UNIVERSIDADE FEDERAL DE ALAGOAS INSTITUTO DE CIÊNCIAS ATMOSFÉRICAS PROGRAMA DE PÓS-GRADUAÇÃO EM METEOROLOGIA

Lucas Barbosa Cavalcante

IMPLEMENTAÇÃO DO ALGORITMO SEBAL EM LINGUAGEM LEGAL/SPRING. APLICAÇÃO PARA O COMPLEXO IRRIGADO DE PETROLINA-PE/JUAZEIRO-BA

Lucas Barbosa Cavalcante

IIMPLEMENTAÇÃO DO ALGORITMO SEBAL EM LINGUAGEM LEGAL/SPRING. APLICAÇÃO PARA O COMPLEXO IRRIGADO DE PETROLINA-PE/JUAZEIRO-BA

Dissertação de Mestrado apresentada ao Programa de Pós-Graduação em Meteorologia da Universidade Federal de Alagoas como requisito parcial para a obtenção do grau de Mestre em Meteorologia

Catalogação na fonte Universidade Federal de Alagoas Biblioteca Central Divisão de Tratamento Técnico

Bibliotecário Responsável: Valter dos Santos Andrade

C376i Cavalcante, Lucas Barbosa.

Implantação do algoritmo SEBAL em linguagem LEGAL/SPRING: aplicação para o complexo irrigado de Petrolina-PE/Juazeiro-BA / Lucas Barbosa Cavalcante.

159 f.: il.

Orientador: Heliofábio Barros Gomes.

Coorientadora: Rosilene Mendonça Nicácio Jiménez

Dissertação (Mestrado em Meteorologia) — Universidade Federal de Alagoas. Instituto de Ciências Atmosféricas. Programa de Pós-Graduação em Meteorologia. Maceió, 2015.

Bibliografia: f. 131-136. Apêndices: f. 137-156. Anexo: f. 157-159.

1. Software livre. 2. Sistema de Processamento de Informações Georeferenciadas (SPRING). 3. Linguagem Espacial para Geoprocessamento Algébrico (LEGAL). 4. Evapotranspiração. I. Título.

CDU: 551.573



UNIVERSIDADE FEDERAL DE ALAGOAS INSTITUTO DE CIÊNCIAS ATMOSFÉRICAS COORDENAÇÃO DE PÓS-GRADUAÇÃO EM METEOROLOGIA

CERTIFICADO DE APRESENTAÇÃO

N.º de ordem: MET-UFAL-MS-122.

"IMPLEMENTAÇÃO DO ALGORITMO SEBAL EM LINGUAGEM LEGAL/SPRING" APLICAÇÃO PARA O COMPLEXO IRRIGADO PETROLINA-PE / JUAZEIRO-BA"

Lucas Barbosa Cavalcante

Dissertação submetida ao colegiado do Curso de Pós-Graduação em Meteorologia da Universidade Federal de Alagoas - UFAL, como parte dos requisitos necessários à obtenção do grau de Mestre em Meteorologia.

Aprovado pela Banca Examinadora composta por:

Prof. Dr. Heliofábio Barros Gomes (Orientador)

Profa. Dra. Rosilene Mendonça Nicácio Jiménez

(Co-Orientadora)

of. Dr. Geórgenes Hilário Cavalcante Segundo

(Membro Interno)

Justina Demos da Profa. Dra. Maria Cristina Lemos da Silva

(Membro Externo – Climatempo/SP)

Prof. Dr. Helber Barros Gomes (Membro Externo – UNIFESP/SP)

Abril/2015



AGRADECIMENTOS

Aos meus pais José Ronaldo Cavalcante e Valdieje Barbosa Cavalcante, pelo apoio incondicional na minha vida, sem eles não sou nada.

A minha noiva e futura esposa Aline da Silva Inácio, pela atenção, carinho, amor e cumplicidade, em todos os momentos. Sempre me motivando e auxiliando a seguir em frente.

Ao meu estimado irmão Luan Barbosa Cavalcante, pelos auxílios nas horas que precisei.

Ao meu orientador e amigo Heliofábio Gomes Barros, pelo incentivo a entrar no mestrado e apoio dado em todos os projetos propostos.

A minha coorientadora Rosilene Mendonça Nicácio Jiménez, que me auxilia desde a graduação em Engenharia de Agrimensura, sempre com ótimos conselhos e motivando a sempre fazer o melhor.

A Coordenação de Aperfeiçoamento de Pessoal de Nível Superior (CAPES), pela bolsa concedida desde meu ingresso no Programa de Pós-Graduação em Meteorologia (UFAL/ICAT), até a conclusão do mesmo.

A Universidade Federal de Alagoas, que desde 2008 quando ingressei na graduação em Engenharia de Agrimensura até hoje, vem sendo um local de desenvolvimento intelectual e pessoal.

Aos tecnologistas João Pedro Cerveira Cordeiro e Carlos Alberto Felgueiras, ambos do Instituto Nacional de Pesquisas Espaciais (INPE), pela ajuda prestada neste trabalho.

