندگی به‌عنوان رسوب مرطوب و به شکل‌های آمونیم و نیترات جذب شده در قطعات خاک به‌عنوان رسوب خشک فرض می‌شود. در مدل حاضر رسوب نیتروژن به مدل ذخیره سطحی اختصاص داده شده است. وقتی نفوذ رخ می‌دهد، نیتروژن ذخیره شده در سطح، به‌عنوان آمونیم حل نشده آزاد و نیترات با نفوذ آب وارد خاک می‌شود.

-
- 1 Edge sites
 - 2 Planer sites
 - 3 Leaching
 - 4 no-transport
 - 5 Atmospheric deposition

۲-۲۹-۲ مدل بیلان آفت‌کش‌ها

مدل بیلان آفت‌کش‌ها یک مدل بیلان املاح خاص از مدل بیلان املاح کلی است. هدف از این مدل پیگیری آفت‌کش‌ها در سطح و درون خاک است. ورودی به سیستم به این صورت است:

- پاشش (اسپری کردن)^۱
تلفات از سیستم به دلایل زیر صورت می‌گیرد:
 - اتلاف مؤثر، به طور مثال، اثر جذب در محلول‌پاشی و تمام فرایندهای اتلاف (مانند تجزیه شیمیایی بر اثر نیروی تابشی و عمل تبخیر)
 - تجزیه در خاک
 - جذب توسط ریشه گیاه
 - آبشویی
- پاشش یک اقدام در واحد مدیریتی Daisy است. این اقدام مشمول دو پارامتر است که یکی بار آفت‌کش و دیگری نام آفت‌کش است. از مقدار آب اعمال شده همراه آفت‌کش چشم‌پوشی می‌شود. نام آفت‌کش به‌عنوان ورودی در پایگاه اطلاعاتی مربوط به ویژگی‌های آفت‌کش مورد استفاده قرار می‌گیرد.
- ویژگی‌های مورد نیاز برای آفت‌کش‌ها در رابطه با بیلان سطحی؛ اول ضریب تجربی شست‌وشوی^۲ محلول‌پاشی و دوم ضریب نسبی پراکنش تلفات توده‌ای^۳ است. اولی به فرمول آفت‌کش‌ها، یعنی چگونگی چسبندگی آن‌ها بستگی دارد.
- آفت‌کش‌ها از تاج گیاهی به سمت پایین شسته می‌شوند و یا به‌همان نسبت که به تاج گیاه پاشیده می‌شود، درون خاک می‌ریزد. آفت‌کش‌ها ممکن است در خاک جذب شوند یا تجزیه شوند و یا توسط گیاهان جذب شده و یا با شست‌وشو به خارج از نیم‌رخ خاک مورد بررسی، هدایت شوند.

1 Spraying

2 Washoff

3 Lumped dissipation rate coefficient

۳۰-۲- تجزیه آفت‌کش‌ها

تجزیه آفت‌کش‌ها توسط سینتیک مرتبه اول توصیف می‌شود:

$$\xi = - \left[K^* f_T(T) f_h(h) f_{CO_2}(\xi_{CO_2}) f_C(C) f_\tau(\tau) \right] C_s$$

که در آن ξ شدت تجزیه آفت‌کش، K^* ضریب شدت تجزیه، C_s حجم آفت‌کش در خاک و f_h ، f_T ، f_{CO_2} ، f_C و f_τ توابع اصلاحی در واکنش نسبت به اثر دما، T ، پتانسیل فشاری آب خاک، h ، تکامل دی اکسید کربن، ξ_{CO_2} ، غلظت محلول آفت‌کش، C و تأخیر زمانی، τ است. تکامل دی‌اکسیدکربن توسط مدل MIT-شبيه‌سازی می‌شود و تابع اصلاح‌کننده مربوطه برای فعالیت میکروبی معمول در خاک در نظر گرفته می‌شود. مقدار پیش‌فرض تابع اصلاح‌کننده یک (۱) است؛ یعنی زمانی که هیچ اثری از فعالیت میکروبی زیستی معمول وجود ندارد. تابع اصلاح‌کننده f_C جهت تعیین اثر سطح غلظت بر تجزیه محاسبه می‌شود. مقدار پیش‌فرض برابر با یک است، یعنی هیچ اثری از سطح غلظت وجود ندارد. وقتی آفت‌کش برای اولین بار به خاک اعمال می‌شود اغلب یک تأخیر زمانی قبل از شروع تجزیه مشاهده می‌شود. تابع اصلاح‌کننده تأخیر زمانی یا صفر (بدون تجزیه) یا یک (تجزیه) در نظر گرفته می‌شود. محاسبه تأخیر زمانی به این صورت بیان می‌شود:

$$\tau = \text{Max}(\text{Min}(\sum_{i=t_0}^t g(C_i)\Delta t; 1); 0)$$

که در آن t_0 زمانی است که آفت‌کش اعمال شده و t زمان حاضر است. تابع g بستگی به غلظت آفت‌کش‌ها در محلول خاک دارد و اثر غلظت بر پیشروی زمان تأخیر را نشان می‌دهد. زمان تأخیر قابل درجه‌بندی است و همیشه در محدوده بین ۰ و ۱ است. تابع اصلاح‌کننده f_τ زمانی برابر با یک است که $\tau=1$ باشد و در سایر موارد صفر است. تابع g ممکن است در غلظت‌های کم آفت‌کش، عددی منفی فرض شود. به‌صورت پیش‌فرض تابع g مقدار $1/\Delta t$ فرض می‌شود، که نشان می‌دهد مقدار پیش‌فرض برای f_τ مقدار عددی یک است، یعنی به‌طور پیش‌فرض، هیچ دوره تأخیری فرض نمی‌شود. به‌طور پیش‌فرض، برای توابع f_h و f_T فرض شده است که مقدار توابع پیش‌فرض مربوطه برای مدل MIT-مورد تایید است.

۳۱-۲- جذب توسط ریشه

جذب آفت‌کش‌ها توسط ریشه مانند یک فرایند مجهول غیرفعال فرض می‌شود؛ یعنی آفت‌کش‌ها با جریان ترقق به سمت سطوح ریشه منتقل می‌شوند که در آنجا جذب می‌گردند. با این‌حال، آفت‌کش‌ها

ممکن است همیشه وقتی به ریشه می‌رسند، وارد ریشه نشوند. این، توسط معرفی یک ضریب انعکاس تعریف می‌شود، از این رو جذب آفت‌کش‌ها به این صورت شبیه‌سازی می‌شود.

$$I_p = (1 - \rho)q_r C$$

که در آن I_r جذب آفت‌کش در واحد طول ریشه، q_r جریان تعرق یا جریان آب در سطوح ریشه و ρ ضریب انعکاس (مقدار پیش‌فرض $\rho=1$ ، یعنی هیچ آفت‌کشی توسط ریشه‌های گیاه جذب نمی‌شود).