RESUMO

O entendimento das interações Água-Solo-Atmosfera é de extrema importância para a devida compreensão de todos os processos envolvidos no ciclo hidrológico. Partindo dessa premissa, esta pesquisa tem como objetivo auxiliar este entendimento, mapeando através da implementação do algoritmo SEBAL em uma linguagem livre e nacional, denominada LEGAL; os fluxos de energia à superfície e a evapotranspiração real horária, utilizando-se do sensor TM do LANDSAT 5. Nas análises, optou-se por analisar o desempenho dos scripts gerados a partir de um estudo de caso, a região escolhida foi uma área correspondente ao perímetro irrigado de Petrolina-PE/Juazeiro-BA, onde através da execução dos scripts foi espacializada e analisada as variáveis envolvidas no balanço de energia: Saldo de Radiação à Superfície, Fluxo de Calor no Solo, Fluxo de Calor Sensível, Fluxo de Calor Latente e a Evapotranspiração Real Horária. Os resultados encontrados indicam um excelente desempenho dos scripts elaborados, onde os valores obtidos possuem boa concordância com valores já consolidados na literatura. Como complemento das análises além de mapas temáticos, foram extraídas amostras e apresentadas suas estatísticas em forma de diagrama de caixa.

Palavras-chaves: SPRING. LEGAL. evapotranspiração e software livre.

ABSTRACT

The understanding of Water-Land-Atmosphere interactions is extremely important for the understanding of all the processes involved in the hydrological cycle. Based upon this premise, this research aims to help this understanding, mapping through the implementation of SEBAL algorithm in a free language and national called LEGAL; the surface energy fluxes and real hourly evapotranspiration, using the Landsat TM sensor 5. In the analyzes, we chose to analyze the performance of scripts generated from a case study, the chosen region was an area corresponding to the irrigated perimeter of Petrolina-PE/Juazeiro-BA, where by running the scripts was spatialized and analyzed the variables involved in energy balance: Surface Radiation Balance, Soil Heat Flux, Heat Sensitive Flow, Latent Heat Flux and Real Hourly Evapotranspiration. The results indicate excellent performance of elaborate scripts, where the obtained values show good agreement with values already established in the literature. In addition to the analyzes as well as thematic maps, samples were extracted and presented their statistics box-shaped diagram.

Key-words: SPRING. LEGAL. evapotranspiration and free software.

LISTA DE ILUSTRAÇÕES

Figura 1 –	(a) Soldado carregando os pombos para o campo de batalha, (b) Pombo-	
	correio com máquina acoplada ao peito. Fonte: Cabral (2015)	27
Figura 2 -	Imagem do satélite ERTS-1. Fonte: USGS (2015b)	27
Figura 3 –	Propagação da radiação eletromagnética, em função dos campos elétrico	
	(E) e magnético (M). Fonte: Meneses et al. (2012)	30
Figura 4 -	Reflectâncias especular e difusora . Fonte: Meneses et al. (2012)	30
Figura 5 -	Representação de superfície real, interação em conjunto de reflectância	
	especular e difusora. Fonte: elaborado pelo autor	31
Figura 6 –	Representação da eliminação de um fóton, provocada pela mudança de	
	órbita de um elétron. Fonte: elaborado pelo autor	32
Figura 7 $-$	(a) Representação de um sensor passivo, (b) Representação de um sensor	
	ativo. Fonte: elaborado pelo autor.	33
Figura 8 -	Representação de objetos dentro de um pixel, quando mais de um objeto	
	esta presente, o valor captado é a soma de todas as interações e não do	
	objeto individual. Fonte: elaborado pelo autor	35
Figura 9 –	Representação de diferentes tipos de resolução espacial e seus respectivos	
	satélites. Fonte: Melo (2002)	35
Figura 10 –	Representação dos fenômenos de absorção, reflexão e transmissão. Fonte:	
	elaborado pelo autor	36
Figura 11 –	Assinatura espectral de alguns alvos encontrados na Terra. Fonte: INPE	
	$(2015). \dots \dots$	37
Figura 12 –	Representação das diferentes radiações radiométricas. Fonte: Melo (2002).	38
Figura 13 –	Radiações envolvidas para a contabilização do saldo de radiação. Fonte:	
	-	43
Figura 14 –	Janela principal do SPRING, com a opção de importação de dados.	
	•	45
Figura 15 –	Coordenadas de canto do retângulo envolvente do SPRING. Fonte:	
	•	46
O		47
_	3	49
Figura 18 –	Localização dos perímetros irrigados dentro da área de estudo. Fonte:	
	•	51
	•	51
Figura 20 –	Climograma da cidade de Juazeiro-BA. Fonte: elaborado pelo autor	52

Figura 21 -	Recorte do mapa de solos para a área de interesse nesta pesquisa. Fonte: EMBRAPA (2011)	53
Figura 22 -	- Diagrama dos passos para a implementação do SEBAL em ambiente livre. Fonte: elaborado pelo autor	54
Figura 23 -	- (a) Mapa hipsométrico da área de estudo, (b) Histograma da imagem, (c) Perfis topográficos. Fonte: elaborado pelo autor	56
Figura 24 -	- Mapa de uso e cobertura do solo da região do complexo irrigado Petrolina-PE/Juazeiro-BA. Fonte: elaborado pelo autor	57
Figura 25 -	- Diagrama sintático de um <i>script</i> em LEGAL. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	61
Figura 26 -	- Diagrama sintático de uma declaração em LEGAL. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	61
Figura 27 -	- Diagrama sintático de uma declaração de variável de tabela. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).	62
Figura 28 -	Diagrama sintático de uma instanciação de variável de campos e cadastrais. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	63
Figura 29 -	- Diagrama sintático de uma instanciação de variáveis tabelas. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).	64
Figura 30 -	- Diagrama sintático de uma instanciação de variáveis reais. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	65
Figura 31 -	- Diagrama sintático de uma operação. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	66
Figura 32 -	- Diagrama sintático de uma operação de forma detalhada. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	67
Figura 33 -	- Diagrama sintático de uma expressão real. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	68
Figura 34 -	- Diagrama sintático de uma expressão imagem. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	69
Figura 35 -	- Diagrama sintático de uma expressão MNT. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).	69
Figura 36 -	- Diagrama sintático de uma expressão temática. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	70
Figura 37 -	- Diagrama sintático de uma expressão booleana. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	71
Figura 38 -	- Diagrama sintático de uma expressão zonal. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	72
Figura 39 -	- Diagrama sintático de uma expressão objeto. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).	
	er ar. (1990)	72