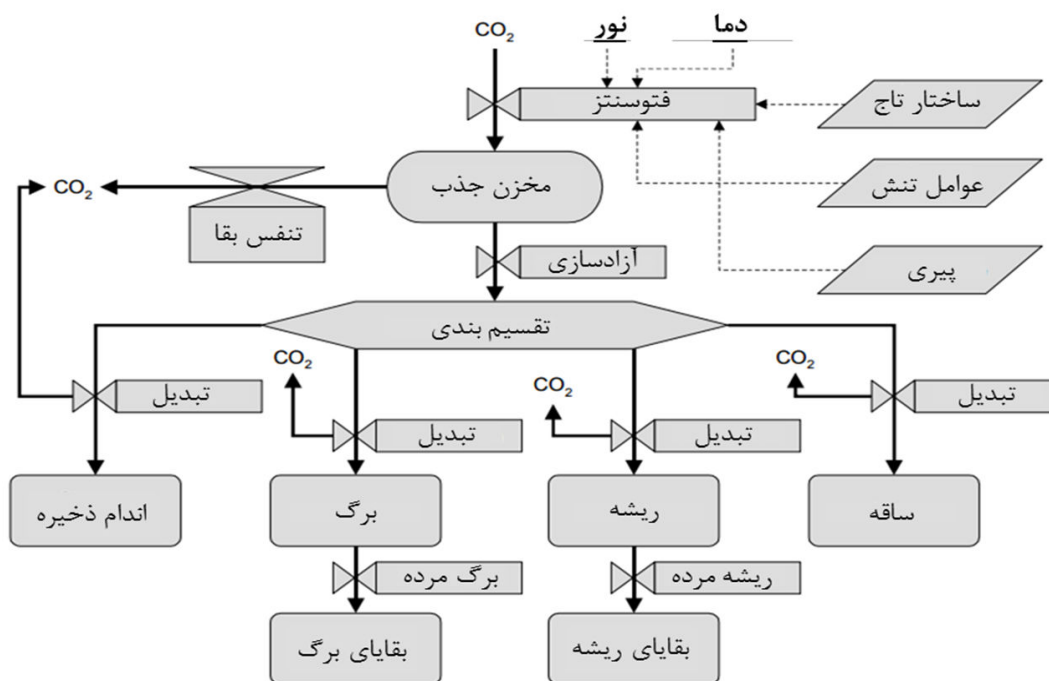
۲-۳۲- انتقال جذب سطحی و شست‌وشو

فرض می‌شود جذب سطحی آبی رخ می‌دهد و می‌تواند توسط هر یک از ایزوترم‌های فرندلیچ یا لیگمور توصیف گردد. همان‌طور که در مدل بیلان املاح بیان شد، حرکت آفت‌کش در بخش مربوط به بیلان املاح توصیف شده است.

۲-۳۳- مدل محصول

مدل محصول از توانایی‌های مدل Daisy برای رسیدن به فرمول‌بندی چندگانه از همان مدل، استفاده کرده است. Daisy شامل یک مدل محصول اصل^۱ است که توسط هانسن و همکاران (Hansen et al., 1990) و پترسن و همکاران (Petersen et al., 1995) با جزئیات تعریف شده است. علاوه بر این، یک مدل محصول با جزئیات بیشتر گنجانده شده است. این مدل در زیر ارائه شده است:

1 Original



شکل ۲-۸ بررسی اجمالی از جریان کربن در مدل محصول پیش فرض گنجانده شده در Daisy

شکل ۲-۸ نگاه اجمالی از جریان کربن در مدل جدید ارائه می‌دهد. در شکل خطوط پررنگ^۱ جریان ماده و خطوط خط‌چین^۲ جریان اطلاعات را نشان می‌دهد. تقسیم‌بندی، برگ و ریشه مرده، پیری^۳، تنش (عوامل تنش) نیترژن یک ساختار تاج، توسط مرحله توسعه (که در نمودار نشان داده نشده) تحت تأثیر قرار می‌گیرد.

1 Solid
2 Dashed
3 Senescence

۲-۳۴- توسعه رشد ۱

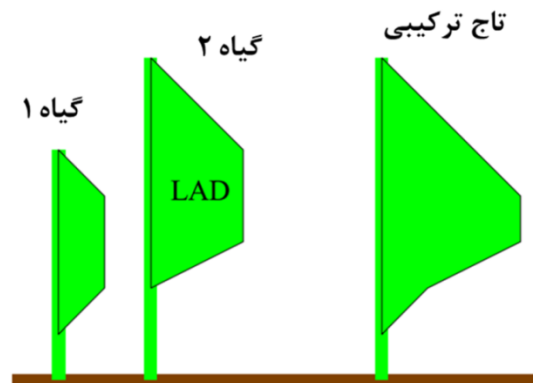
مرحله توسعه یک محصول، DS، کمیت سن فیزیولوژیکی آن است و مربوط به ظاهر ساختاری^۲ آن است. در مدل محصول Daisy، مقدار DS برای مراحل اولیه، صفر و برای دوره‌ی گل‌دهی ۱ و در زمان محصول‌دهی ۲ است. شدت توسعه رشد تحت تأثیر تعدادی از عوامل محیطی است. با این حال مدل، تنها اثر دما و طول روز را به حساب می‌آورد. اولین مورد (اثر دما) از مرحله توسعه مقدماتی (DS=۰) تا مرحله محصول‌دهی (DS=۲) تأثیرگذار است، در حالی که دومی (طول روز) ممکن است تنها در مرحله رویش گیاه یعنی از DS صفر تا یک تأثیرگذار باشد. فرض پایه بر این است که رشد گیاه در هر دوره هیچ تأثیری بر روی شدت توسعه‌ی رشد ندارد.

افزایش روزانه مرحله توسعه، ΔD ، از معادله زیر محاسبه می‌شود:

$$\Delta D = df_t(T_a)f_d(D_t)$$

که در آن d شدت توسعه در دمای مرجع و طول روز مرجع است، $f_t(T_a)$ و $f_d(D_t)$ به ترتیب اصلاح‌کننده‌های محاسباتی برای دمای هوا (T_a) و طول روز (D_t) هستند. توابع اصلاح‌کننده از درون‌یابی خطی بین مقادیر جدول‌بندی شده واکنش نسبت به عوامل محیطی به دست می‌آید. روش اتخاذ شده قابل انعطاف است و این امکان را فراهم می‌کند که شرح مربوط به یک روش ساده درجه-روز^۳ همانند بسیاری از واکنش‌های پیچیده باشد.

1 Phenological development
2 Morphological
3 A simple degree-day approach



شکل ۹-۲ ساختار تاج

۳۵-۲- ساختار تاج

در مدل، ساختار تاج توسط توزیع سطح برگ (LAD) به‌عنوان تابعی از ارتفاع بوته گیاه تعریف می‌شود (شکل ۲-۲۹). شاخص سطح برگ (LAI)، انتگرال مقدار LAD در راستای ارتفاع است. LAI به‌صورت معادله زیر محاسبه می‌شود:

$$L_{ai} = S_{la} W_{leaf}$$

که در آن L_{ai} همان LAI است، S_{la} سطح برگ ویژه است که به‌صورت تابعی از DS فرض می‌شود و W_{leaf} وزن برگ است. ساقه و اندام‌های ذخیره نیز ممکن است در شاخص سطح برگ مؤثر دخیل باشند. سهم آن‌ها در مقایسه با سهم واقعی برگ، با استفاده از مساحت ویژه و وزن ساقه و اندام‌های هوایی محاسبه می‌شود. علاوه بر این، عامل وزن محاسبه شده برای راندمان‌های فتوسنتزی مختلف مانند ساقه، اندام‌های ذخیره و برگ در محاسبه LAI مؤثر استفاده می‌شود. عامل وزن به‌عنوان نسبت بین سرعت فتوسنتز در شدت نور اشباع برای ساقه و اندام‌های ذخیره به مقدار متناظر آن برای برگ، محاسبه می‌شود. اگر پارامترهای مورد نیاز مفقود شده باشد، آن‌گاه از سهم ساقه و اندام‌های گیاهی چشم‌پوشی می‌شود. LAD از LAI مؤثر و توزیع LAD نسبی که به‌صورت تابعی از DS تعریف شد، محاسبه می‌شود. وقتی بیش از یک گیاه موجود باشد، LAD تاج ترکیبی با افزودن توزیع LAD تک تک گیاهان به‌دست می‌آید (شکل ۲-۹).

۲-۳۶- فتوستنز

مدل فتوستنز بر اساس محاسبه توزیع نور درون تاج (یا در تاج مرکب) و منحنی پاسخ به نور واحد^۱ است. توزیع نور در تاج بر اساس قانون بیر^۲ محاسبه می‌شود. ضریب خاموشی^۳، یک ویژگی برای یک محصول معین فرض می‌شود و ضریب خاموشی برای تاج مرکب به صورت میانگین وزنی ضریب خاموشی تک تک گیاهان محاسبه می‌گردد. عامل وزنی بر اساس LAI تک تک گیاهان است. ضرایب بازتاب نور نیز مختص به گیاه است و ضریب بازتاب برای گیاه مرکب همانند روش ضریب خاموشی محاسبه می‌شود. در محاسبه توزیع نور، تاج به n لایه متمایز تقسیم می‌شود که هر کدام شامل 1/n از کل LAI است. با اعمال قانون بیر می‌توان جذب نور در لایه‌ی iام را محاسبه کرد:

$$S_{a,i} = (1 - \rho_c) S_{v,0} (e^{-K_c(i-1)\Delta L_{ai}} - e^{-K_c i \Delta L_{ai}})$$

که در آن i و S_a جذب نور در لایه iام، P_c ضریب بازتاب تاج، $S_{r,0}$ نور تابشی^۴ از بالای تاج، K_c ضریب خاموشی و $\Delta L_{a,i} = L_{a,i}/n$ که LAI، $L_{a,i}$ هر لایه است. هنگامی که تاج شامل بیش از یک گیاه باشد، نور جذب شده اختصاص یافته به لایه خاصی از تاج هر گیاه، متناسب است با نسبت سهم هر گیاه مورد بررسی به LAI کل در هر لایه.

فتوستنز خالص^۵ برای، لایه به لایه‌ی هر یک از گیاهان، با اعمال منحنی پاسخ به نور محاسبه می‌شود.

$$AF_i = x \Delta L_{ai} F_m \left(1 - \exp\left(-\frac{\varepsilon}{F_m} \frac{S_{ai}}{\Delta L_{ai}}\right) \right)$$

که در آن ΔF_i فتوستنز خالص برای لایه i از گیاه مورد بررسی است، x کسری شاخص سطح برگ گیاه مورد بررسی، F_m سرعت فتوستنزی ویژه گیاه در شدت نور اشباع و ε راندمان استفاده نور اولیه متناظر در شدت کم است. F_m ثابت نیست و به صورت تابعی از دما فرض می‌شود، که در شکل ۲-۸ اثر دما بر فتوستنز نشان داده شده است. فتوستنز خالص از مجموع سهم تک تک لایه‌ها محاسبه می‌شود. گام زمانی در این قسمت مدل، یک ساعت است و تبدیل تولیدات جذب فتوستنزی^۶ به ذخایر کربوهیدرات به صورت ساعتی است (شکل ۲-۸).

1 single light response curve

2 Beer

3 Extinction coefficient

4 Incident light

5 Gross photosynthesis

6 Assimilate

۲-۳۷- تقسیم‌بندی جذب فتوسنتزی، تنفس و تولید خالص

تنفس به دو صورت تنفس برای رشد و بقا فرض شده است (McCree, 1974). فرض می‌شود تنفس بقا^۱ نسبت به تنفس برای رشد^۲ الویت دارد؛ از این رو، تنها زمانی محصول تولید می‌شود که ذخایر کربوهیدرات در دسترس، بیش از تنفس مورد نیاز برای بقا باشد. اگر ذخیره کربوهیدرات مازاد وجود داشته باشد، آن گاه این مقدار مازاد بین اجزای مورد بررسی گیاه مانند ریشه، ساقه، برگ و اندام‌های ذخیره‌سازی تقسیم می‌شود، و برای برآورد تولید خالص، تنفس برای رشد از آن کم می‌گردد.

۲-۳۸- تنفس برای بقا

فرض می‌شود که تنفس برای بقا متناسب با وزن خشک اجزای گیاه است و هر جزء توسط یک ضریب تنفس بقا که وابسته به دما است، توصیف می‌شود:

$$R_m^{\text{Component}} = r_m^{\text{Component}}(T)W_{\text{Component}}$$

که در آن R_m تنفس برای بقا، $r_m(T)$ ضریب تنفس بقا در دمای T ، و W وزن خشک جزء مورد بررسی گیاه است. تنفس بقا محصول جمع تنفس بقا نشأت گرفته از تنفس بقای تک تک اجزای گیاه است.

۲-۳۹- تقسیم‌بندی جذب فتوسنتزی

مدل تنها گیاهان محدودی را بررسی می‌کند. علاوه بر این، فرض بر این است که عامل تنفس بر تقسیم‌بندی جذب فتوسنتزی تأثیری ندارد؛ از این رو، می‌توان فرض نمود که تقسیم‌بندی تنها تابعی از DS است. مدل تقسیم‌بندی با استفاده توابع قطعه قطعه خطی تعریف می‌شود، $\psi_1(DS)$ ، $\psi_s(DS)$ ، $\psi_r(DS)$ و $\psi_0(DS)$ به ترتیب، نشان‌دهنده تخصیص به ریشه، ساقه، برگ و اندام ذخیره است. توجه شود که ابتدا $\psi_r(DS)$ ، به ریشه و سپس $\psi_1(DS) - \psi_r(DS)$ به جوانه زدن اختصاص می‌یابد، که فرض می‌شود شامل ساقه، برگ و اندام‌های گیاهی است. سپس میزان تخصیص یافته به جوانه زدن میان ساقه، برگ و اندام گیاهی توزیع می‌شود از این رو $\psi_s(DS) + \psi_1(DS) + \psi_0(DS) = 1$.