Figura 40 –	Diagrama sintático do comando de controle Enquanto. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996)	73
Figura 41 –	Diagrama metodológico da primeira etapa do algoritmo SEBAL, com as adições feitas na implementação para linguagem LEGAL em azul.	
Figura 42 –	Fonte: elaborado pelo autor	75
	Fonte: adaptado de Nicacio (2008)	81
Figura 43 –	Componentes do balanço de energia em região de fruticultura irrigada(imagem da esquerda) e solo exposto (imagem da direita). Fonte:	
	adaptado de Nicacio (2008). Fonte das imagens: (EMBRAPA, 2015)	84
Figura 44 –	Estimativa do albedo da superfície para o dia $12/10/2004$. Fonte: elabo-	
Figura 45 –	rado pelo autor	
	rado pelo autor	101
	Amostras de água, referentes ao Albedo da Superfície para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	102
Figura 47 –	Amostras de área irrigada, referentes ao Albedo da Superfície para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	103
Figura 48 –	Amostras de área urbana, referentes ao Albedo da Superfície para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	103
Figura 49 –	Amostras de solo exposto, referentes ao Albedo da Superfície para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	104
Figura 50 –	Estimativa do índice de vegetação por diferença normalizada para o dia $12/10/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	104
Figura 51 –	Estimativa do índice de vegetação por diferença normalizada para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor	105
Figura 52 –	Amostras de água, referentes ao Índice de Vegetação por Diferença Normalizada para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte:	
Figura 53 –	elaborado pelo autor	106
Figura 54 –	elaborado pelo autor	106
	rença Normalizada para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor	107
Figura 55 –	Amostras de solo exposto, referentes ao Índice de Vegetação por Diferença Normalizada para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte:	
	elaborado pelo autor	107

Figura 56 –	Estimativa da temperatura da superfície para o dia 12/10/2004. Fonte: elaborado pelo autor	108
Figura 57 –	Estimativa da temperatura da superfície para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor	
Figura 58 –	Amostras de água, referentes a temperatura da superfície para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	
Figura 59 –	Amostras de área irrigada, referentes a temperatura da superfície para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	110
Figura 60 –	Amostras de área urbana, referentes a temperatura da superfície para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	111
Figura 61 –	Amostras de solo exposto, referentes a temperatura da superfície para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	111
Figura 62 –	Estimativa do saldo de radiação à superfície para o dia 12/10/2004. Fonte: elaborado pelo autor	112
Figura 63 –	Estimativa do saldo de radiação à superfície para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor	113
Figura 64 –	Amostras de água, referentes ao saldo de radiação à superfície para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	
Figura 65 –	Amostras de área irrigada, referentes ao saldo de radiação à superfície para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo	
Figura 66 –	autor	114
Figura 67 –	autor	
Figura 68 –	autor	
Figura 69 –	elaborado pelo autor	
Figura 70 –	Amostras de água, referentes ao fluxo de calor no solo para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.	
Figura 71 –	Amostras de área irrigada, referentes ao fluxo de calor no solo para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	
Figura 72 –	Amostras de área urbana, referentes ao fluxo de calor no solo para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	
Figura 73 –	Amostras de solo exposto, referentes ao fluxo de calor no solo para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor	

Figura 74 -	- Estimativa do fluxo de calor sensível para o dia $12/10/2004$. Fonte:
	elaborado pelo autor
Figura 75 -	- Estimativa do fluxo de calor sensível para o dia $13/11/2004$. Fonte:
	elaborado pelo autor
Figura 76 -	- Amostras de água, referentes ao fluxo de calor sensível para as imagens
	de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor
Figura 77 -	- Amostras de área irrigada, referentes ao fluxo de calor sensível para as
	imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor 127
Figura 78 -	- Amostras de área urbana, referentes ao fluxo de calor sensível para as
	imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor 122
Figura 79 -	- Amostras de solo exposto, referentes ao fluxo de calor sensível para as
	imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor 125
Figura 80 -	- Estimativa do fluxo de calor latente para o dia $12/10/2004$. Fonte:
	elaborado pelo autor
Figura 81 -	- Estimativa do fluxo de calor latente para o dia 13/11/2004. Fonte:
	elaborado pelo autor
Figura 82 -	- Amostras de água, referentes ao fluxo de calor latente para as imagens
	de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor
Figura 83 -	- Amostras de área irrigada, referentes ao fluxo de calor latente para as
	imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor 125
Figura 84 -	- Amostras de área urbana, referentes ao fluxo de calor latente para as
	imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor 126
Figura 85 -	- Amostras de solo exposto, referentes ao fluxo de calor latente para as
	imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor 126
Figura 86 -	- Estimativa da evapotranspiração real horária para o dia $12/10/2004$.
	Fonte: elaborado pelo autor
Figura 87 -	- Estimativa da evapotranspiração real horária para o dia $13/11/2004$.
	Fonte: elaborado pelo autor
Figura 88 -	- Amostras de água, referentes a evapotranspiração real horária para as
	imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo autor 129
Figura 89 -	- Amostras de área irrigada, referentes a evapotranspiração real horária
	para as imagens de $12/10/2004$ e $13/11/2004$. Fonte: elaborado pelo
	autor