1 Maintenance respiration

2 growth respiration

۲-۴۰- تنفس برای رشد

فرض می‌شود که سرعت تنفس برای رشد فقط به محصول نهایی تولید شده بستگی دارد، از این رو، می‌توان آن را توسط یک راندمان تبدیل توصیف نمود. بعد از کسر کردن مقدار تنفس برای رشد، تولید خالص برای اجزای خاص گیاه به این صورت برآورد می‌شود:

$$\left(\frac{\Delta W_{\text{Component}}}{\Delta t}\right) = E_{\text{Component}} \gamma_{\text{Component}} \left(F - \sum_j^{\text{Component}} R_m^j\right)$$

که در آن $(\Delta W/\Delta t)$ نرخ تولید خالص، E راندمان تبدیل، γ کسری از جذب فتوسنتزی اختصاص یافته به جزء مورد بررسی از گیاه (جزء=ریشه، برگ، ساقه و اندام ذخیره)، F جریان جذب فتوسنتزی از ذخایر کربوهیدرات است. F طی یک فرایند خطی از مخزن ذخیره کربوهیدرات آزاد می‌شود.

۲-۴۱- پیری

همان‌طور که در شکل ۲-۸ نشان داده شده، فرض شده است که مواد ریشه و برگ صرف رشد برای پیری و سایه‌اندازی^۱ می‌شود. سرعت صرف شدن مواد جهت رشد، متناسب با وزن برگ فرض می‌شود. عامل تناسب به دو جزء تقسیم می‌شود. یکی از اجزای تابع قطعه قطعه خطی DS است. جزء دیگر ثابت بوده و تنها زمانی نقش دارد که تابش دریافت شده توسط برگ‌های سایه شده پایینی به زیر حد آستانه معین کاهش یابد، یعنی زمانی که انتقال نور کمتر از یک مقدار از پیش تعیین شده، که به‌طور معمول حدود ۵ درصد است (Montheith and Unsworth, 1990)، باشد.

۲-۴۲- تولید و توسعه ریشه

سیستم ریشه به‌صورت وزن ریشه، عمق ریشه، توزیع تراکم ریشه توصیف می‌شود. فرض می‌شود نفوذ ریشه زمانی صورت می‌گیرد که شرایط زیر وجود داشته باشد: ۱- تولید خالص روزانه ریشه مثبت باشد، ۲- دمای خاک در انتهای ریشه بالاتر از حد آستانه دما که معمولاً $۴\text{ }^{\circ}\text{C}$ است، باشد؛ ۳- عمق واقعی ریشه کمتر از بیشینه عمق ریشه باشد. بیشینه عمق ریشه هم بر اساس خود گونه گیاهی و هم بر اساس خواص

1 shading

شیمیایی یا مکانیکی خاک محل مورد بررسی تعیین می‌شود. مقدار نفوذ روزانه ریشه $(\Delta d_r / \Delta t)$ بر اساس تحقیق جاکوبسن (Jakobsen, 1976) به این صورت محاسبه می‌شود:

$$\left(\frac{\Delta d_r}{\Delta t}\right) = \begin{cases} 0 & T_s \leq T_p \\ \alpha_r (T_s - T_p) & T_s > T_p \end{cases}$$

که در آن α_r پارامتر نفوذ ریشه، T_s دمای خاک در انتهای ریشه و T_p حد آستانه دما است. معادله استفاده شده برای برآورد پتانسیل همانند تعیین نفوذ واقعی ریشه است. عمق ریشه پتانسیل، مقدار عمق در شرایطی است که اگر خاک مانع نشود، نفوذ ریشه اتفاق می‌افتد. کل طول ریشه متناسب با وزن ریشه فرض می‌شود. توزیع تراکم ریشه پتانسیل مطابق با تحقیق گرویتز و پیچ (Gerwitz and Page, 1974) به صورت نسبت تراکم ریشه به عمق پتانسیل تعریف می‌شود که برابر با 0.1 cm cm^{-3} فرض می‌گردد. اگر عمق واقعی ریشه برابر با مقدار پتانسیل آن باشد، آن گاه توزیع تراکم واقعی ریشه برابر با مقدار پتانسیل آن است. در غیر این صورت، توزیع واقعی ریشه باز هم مطابق با توزیع گرویتز و پیچ فرض می‌شود و تراکم ریشه در عمق واقعی برابر با تراکم به دست آمده از توزیع پتانسیل در همان عمق به کار می‌رود.

۲-۴۳- جذب آب و تنش آب

مدل تنش آب بر اساس این فرض است که جذب CO_2 همراه با تعرق است، که توسط واکنش‌های روزنه‌ای کنترل می‌شود. علاوه بر این، فرض بر این است که زمانی که روزنه باز باشد، آب حائل شده از سطح برگ تبخیر می‌شود. این مفروضات منجر به تقریب زیر می‌گردد:

$$F_w = F_p \frac{E_t + E_i}{E_{t,p} + E_{i,p}}$$

که در آن F_w میزان فتوسنتز محدود شده از طریق آب است، F_p فتوسنتز پتانسیل، E_t و $E_{t,p}$ به ترتیب، تعرق واقعی و پتانسیل است و E_i و $E_{i,p}$ به ترتیب، تبخیر واقعی و پتانسیل آب حائل شده است.

۲-۴۴- جذب نیتروژن و تنش نیتروژن

حد بالای جذب نیتروژن توسط گیاه با استفاده از اختلاف بین مقدار محتوای نیتروژن پتانسیل، N_c^p ، در محصول و محتوای نیتروژن واقعی، N_c^a ، یعنی $N_c^a - N_c^p$ تعریف می‌شود. N_c^p به این صورت برآورد می‌شود:

$$N_c^P = \sum_j^{\text{Components}} p_{C_j} W_j$$

که در آن p_{C_j} غلظت نیتروژن پتانسیل ویژه محصول در جزء مورد بررسی گیاه است ($j =$ ریشه، برگ، ساقه و اندام ذخیره) و W_j وزن خشک ماده مربوطه است. غلظت نیتروژن پتانسیل ویژه محصول تابعی از DS است. جذب پتانسیل تعیین شده بر اساس تقاضای محصول، U_d ، به این صورت است:

$$U_d = \frac{N_c^P - N_c^a}{\Delta t}$$

که در آن Δt گام زمانی مورد بررسی است. جذب واقعی توسط محصول در بخشی از بیلان نیتروژن آورده شده است. هرچه محتوی نیتروژن گیاه، N_c^a ، بیشتر از مقدار بحرانی ویژه N_c^c باشد، یعنی هیچ تنش نیتروژنی وجود ندارد. مقدار بحرانی به صورت زیر برآورد می‌شود:

$$N_c^c = \sum_j^{\text{Components}} c_{C_j} W_j$$

که در آن c_{C_j} غلظت نیتروژن بحرانی ویژه در جزء مورد بررسی گیاه (ریشه، برگ، ساقه و اندام ذخیره) است. غلظت نیتروژن بحرانی ویژه تابعی از DS است. با این حال اگر N_c^a کمتر از مقدار بحرانی ویژه، N_c^c باشد، تنش رخ می‌دهد. فرض بر این است که تنش نیتروژن بر فتوسنتز خالص تأثیرگذار است:

$$F_n = F_w \frac{N_c^a - N_c^n}{N_c^c - N_c^n}$$

که در آن F_n فتوسنتز خالص محدود شده با نیتروژن است و N_c^n به اصطلاح، محتوای نیتروژن غیرتابعی^۱ گیاه است که همانند محتوای نیتروژن بحرانی محاسبه می‌شود که فقط به جای غلظت بحرانی در معادله (۱.۹۵) غلظت غیرتابع مربوطه جاگذاری می‌شود.