LISTA DE TABELAS

Tabela 1 –	Características de satélites atuais	28
Tabela 2 –	Resolução espacial de sensores orbitais e sua relação com a faixa de	
	imageamento	34
Tabela 3 –	Características do satélite LANDSAT 5	40
Tabela 4 –	Emissividades (ε) médias de alguns materiais terrestres	42
Tabela 5 –	IDH dos Municípios que compõe do Polo de Irrigação Petrolina-PE/Juazeiro-	-
	BA nos anos de 2000 e 2010	50
Tabela 6 –	Valores dos parâmetros climáticos médios das duas maiores cidades da	
	área de estudo	52
Tabela 7 –	Exemplo de caracteres da linguagem LEGAL	60
Tabela 8 –	Funções matemáticas implementadas em LEGAL	68
Tabela 9 –	Tabela de operadores de comparação e lógicos	71
Tabela 10 –	Valores das radiâncias mínimas e máximas e da irradiância solar espec-	
	tral no tipo da atmosfera	74

LISTA DE ABREVIATURAS E SIGLAS

ASI Agenzia Spaziale Italiana

bits Binary digits

CBERS China-Brazil Earth-Resources Satellite

CODEVASF Companhia de Desenvolvimento dos Vales do São Francisco e do

Parnaíba

DGI Divisão de Geração de Imagens

DLR Deutsches Zentrum für Luft- und Raumfahrt

DPI Divisão de Processamento de Imagens

ERTS Earth Resources Technology Satellites

ETM $Enhaced\ Thematic\ Mapper$

IAF Índice de Área Foliar

IBGE Instituto Brasileiro de Geografia e Estatística

ID Identificador

IDH Índice de Desenvolvimento Humano

INPE Instituto Nacional de Pesquisas Espaciais

LANDSAT Land Remote Sensing Satellite

LEGAL Linguagem Espacial para Geoprocessamento Algébrico

LVAe Latossolos Vermelho-Amarelos Eutróficos

MNT Modelo Numérico de Terreno

MSS Multiespectral Scanner System

NASA National Aeronautics and Space Administration

ND Número Digital

NDVI Índice de Vegetação Diferença Normalizada

NIMA National Imagery and Mapping Agency

OBT Coordenação Geral de Observação da Terra

OLI Operational Land Imager

PI Plano de Informação

PVAe Arginossolos Vermelho-Amarelos Eutróficos

RBV Return Beam Vidicon

REM Radiação Eletromagnética

SAVI Índice de Vegetação Ajustado ao Solo

SEBAL Surface Energy Balance Algorithm for Land

SIG Sistema de Geográfico de Informações

SIRGAS Sistema de Referência Geocêntrico para as Américas

SITIM Sistema Interativo de Tratamento de Imagens Multiespectrais

SPRING Sistema de Processamento de Informações Georeferenciadas

SRTM Shuttle Radar Topography Mission

SUDENE Superintendência do Desenvolvimento do Nordeste

SUVALE Superintendência do Vale do São Francisco

TIRS Thermal Infrared Sensor

TM Thematic Mapper

USGS United States Geological Survey

UTM Universal Transversa de Mercator

LISTA DE SÍMBOLOS

 α Absortância

 λ Comprimento de onda

u Frequência

 ρ Reflectância

au Transmitância

 ε Emissividade

c Velocidade da luz

ha Hectare

I Intensidade radiante

K Graus Kelvin

km Quilômetros

m Metros

mm Milímetro

Rn Saldo de radiação

W Watt

 $\alpha_{(x,y)}$ Albedo da superfície

 $\alpha_{pathrad}$ Radiação solar refletida pela atmosfera

 α_{TOA} Albedo no topo da atmosfera

 λET Fluxo de calor latente

 μm Micrômetros

 θ Ângulo solar zenital

 ^{o}C Graus Celsius

Cp Calor específico

dr Inverso do quadrado da distância Terra-Sol

dT Diferença de temperatura

 ET_h Evapotranspiração real horária

ET Evapotranspiração

G Fluxo de calor no solo

H Fluxo de calor sensível

 L_{λ} Radiância espectral

L Coeficiente de Monin-Obukov

rah Resistência aerodinâmica

Ts Temperatura da superfície

zom Coeficiente de rugosidade

 $R_C \downarrow$ Radiação de onda curta incidente

 $\mathbf{R}_C \uparrow$ Radiação de onda curta emitida

 $R_L \downarrow$ Radiação de onda longa incidente

 $\mathbf{R}_L \uparrow$ Radiação de onda longa emitida

SUMÁRIO

1	INTRODUÇÃO	23
1.1	Objetivos	25
2	REVISÃO BIBLIOGRÁFICA	26
2.1	Sensoriamento Remoto	26