۲-۴۵- مدل مدیر ۲

مدل مدیر Daisy را می‌توان به‌عنوان یک زبان ویژه بررسی نمود که قابلیت ساخت سناریوهای نسبتاً پیچیده از فعالیت‌های مدیریتی را دارد. زبان مدیریتی شامل دو جزء زبانی متفاوت است، یعنی فعالیت‌های مدیریتی مستقیم که در شکل ۲-۵ نشمعالان داده شده و بیانات شرطی از نوع اگر-آن‌گاه-دیگر^۳ یا

1 Non-function nitrogen content

2 Manager Model

3 if-then-else

صبر کنید- تا^۱ و غیره است. عبارات شرطی این امکان را فراهم می‌آورد که اجرای اقدامات مدیریتی کنترل شوند؛ به‌عنوان مثال تنها با اعمال شرایط خاصی، اجازه آبیاری داده می‌شود، زمانی است که پتانسیل فشاری آب خاک در یک عمق معین، کمتر از حد مشخص باشد و گیاه در یک مرحله توسعه خاص از چرخه زندگی خود باشد. ساخت زبان مدیریتی، همچنین باعث تعریف فعالیت‌های ترکیبی بر اساس مقادیر پارامتری فعالیت‌های ساده می‌شود. عملیات خاک‌ورزی در جدول ۲-۵ ترکیبی از چنین عملیاتی است که از مقادیر پارامتری فعالیت‌های ساده‌ی تبادل swap و ترکیب کردن mix ساخته می‌شود. عمل کوددهی fertilization به دو صورت ویژه fertilization (mineral ...) و fertilization (organic ...) است. کلمات کلیدی mineral و organic توصیفی از دو نوع بسیار متفاوت کوددهی را بیان می‌کند و به ترتیب، به معنای کوددهی معدنی و آلی است. "لجن خوک"^۲ یک مقدار پارامتری ویژه از دومی (کوددهی آلی) است که تمام پارامترهای موردنیاز آن به جز مقدار لجن اختصاص یافته را به‌صورت کتابخانه ورودی تحت عنوان "pig slurry" داده شده است. کلمات کلیدی from و to که در عمل کوددهی می‌آید، نشان‌دهنده این است که کوددهی در خاک بین دو عمق داده شده با این کلمات کلیدی، اعمال شده است.

یک نمونه از سناریوی مدیریتی ساده در جدول ۲-۶ نشان داده شده است. کلمه کلیدی activity، به مدیر می‌گوید که یک لیست از فعالیت‌های مدیریتی در ادامه آورده شده است. هر فعالیت تنها یک بار اجرا می‌شود. سمت چپ جدول فعالیت‌های شرطی و سمت راست جدول فعالیت‌های مدیریتی مستقیم را نشان می‌دهد. از نقطه نظر استدلالی تمام فعالیت‌ها در یک سطح هستند. اولین فعالیت انتظار تا تاریخ ۱۹۸۷/۳/۲۰ ساعت ۸ صبح است. فعالیت بعد آن، شخم زدن است. اقدام بعدی دوباره انتظار تا یک زمان معین است و فعالیت بعد از آن، کوددهی (۱۰۰ kg N/ha، که ۵۰ درصد به شکل آمونیوم و باقی به شکل نیترات) است و به‌همین ترتیب آلی آخر. عبارت (crop_ds_after "Spring Barley" 2.0) به مدیر می‌گوید که صبر کند تا جوی بهاره برسد (مرحله ۲ توسعه فرا می‌رسد) و سپس برداشت محصول (فعالیت بعدی) است. سپس مدیر ۷ روز منتظر می‌ماند و ۱۰ t pig slurry/ha در عمق ۱۰ تا ۲۰ سانتی‌متری تزریق می‌کند.

ساخت سناریوهای مدیریتی پیچیده، شامل مقادیر پارامتری تخصصی از فعالیت‌های مدیریتی است که نیازمند اطلاعات دقیق از علم نحو^۳ و کلمات کلیدی از زبان مدیریتی است. شرح مفصل آن توسط آبراهامسن (Abrahamsen, 1999) ارائه شده است.

1 wait-until
2 Pig slurry
3 Syntax

جدول ۵-۲ اقدامات مدیریتی مهم مشمول در واحد مدیر Daisy

فعالیت	توضیحات
sow "Spring Barley"	"Spring Barley" جوی بهاره یکی از تخصیص‌های مدل گیاهی پیش فرض است.
harvest "Spring Barley" (stub 5.0) (leaf 1.0) (stem 1.0) (sorg 1.0)	برداشت جوی بهاره به صورتی که ۵ سانتی‌متر از پوشال (stub) باقی مانده و برگ (leaf)، ساقه (Stem) و دانه (Sorg) از مزرعه جمع‌آوری شده است
Fertilize (mineral (weight 90.0) (NH4_fraction 1.00) (volatilization 0.2))	اعمال ۹۰ kg N/ha به صورت آمونیوم و فرض اینکه ۲۰ درصد آن صرف تبخیر می‌شود.
Fertilize ("Pig Slurry" (weight 20)) (from -5) (to -15)	تزریق ۹۰ t ww/ha لجن خوک (در عمق ۵-۱۵ cm). لجن خوک یکی از تخصیص‌های مدل کوددهی آلی است.
Spray Bentazone 2800	پاشش: ۲۸۰۰ g bentazone/ha
Irrigate_surface 30	آبیاری سطحی: ۳۰ میلی‌متر
Irrigate_top 30	آبیاری از بالای گیاه (بارانی): ۳۰ میلی‌متر
Plowing disk_harrowing Seed_bed_preparation	عملیات خاک‌ورزی یکی از تخصیص‌های فعالیت‌های اولیه تبادل (swap) و ترکیب (mix) است

(manager activity (wait (at 1987 03 20 8)) (wait (at 1987 04 04 8))	(plowing (Fertilize (mineral (weight 100)) (NH4_fraction 0.50)) (sow "Spring Barley") (sow Grass)
(wait (at 1987 04 06 8)) (wait (crop_ds_after "Spring Barley" 2.0)) (wait_day 7)	(harvest "Spring Barley") (Fertilize ("Pig Slurry" (weight 10)) (from -10) (to -20) (harvest Grass ((stub 8)) (Stop))
(wait (at 1987 10 01 8)) (wait (at 1988 01 04 1))	

۲-۴۶- نتایج اظهار شده

سیستم خاک- گیاه- اتمسفر مدل Daisy توصیف شده است. هدف از این مدل شبیه‌سازی آب، گرما و بیلان املاح است و تولید گیاه در بوم‌سازگاری زراعی است که در معرض راه‌کارهای مدیریتی متفاوت است. املاح مشمول شامل نیتروژن نوع آمونیوم و نترات و مواد شیمیایی-کشاورزی مانند آفت‌کش‌ها است.