2.1.1	Perspectiva histórica	26
2.1.2	Definição de sensoriamento remoto	28
2.2	Radiação Eletromagnética	29
2.2.1	Modelo ondulatório	29
2.2.2	Modelo corpuscular	31
2.3	Sistemas Orbitais e Sensores	33
2.3.1	Resolução espacial	34
2.3.2	Resolução espectral	36
2.3.3	Resolução radiométrica	37
2.3.4	Resolução temporal	38
2.4	Satélites da Série LANDSAT	38
2.5	Saldo de Radiação à Superfície	40
2.5.1	Radiação de onda longa	40
2.5.2	Emissividade	41
2.5.3	Radiação de onda curta	41
2.5.4	Estimativa do saldo de radiação	42
2.6	Evapotranspiração	44
2.7	SPRING (Sistema de Processamento de Informações Georeferenci-	
	adas)	44
2.7.1	Características técnicas do SPRING	45
2.7.2	Modelo de dados do SPRING	46
2.8	SEBAL (Surface Energy Balance for Land)	46
3	ÁREA DE ESTUDO	48
3.1	Polo de irrigação Petrolina-PE/Juazeiro-BA	48
3.1.1	Clima	50
3.1.2	Solo	51
4	MATERIAIS E MÉTODOS	54
4.1	Modelo Numérico de Terreno (MNT)	55
4.2	Mapa de Uso e Cobertura do Solo	57

4.3	Georreferenciamento da imagem orbital	58
4.4	Descrição da Linguagem Espacial para Geoprocessamento	
	Algébrico (LEGAL)	59
4.4.1	Estrutura de um <i>script</i> em LEGAL	59
4.4.2	Diagramas sintáticos	60
4.4.3	Declarações	60
4.4.3.1	Declaração de variáveis de campos, cadastrais e objetos	61
4.4.3.2	Declaração de variáveis de tabela	62
4.4.4	Instanciação	62
4.4.4.1	Instanciação de variáveis de campos e cadastrais	62
4.4.4.2	Instanciação de variáveis tabelas	64
4.4.4.3	Instanciação de variáveis reais	65
4.4.5	Operações	66
4.4.5.1	Expressões reais	67
4.4.5.2	Expressões imagem	68
4.4.5.3	Expressões MNT	69
4.4.5.4	Expressões temáticas	69
4.4.5.5	Expressões booleanas	70
4.4.5.6	Expressões zonais	71
4.4.5.7	Expressão objeto	71
4.4.6	Comando de controle	73
4.5	Etapas para o cálculo do algoritmo SEBAL	74
4.5.1	Calibração radiométrica (L_{λ})	74
4.5.2	Albedo no topo da atmosfera $(lpha_{TOA})$ e albedo da superfície $(lpha_{(x,y)})$	76
4.5.3	Índice de vegetação por diferença normalizada (NDVI)	77
4.5.4	Índice de vegetação ajustado ao solo (SAVI)	77
4.5.5	Índice de área foliar (IAF)	77
4.5.6	Emissividades $(\varepsilon NB_{(x,y)}$ e $\varepsilon_{(x,y)})$	77
4.5.7		78
4.5.8		78
4.5.9		79
4.5.10		79
4.5.11		80
4.5.12	Fluxo de calor no solo (G)	80
4.5.13		80
4.5.13.1	Determinação da diferença de temperatura (dT)	84
4.5.13.2	Pixel quente	85
4.5.13.3	Pixel frio	85
4.5.13.4	Correção da estabilidade atmosférica	85

4.5.14	Fluxo de calor latente (λET)	87
4.5.15	Evapotranspiração real horária	88
5	RESULTADOS E DISCUSSÃO	89
5.1	Implementação	89
5.1.1	Implementação do algoritmo SEBAL através da linguagem LEGAL	89
5.1.1.1	Algoritmo SEBAL Rn e G parte 1	
5.1.1.2	Algoritmo SEBAL fluxo sensível atmosfera neutra parte 2	93
5.1.1.3	Algoritmo SEBAL L monin obukhov parte 3	94
5.1.1.4	Algoritmo SEBAL correção de instabilidade atmosférica e Rah corrigido parte 4	96
5.1.1.5	Algoritmo SEBAL processo iterativo parte 5	97
5.1.1.6	Algoritmo SEBAL fluxo de calor latente, evapotranspiração real horária parte 6	98
5.2	Aplicação	100
5.2.1	Estimativas dos fluxos de energia e evapotranspiração real horária na região	
	do complexo irrigado de Petrolina-PE/Juazeiro-BA por meio de sensoria-	
	mento remoto	100
5.2.1.1	Albedo da superfície	100
5.2.1.2	Índice de vegetação por diferença normalizada (NDVI)	103
5.2.1.3	Temperatura da superfície	108
5.2.1.4	Saldo de radiação	111
5.2.1.5	Fluxo de calor no solo	115
5.2.1.6	Fluxo de calor sensível (H) \ldots	119
5.2.1.7	Fluxo de calor latente	123
5.2.1.8	Evapotranspiração real horária	127
6	CONCLUSÕES	130
	Referências	132
	APÊNDICES	138
	APÊNDICE A – <i>SCRIPT</i> 1 - SALDO DE RADIAÇÃO À FLUXO DE CALOR NO SOLO	139
	APÊNDICE B – <i>SCRIPT</i> 2 - FLUXO DE CALOR SENSÍVEL (AT- MOSFERA NEUTRA	146
	APÊNDICE C – SCRIPT 3 - L MONIN IBUKHOV	148

APÊNDICE D – SCRIPT 4 - R _{ah} CORRIGIDO - CORREÇÃO DE INSTABILIDADE ATMOSFÉRICA	<u> </u>
APÊNDICE E – <i>SCRIPT</i> 5 - PROCESSO ITERATIVO - FLUXO DE CALOR SENSÍVEL	}
APÊNDICE F – <i>SCRIPT</i> 6 - EVAPOTRANSPIRAÇÃO REAL HO- RÁRIA	,
ANEXOS 158	
ANEXO A – TABELA DA DISTÂNCIA TERRA-SOL 159)

1 INTRODUÇÃO

Em pleno século XXI, um dos maiores e mais desafiadores problemas da humanidade é garantir o abastecimento de água potável para os mais de 7 bilhões de pessoas que habitam o planeta Terra. Deste montante mais de 200 milhões são cidadãos brasileiros (IBGE, 2015b), que no decorrer dos anos vem sofrendo com a falta de água; principalmente nas regiões semiáridas do Brasil onde o abastecimento afeta até a manutenção de tarefas cotidianas.

Embora a produção quase que totalitária de alimentos no mundo se desenvolva em sistema de sequeiro, a necessidade da utilização de irrigação para a produção de alimentos vem crescendo em ritmo acelerado, já alcançando 70 % da água doce consumida na Terra (FERERES; SORIANO, 2007).

A forma como a água é utilizando em regime de irrigação, depende das necessidades hídricas da cultura, de qual método será adotado para este procedimento e de fatores mais preponderantes, como os climáticos: temperatura, vento, radiação solar e umidade relativa do ar; que irão interferir na evapotranspiração da vegetação.

O bom entendimento e conhecimento das necessidades hídricas das mais variadas espécies vegetais, que podem ser estimados através do coeficiente de cultivo (Kc) e da evapotranspiração de referência, são de primordial importância para se alcançar um gerenciamento hídrico, não só de culturas irrigadas, mas também de bacias hidrográficas (GONDIM; TEIXEIRA; BARBOSA, 2005).

Para controlar a demanda hídrica dentro de uma cultura irrigada, é necessário o desenvolvimento de métodos que possam calcular as reais necessidades hídricas de uma determinada cultura. Para tal processo, é necessário estimar a quantidade de água perdida pela planta para a atmosfera pela evapotranspiração (ET) e a quantidade de água infiltrada no solo.

Nas últimas décadas, a utilização de imagens advindas de sensores orbitais vem se firmando como um instrumento de suma importância, não só na identificação de áreas em processo degradativos, erosivos, dentre outros, mas também em estudos sobre o balanço de energia e água. As imagens orbitais passaram a representar uma das maneiras mais adequadas de monitoramento, tanto em escala local como global. Isto posto, a estimativa da evapotranspiração em escala regional, utilizando como base imagens de sensores orbitais e algoritmos que trabalhem para a conversão de números digitais (ND) em radiância e reflectância, permitindo chegar em medidas de radiação e fluxos, alcançando assim a estimativa da evapotranspiração, representa uma grandiosa contribuição para o monitoramento do ciclo hidrológico (BERNARDO; SOARES; MANTOVANI, 2005).

O ciclo hidrológico afeta fortemente os mais variados aspectos da vida dos seres humanos, desde a produtividade agrícola, utilização de energia, controle de cheias, suprimento de água para a indústria e população, manejo da flora e da fauna, dentre outros. Tendo em vista os fatos apresentados, modelos que representem de forma consistente o ciclo hidrológico podem, efetivamente, contribuir para o planejamento e gestão dos recursos hídricos. De uma maneira geral, as modificações advindas de causas naturais ou antrópicas favorecem flutuações em diversas componentes do ciclo hidrológico, tais como precipitação, fortemente influenciada por fenômenos de acoplamento oceano-atmosfera, a exemplo da umidade do solo e balanço de energia, fundamentalmente dependente dos processos de trocas radiativas entre a atmosfera e a superfície.

O SEBAL (Energy Balance Algorithm for Land) (BASTIAANSSEN et al., 1998a), segundo Weligepolage (2005), é um algoritmo semi-empírico que fomenta a parametrização do balanço de energia e fluxos de superfície (fluxo de calor no solo, fluxo de calor sensível e latente) baseado em alguns dados locais e medições provenientes de faixas espectrais de sensores abordo de satélites. O modelo SEBAL ganhou bastante destaque na comunidade científica mundial, pois vem apresentando em diversos testes ao redor do mundo valores bastante precisos nas suas estimativas (BASTIAANSSEN et al., 1998a); (NICACIO, 2008); (GOMES, 2009); (FOLHES, 2007); (SANTOS; FONTANA; ALVES, 2010).