این مدل به خصوص برای مدل کردن آلودگی غیرنقطه‌ای در حوزه‌های آبی^۱ در کشاورزی بسیار مناسب است زیرا:

- مدل می‌تواند در یک شرایط توزیع شده کار کند، با امکان شبیه‌سازی شرایط مختلف از نظر خاک و مدیریت کشاورزی موجود در حوزه آبی
- مدل می‌تواند با یک مدل حوضه آبریز هیدرولیکی کامل توزیع شده پیوند داده شود، با قابلیت شبیه‌سازی در خاک، آب‌های زیرزمینی و آب‌های سطحی.
- مدل، فرایند جایگزین را برای فرایندهای انتخابی پیشنهاد می‌دهد. گزینش توصیف فرایند انتخابی در مقادیر پارامتری مدل انجام می‌شود. گزینش می‌تواند بر اساس اطلاعات در دسترس و منابع موجود در قالب زمان کامپیوتری باشد.

منابع

- Abbott, M.B., Bathurst, J.C., Cunge, J.A., O'connell, P.E. and Rasmussen, J. (1986) An introduction to The European Hydrological System - Système Hydrologique Européen "SHE" 2: Structure of a physically based distributed modelling system. *Journal of Hydrology* 87, 61-77.
- Abrahamsen, P. (1999): Daisy Program Reference Manual. Dina Notat No. 81. [URL:http://www.dina.kvl.dk/~Daisy/](http://www.dina.kvl.dk/~Daisy/).
- Abrahamsen, P. and Hansen, S. (2000) Daisy: An Open Soil-Crop-Atmosphere System Model. *Environmental Modelling and Software*.
- Addiscott, T.M. (1983): Kinetics and temperature relationships of mineralization and nitrification in Rothamsted soils with different histories. *J. Soil Science* 34, 343-353.
- Anderson, D.W. (1979): Processes of humus formation and transformation in soils of the Canadian Great Plains. *J. Soil Sci.* 30: 77-84.
- Baldwin, J.P., P.H. Nye and P.B. Tinker (1973): Uptake of solutes by multiple root system from soil. III. A model for calculating the solute uptake by a randomly dispersed root system developing in a finite volume of soil. *Plant and Soil* 38, 621-635.
- Blicher-Mathiesen, G., Grant, R., Jensen, C. and Nielsen, H. (1990) Landovervågningsoplande. Faglig rapport fra DMU, nr. 6.
- Blicher-Mathiesen, G., Nielsen, H., Erlandsen, M. and Berg, P. (1991) Kvælstofudvaskning og udbytte ved ændret landbrugspraksis, Modelberegninger med rodzonemodellen DAISY. Faglig rapport fra DMU, nr. 27.
- Brooks, R.H. and Corey, A.T. (1964): Hydraulic properties of porous media. *Hydrological Paper # 3*. Colorado State University, Ft. Collins, Co.
- Brunt, D. (1932). Notes on radiation in the atmosphere. *Quart.J.Royal Meteorol. Soc.*, 58, 389- 420.
- Brutsaert, W. (1975) On a derivable formula for long-wave radiation from clear skies. *Water Res Resour. Res.* 11,742-744.
- Burdine, N.T. (1952): Relative permeability calculations from pore-size distribution data. *Trans. AIME* 198:35-42.
- Burger, H.C. (1919): Das Leitvermögen verdünnter mischkristallfreier Legierungen. *Physikalische Zeitschrift* 20, 73-75.
- Campbell, G.S. (1974): A simple method for determining unsaturated conductivity from moisture retention data. *Soil Sci.* 117:311-314.
- Cambell, C.A., R.J.K. Meyers and K.L. Weier (1981): Potential mineralizable nitrogen, decomposition rates and their relationships to temperature for five Queensland soils. *Austr. J. Soil Res.* 19, 323-332.

- Celia, M.A. and Bouloutas, E.T (1990) A general mass-conservative numerical solution for the unsaturated flow equation. *Water Resour. Res.* 26, 1483-1496.
- Corps of Engineers (1956): *Snow hydrology*. North Pacific Division, U.S. Army Corps of Engineers, Portland, Oregon, U.S.A.
- Diekkrüger, B., Söndgerath, D., Kersebaum, K.C. and McVoy, C.W. (1995) Validity of agroecosystem models. A comparison of results of different models applied to the same data set. *Ecological Modelling* 81, 3129.
- EEA (1995) *Europe's Environment. The Dobris Assessment*. The European Agency, Copenhagen.
- FAO (1990). Expert consultation on revision of FAO methodologies for crop water requirements. Annex V. FAO Penman-Monteith Formula.
- Fillery, I.R.P. (1983): *Biological denitrification*. In: *Gaseous loss of nitrogen from plant-soil systems*. Martinus Nijhoff/Dr W. Junk Publishers. The Hague.
- Flowers, H. and J.R. O'Callaghan (1983): *Nitrification in soils incubated with pig slurry or ammonium sulphate*. *Soil Biol. Biochem.* 15, 337-342.
- Focht, D.D. and W. Verstraete (1977): *Biochemical ecology of nitrification and denitrification*. In: *Advances in Microbiol Ecology*, vol. 1. Plenum Press, New York.
- Gerwitz, S. and E.R. Page (1974): *An empirical mathematical model to describe plant root systems*. *J. Appl. Ecol.* 11, 773-781.
- Hansen, S. (1984): *Estimation of potential and actual evapotranspiration*. *Nordic Hydrol.* 15, 205- 212.
- Hansen, S., Jensen, H.E., Nielsen, N.E. and Svendsen, H. (1990) *DAISY : Soil Plant Atmosphere System Model*. NPO Report No. A 10. The National Agency for Environmental Protection, Copenhagen, 272 pp.
- Hansen, S., Jensen, H.E., Nielsen, N.E. and Svendsen, H., (1991a) *Simulation of nitrogen dynamics and biomass production in winter wheat using the Danish simulation model Daisy*. *Fert. Res.* 27, 245!259.
- Hansen, S., Jensen, H.E., Nielsen, N.E. and Svendsen, H., (1991b) *Simulation of nitrogen dynamics in the soil plant system using the Danish simulation model Daisy*. In: *Hydrological Interactions Between Atmosphere, Soil and Vegetation*. Eds.: Kienitz,G., P.C.D. Milly, M.Th.van Genuchten, D. Rosbjerg and W.J. Shuttleworth. IAHS Publication No. 204:185!195.
- Hansen, S., Jensen, H.E., Nielsen, N.E. and Svendsen, H. (1991c) *Simulation of biomass production, nitrogen uptake and nitrogen leaching by using the Daisy model*. In: *Soil and Groundwater Research Report II: Nitrate in Soils, 1991: 300!309*. Final Report on Contracts EV4V-0098-NL and EV4V-00107-C. DG XII. Commission of the European Communities.
- Hansen, G.K., Jensen, N.H., Jensen, C., Stougaard, B. and Platou, S.W. (1992) *Jordbundsvariation og jordbonitet i Danmark*. In: *Tidskrift for Planteavl*