O algoritmo SEBAL, foi desenvolvido pelo Professor Doutor Wim G. M. Bastiaanssen em 1995 (BASTIAANSSEN et al., 1998a); (BASTIAANSSEN et al., 1998b) e validado em diversos ecossistemas ao redor do mundo, dentre eles: Egito, Espanha, França, Itália, Argentina, China, Zâmbia, Etiópia, Estados Unidos, Brasil, dentre outros (TASUMI, 2003). Segundo Meireles (2007), é necessário que o sensor orbital possua uma resolução espectral que abranja os canais do visível, infravermelho próximo e infravermelho termal, para que possa servir de entrada para os processos existentes no algoritmo.

Apesar da existência de modelos de grande utilização mundial, a exemplo do já citado SEBAL, na quase totalidade dos estudos realizados, o algoritmo é escrito e executado através de *softwares* proprietários. Tal fator implica em um grande impedimento na utilização do modelo por diversos pesquisadores, principalmente, os que atuam em instituições com menor recurso financeiro disponível, tendo em vista que as empresas detentoras desses softwares cobram preços exorbitantes pelas suas licenças de uso.

No Brasil, os softwares voltados ao processamento de imagem chegaram ao país através do Instituto Nacional de Pesquisas Espacias – INPE, quando em 1974, foi adquirido o sistema chamado "IMAGE-100", ao custo de US\$ 1 milhão, sendo por muito tempo o único sistema de processamento digital de imagens de satélite em operação no Brasil. Em 1984 foi criada a Divisão de Processamento de Imagens (DPI), desempenhando um excelente papel, já em 1986 a DPI lançou o Sistema Interativo de Tratamento de Imagens Multiespectrais – SITIM, em paralelo a este projeto foi também desenvolvido um

sistema de informação geográfica (SIG), denominado SGI, que foi integrado ao processador de imagem, dando origem a um sistema que passou a ser conhecido como SITIM/SGI. Já em 1991 iniciou-se o desenvolvimento do Sistema de Processamento de Informações Georreferenciadas – SPRING (CAMARA et al., 1996), a priori um *software* não comercial, porém com código fechado (INPE, 2015).

A partir de 2011, o INPE libera o código fonte do SPRING, permitindo assim aos usuários as 4 liberdades básicas de um SPRING agora software livre: liberdade de executar o programa para qualquer propósito, liberdade de estudar como o programa funciona, podendo adaptá-lo as suas necessidades, liberdade de redistribuir cópias e a liberdade de aperfeiçoar o programa.

1.1 Objetivos

A presente pesquisa tem como objetivo geral implementar o algoritmo SEBAL em ambiente livre através da Linguagem Espacial para Geoprocessamento Algébrico (LEGAL) presente no software SPRING, desenvolvido pelo Instituto Nacional de Pesquisas Espaciais (INPE), tendo como etapas principais:

- 1. implementação do SEBAL em ambiente livre, utilizando-se da linguagem LEGAL;
- 2. mapeamento do Índice de Vegetação por Diferença Normalizada (NDVI), do albedo da superfície, da temperatura da superfície, do saldo de radiação;
- 3. mapeamento da evapotranspiração real horária;
- avaliação dos resultados gerados através de estudo de caso na região do complexo irrigado de Petrolina-PE/Juazeiro-BA.

2 REVISÃO BIBLIOGRÁFICA

O ápice desta pesquisa encontra-se na implementação do algoritmo SEBAL, utilizando-se a linguagem LEGAL, presente no *software* livre SPRING, para o mapeamento de todas as componentes do balanço de energia à superfície e a evapotranspiração real horária, utilizando-se de sensor multiespectral de baixa resolução espacial. Com o intuito de oferecer subsídios para fundamentar o entendimento desta pesquisa, esta seção abrange os aspectos conceituais envolvidos no sensoriamento remoto, no balanço de energia e na evapotranspiração, bem como conceitos sobre o *software* livre SPRING.

2.1 Sensoriamento Remoto

2.1.1 Perspectiva histórica

O início do sensoriamento remoto advém a invenção da câmera fotográfica, sendo este o primeiro instrumento utilizado, perdurando até os dias atuais, onde ainda se utiliza de câmeras para tomada de fotos sejam aéreas ou orbitais, como as capturadas pela câmara pancromática russa KVR-1000, que se encontra a bordo dos satélites Cosmos a uma altitude de 200 km, obtendo fotografias de 2 a 3 m de resolução espacial (SOVINFORMSPUTNIKE, 2015).

O pioneirismo na utilização de tecnologias de alto nível, está quase que totalitariamente voltado a aplicações de uso militar, o sensoriamento remoto a princípio também tinha esta finalidade. Segundo Figueiredo (2010), no século passado, uma pequena e leve câmara fotográfica foi desenvolvida para fins militares. Este equipamento, era carregado com pequenos rolos de filme e possuía disparador automático, sendo fixado ao peito de pombos-correio, que eram levados para locais estratégicos, onde era sabido que em seu retorno a origem, sobrevoariam regiões inimigas (Figura 1), as fotografias obtidas formavam um valioso acervo informativo, para o reconhecimento da localização e disposição de infraestrutura das forças militares inimigas.

Com a evolução dos processos militares, houve a gradativa substituição dos pomboscorreio por balões amarrados a cabos que eram erguidos sem tripulação, somente acoplados com diversas câmaras que tomavam fotos de diversas posições, auxiliando assim no reconhecimento do território inimigo. Posteriormente aviões foram sendo utilizados para tomada de fotografias para uso das forças armadas e atualmente aviões ultra modernos acoplado por diversos sensores e voando a grande altitudes vem trabalhando no processo de espionagem militar.