- Specialserie, Beretning S2224, (Ed. S.A. Mikkelsen), Braklægning, Planteproduktion og Miljø.
- Hansen, G.K. and Svendsen, H. (1994) Modelberegninger og optimering af N-balancer i sædskifter for svinebrug på lerjord, vandet og uvandet sandjord. SP rapport Nr. 15, Statens Planteavlsvforsøg.
- Hansen, G.K. and Svendsen, H. (1995a) Optimizing of nitrogen application on pig farms by simulation. In Modelling the fate of agrochemicals and fertilizers in the environment (Ed. C. Giupponi, A. Marani and F. Morari), Proceedings of the International Workshop in Venice (Italy), 3-5 March 1994.
- Hansen, G.K. and Svendsen, H. (1995b) Udbytter og kvælstofudvaskning. Systemanalyser med Daisy -modellen af N-balancer. SP rapport Nr. 12. Statens Planteavlsvforsøg.
- Hansen, G.K. and Svendsen, H. (1995c) Nitrogen Balances influenced by Farm Management, Soil Types and Climate. In: Proceedings of the Seminar on Site Specific Farming (Ed. S.E. Olesen), SP-Report No. 26, Danish Institute of Plant and Soil Science, pp 181-185.
- Hopmans, J.W. and J.H. Dane (1986): Thermal conductivity of two porous media as a function of water content temperature, and density. *Soil Sci.* 142, 187-195.
- Hansen, S., Thorsen, M., Pebesma, E.J., Kleeschulte, S. and Svendsen, H. (1999) Uncertainty in simulated leaching due to uncertainty in input data. A case study. *Soil Use and Management* 15, 167-175.
- Herkelrath, W.N., Miller, E.E., and Gardner, W.R. (1977) Water uptake by plants II: The root contact model. *Soil Sci. Soc. Am.* J. 41, 1039-1043.
- Idso, S.B., and Jackson, R.D. (1969) Thermal radiation from the atmosphere. *J. Geophys. Res.* 74, 5397-5403.
- Jakobsen, B.F. (1976): Jord, rodvækst og stofoptagelse. In: Simuleret planteproduktion. Hydroteknisk Laboratorium, Den Kgl. Veterinær- og Landbohøjskole, København.
- Jansson, P.-E. and S. Halldin (1980): Soil water and heat model. Technical description. Technical Report 26, 1980. Swedish Coniferous Forest Project. Dept. of Ecology and Environment Research. Swedish University of Agricultural Sciences, Uppsala, Sweden.
- Jenkinson, D.S. and J.H. Rayner (1977): The turnover of soil organic matter in some of the Rothamsted classical experiments. *Soil Sci.* 123, 298-305.
- Jenkinson, D.S., P.B.S. Hart, J.H. Rayner and L.C. Parry (1987): Modelling the turnover of organic matter in long-term experiments at Rothamsted. *Intecol Bulletin* 15, 1-18.
- Jensen, H.E., Hansen S., Stougaard, B., Jensen, C., Holst, K. and Madsen, K.B. (1993): Using GIS-Information to translate soil type patterns to agro-ecosystem management- the Daisy model. In: Eijssackers, H. J. P. and Hamers, T. (eds.):

- Integrated Soil and Sediment Research: A Basis for proper Protection. Kluwer Academic Publishers, 401-428.
- Jensen, C., Stougaard, B. and Jensen, N.H. (1992) The Integration of Soil Classification and Modelling of N-balances with the DAISY model. In H.J.P. Eijsackers and T. Hamers (eds.): Integrated Soil and Sediment Research: A Basis for proper Protection, Kluwer Academic Publishers, The Netherlands, 512-514.
- Jensen, C. and Østergaard, H.S. (1993) Nitratudvaskning under forskellige dyrkningsforhold. In: Oversigt over landsforsøgene (C.Å.Pedersen), Landsudvalget for Planteavl.
- Jensen, C., Stougaard, B. and Olsen, P. (1994a) Simulation of nitrogen dynamics at three Danish locations by use of the DAISY model. Acta Agric. Scand., Sect. B, Soil and Plant Science, 44, 75-83.
- Jensen, C., Stougaard, B. and Østergaard, H.S. (1994b) Simulation of the nitrogen dynamics in farm land areas in Denmark 1989-1993. Soil Use and Management, 10, 111-118.
- Jensen, C., Stougaard, B. and Østergaard, H.S. (1996) The performance of the Danish simulation model DAISY in prediction of N_{min} at spring. Fert. Res. 44:79-85.
- Jensen, L.S., Mueller, T., Nielsen, N. E., Hansen, S., Crocker, G. J., Grace, P. R., Klir, J., Körschens, M. and Poulton, P. R. (1997) Simulating trends in soil organic carbon in long-term experiments using the soil-plant-atmosphere model DAISY. Geoderma 81, (1-2), 5-28.
- Jensen, S.E. (1979): Model ETFOREST for calculating actual evapotranspiration. In: Comparison of forest water and energy exchange models. Proc. IUFRO (Int. Un. Forestry Res. Org.) Workshop, Uppsala 1978. Publ. Int. Soc. for Ecol. Modelling, Copenhagen 1979, 165-172.
- Kempner, W. (1937): The effect of oxygen tensions on cellular metabolism. J. Cellular and Comp. Physiol. 10, 339-363.
- Kimball, B.A., R.D. Jackson, R.J. Reginato, F.S. Nakayama and S.B. Idso (1976): Comparison of field-measured and calculated soil-heat fluxes. Soil Sci. Soc. Amer. J. 40, 18-24.
- Keur, P. Van der, Hansen, S., Schelde, K., and Thomsen, A. (2000): Modification of DAISY SVAT model for potential use of remotely sensed data. Agric. Met.
- Lind, A.-M. (1980): Denitrification in the root zone. Tidsskrift for Planteavl 84, 101-110.
- Lind, A.-M., K. Deboz, J. Djurhuus og M. Maag (1990): Kvælstofomsætning og -transport i to dyrkede jorde. NPO-forskning fra Miljøstyrelsen. Rapport Nr. A9, 1990.

- Magid, J. and Kølster, P. (1995) Modelling Nitrogen Cycling in an Ecological Crop Rotation - an Explorative Trial. *Nitrogen Leaching in Ecological Agriculture*, 77:87.
- Makkink, G.F. (1957): Ekzameno de la formula de Penman. *Neth. J. Agric. Sci.* 5, 290-305
- McCree, K.J. (1974): Equation for the rate of dark respiration of white clover and grain sorghum, as a function of dry weight, photosynthesis rate and temperature. *Crop Science* 14, 509-514.
- Miller, R.D. (1980): Freezing phenomena in soils. In: *Application of soil physics*. Academic Press 1980.
- Miller, R.D. and D.D. Johnson (1964): The effect of soil moisture tension on carbon dioxide evolution, nitrification and nitrogen mineralization. *Soil Sci. Soc. Amer. Proc.* 24, 644-647.
- Millington, R.J. and J.P. Quirk (1960): Transport in porous media. *Int. Congr. Soil Sci. Trans.* 7th (Madison, Wisconsin), 3, 97-106.
- Mogensen, V.O. (1969): Varmeledningsevne i jorden og kalibreringsfaktorer for heat flux metre på Klimastationen. *Hydroteknisk Laboratorium. Den Kgl. Veterinær- og Landbohøjskole, København* 1969.
- Monteith, J.L. & Unsworth, M.H. (1990) *Principles of Environmental Physics*. Routledge, Chapman and Hall, USA. ISBN 0-7131-2931-X. p 291.
- Mualem, Y. (1976). A new model for predicting the hydraulic conductivity of unsaturated porous media. *Water Resour. Res.*, 12, 513-522.
- Mueller, T., Jensen, L.S, Magid, J., Nielsen, N.E. (1997) Temporal variation of C and N turnover in soil after oilseed rape incorporation in the incorporation in the field: simulation with the soil-plant-atmosphere model Daisy . *Ecological Modelling* 99, 247-262.
- Mueller, T., Jensen, L.S., Nielsen, N.E. and Magid, J. (1998) Turnover of carbon and nitrogen in a sandy loam soil following incorporation of chopped maize plants, barley straw and blue grass in field, *Soil Biol. Biochem.*, 30, 561-571.
- Møberg, J.P., Petersen, L. and Rasmussen, K. (1988) Constituents of Some Widely Distributed Soils in Denmark, *Geoderma* 42, 295-316.
- Orchard, V.A. and F.J. Cook (1983): Relationships between soil respiration and soil moisture. *Soil Biol. Biochem.* 15, 447-453.
- Parr, J.F. and H.W. Reuszer (1959): Organic matter decomposition as influenced by oxygen level and method of application to soil. *Soil Sci. Soc. Amer. Proc.* 23, 214-216.
- Petersen, C.T., Jørgensen, U., Svendsen, H., Hansen, S., Jensen, H.E. and Nielsen, N.E. (1995) Parameter assessment for simulation of biomass production and nitrogen uptake in winter rape. *Eur. J. Agron.*, 4(1), 77:89.

- Reichman G.A., D.L. Grunes and F.G. Viets (1966): Effect of soil moisture on ammonification and nitrification in two northern plain soils. *Soil Sci. Soc. Amer. Proc.* 30, 363-366.
- Refsgaard, J.C., Thorsen, M., Jensen, J.B., Kleeschulte, S., and Hansen, S. (1999) Large scale modelling of groundwater contamination from nitrate leaching. *J. Hydrol.* 221, 117-140.
- Richard, L.A. (1931): Capillary conductivity of liquids in porous mediums. *Physics* 1, 318-333.
- Rolston, D.E., P.S.C. Rao, J.M. Davidson and R.E. Jessup (1984): Simulation of denitrification losses of nitrate fertilizer applied to uncropped, cropped and manure-amended field plots. *Soil Science* 13, 270-279.
- Sabey, B.R. (1969): Influence of soil moisture tension on nitrate accumulation in soils. *Soil Sci. Soc. Amer. Proc.* 33, 263-266.
- Satterlund, D.R. (1979) An improved equation for estimating long-wave radiation from the atmosphere. *Water Resour. Res.* 15, 1649-1650.
- Schouwenburg, J. Ch. van and A.C. Schuffelen (1963): Potassium-exchange behaviour of an illite. *Neth. J. Agric. Sci.* 11, 13-22.
- Sepaskhah, A.R. and L. Boersma (1979): Thermal conductivity of soils as function of temperature and water content. *Soil Sci. Soc. Am. J.* 43, 439-443.
- Shuttleworth, W.J. & Wallace, J.S. (1985). Evaporation from sparse crops-an energy combination theory. *Quart.J.R.Met.Soc.* (1985), 111, pp. 839-855.
- Shuttleworth, W.J. & Gurney, R.J. (1990). The theoretical relationship between foliage temperature and canopy resistance in a sparse crop. *Quart.J.R.Met.Soc.* (1990), 116, pp. 497-519.
- Smith, P., Smith, J.U., Powlson, D.S., Arah, J.R.M., Chertov, O.G., Coleman, K., Franko, U., Frohling, S., Gunnewiek, H.K., Jenkinson, D.S., Jensen, L.S., Kelly, R.H., Li, C., Molina, J.A.E., Mueller, T., Parton, W.J., Thornley, J.H.M. and Whitmore, A. P. (1997) A comparison of the performance of nine soil organic matter models using datasets from seven long-term experiments. *Geoderma* 81 (1!2), 153!222.
- Smith, R.E. (1992) *Opus: An Integrated Simulation Model for Nonpoint-Source Pollutants at the Field Scale.* Department of Agriculture. Agricultural Research Service. 120 pp.
- Stanford, G., M.H. Frere and D.H. Schwaninger (1973): Temperature coefficient of soil nitrogen mineralization. *Soil Science* 115, 321-323.
- Stanford, G. and E. Epstein (1974): Nitrogen mineralization - water relations in soils. *Soil Sci. Soc. Amer. Proc.* 38, 103-107.
- Stott, D.E., L.F. Elliot, R.I. Papendick and G.S. Campbell (1986): Low temperature or low water potential effects on the microbial decomposition of wheat residue. *Soil Biol. Biochem.* 18, 577-582.

- Styczen, M. and Storm, B. (1993a) Modelling of N-movement on catchment scale - a tool for Analysis and Decision Making. 1. Model Description. *Fert. Res.* 36, 1!6.
- Styczen, M. and Storm, B. (1993b) Modelling of N-movement on catchment scale - a tool for Analysis and Decision Making. 1. A Case Study. *Fert. Res.* 36:7!17.
- Svendsen, H., Hansen, S. and Jensen, H.E., (1995) Simulation of crop production, water and nitrogen balances in two German agro-ecosystems using the Daisy model. *Ecological Modelling* 81, 197!212.
- Swinbank, W.C. (1963) Long-wave radiation from clear skies. *Quart J. Roy. Meteorol. Soc.* 89, 339-348.
- Sørensen, L.H. (1975): The influence of clay on the rate of decay of amino acid metabolites synthesized in soils during decomposition of cellulose. *Soil Biol. Biochem.* 7: 171-177.
- Tyler, K.B., F.E. Broadbent and G.N. Hill (1959): Low-temperature effects on nitrification in four California soils. *Soil Science* 87, 123-129.
- Van Genuchten, M. Th. (1980): A close form equation for predicting hydraulic conductivity of unsaturated soils. *Soil Sci. Soc. Am. J.* 44:892-898.
- Veen, J.A. van and E.A. Paul (1981): Organic carbon dynamics in grassland soils. 1. Background information and computer simulation. *Can. J. Soil Sci.* 61, 185-201.
- Vereecken, H., Jansen, E.J., Hack-ten Broeke, M.J.D., Swerts, M., Engelke, R., Fabrewiz, F. and Hansen, S. (1991) Comparison of simulation results of five nitrogen models using different data sets. In: *Soil and Groundwater Research Report II: Nitrate in Soils, 1991: 321!338. Final Report on Contracts EV4V-0098-NL and EV4V-00107-C. DG XII. Commission of the European Communities.*
- Vries, D.A. de (1952): The thermal conductivity of soil. *Mededelingen van Landbouwhogeschool, Wageningen*, 52, 1-73.
- Vries, D.A. de (1963): Thermal properties of soils. In: *Physics of plant environment. NorthHolland Publishing Co., Amsterdam.*
- Wagenet, R.J. and Hutson, J.L. (1989) LEACHM, A process-based model of water and solute movement, transformations, plant uptake and chemical reactions in the unsaturated zone. Version 2. Center For Environmental Research, Department of Agronomy, Cornell University, Ithaca, New York, pp148.
- Willigen, P. de (1991) Nitrogen turnover in the soil-crop system; comparison of fourteen simulation models. *Fert. Res.* 27, 141!149.