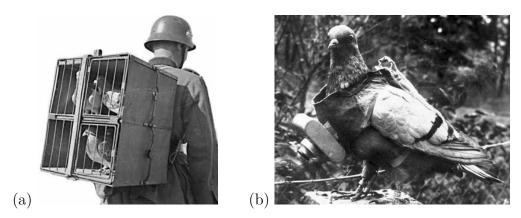


Figura 1 – (a) Soldado carregando os pombos para o campo de batalha, (b) Pombo-correio com máquina acoplada ao peito. Fonte: Cabral (2015)

A revolução do sensoriamento remoto como uma ciência utilizada mundialmente e não só por militares, aconteceu no início da década de 70, com a colocação em órbita do ERTS-1 (Earth Resources Technology Satellites), dando início a série LANDSAT (Figura 2). Os satélites tem grandes benefícios com relação a outras formas de obtenção de informações, apesar do custo para o seu desenvolvimento e lançamento, são equipamentos que ficam anos orbitando em torno da Terra, trabalhando em um processo contínuo de tomadas de imagens da superfície terrestre, que são coletadas 24 horas por dia, até o final de sua vida útil.



Figura 2 – Imagem do satélite ERTS-1. Fonte: USGS (2015b)

Segundo Figueiredo (2010), o avanço alcançado pelo sensoriamento remoto, esta baseado na evolução de quatro grandes segmentos tecnológicos: os sensores, que são responsáveis pela coleta das imagens; o sistema de telemetria, responsável pela transmissão dos dados adquiridos pelo satélite até as estações terrestres; o sistema de processamento, conjunto de hardwares e softwares responsável pelo processamento dos dados e os lançadores, que consistem dos sistemas de foguetes e propulsores que colocam os satélites em órbita.

Na atualidade existem diversas séries de satélite em operação, podendo ser citados entre eles: o LANDSAT, RapidEye, WorldView, Pléiades, CBERS, Ikonos, QuickBird, Meteosat, dentre outros. Os satélite possuem diversas funções desde o monitoramento e

levantamento de recursos naturais terrestre, monitoramento de obras e construções, estudos climáticos e atmosféricos, como os satélite de uso meteorológico, etc. Para conseguir atender a todas estas necessidades de uso, cada satélite possui características distintas que lhe permite captar as informações necessárias a sua aplicação, alguns exemplos se encontram na Tabela 1.

Tabela 1 – Características de satélites atuais.

Nome do satélite	Bandas espectrais	Resolução espacial	Resolução temporal	
	Coastal aerosol	30 m		
	Blue	30 m		
	Green	30 m		
	Red	30 m		
	Near Infrared	30 m		
LANDSAT 8	SWIR 1	30 m	16 dias	
	SWIR 2	30 m		
	Panchromatic	15 m		
	Cirrus	30 m		
	Thermal Infrared (TIRS) 1	100 m		
	Thermal Infrared (TIRS) 2	100 m		
	Blue			
	Green			
RapidEye	Red	6,5 m	Diariamente fora do nadir / 5,5 dias (no nadir	
	Red-Edge			
	Infravermelho próximo			
	Vermelho			
	Verde			
	Azul			
	Infravermelho	-		
WorldView 2	Azul costeiro	2 m	$1,1 \text{ dias } 30^{\circ} \text{ off nadir } / 3,7 \text{ dias } 20^{\circ} \text{ off nadir}$	
	Amarela			
	Vermelho limítrofe			
	Infravermelho-2			
	Pancromática	0,5 m		
	Pancromático	0,5 m		
	Azul			
Pléiades	Verde	2 m	Diária	
	Vermelho	∠ III		
	Infravermelho próximo			

Fonte: USGS (2015a), Antunes, Debiasi e Siqueira (2014), GlobalGeo (2015), EngeSat (2015)

2.1.2 Definição de sensoriamento remoto

A definição mais clássica e conhecida do sensoriamento remoto, trata como sendo uma técnica utilizada para a obtenção de informações sobre os alvos, através de instrumentos que não têm contato físico com os objetos investigados (AVERY; BERLIN, 1992). Analisando o assunto abordado no tópico anterior, esta definição serve para designar a então nova tecnologia criada, que era capaz de obter imagens da superfície terrestre a distâncias remotas, seja por pombos ou balões.

Isto posto, esta definição clássica, somente leva em consideração que o sensor deve estar a uma distância no objeto a ser estudo, todavia a definição de sensoriamento remoto, deve partir de uma concepção um pouco mais científica, a qual necessita, segundo Meneses et al. (2012), seguir alguns preceitos:

- i **exigência**: para que a interação e captura da informação ocorra por meio dos sensores, é necessária a ausência de matéria no espaço entre o objeto e o sensor;
- ii **consequência**: a informação do objeto é possível de ser transportada pelo espaço vazio;
- iii **processo**: a comunicação objeto/sensor só é possível devido a radiação eletromagnética, que é a única forma de energia capaz de se transportar pelo espaço.

Tomando como base estes preceitos e conceitos, o sensoriamento remoto de forma mais científica, pode ser definido como: A ciência que visa o desenvolvimento da obtenção de imagens da superfície terrestre por meio da detecção e medição quantitativa das respostas das interações da radiação eletromagnética com os materiais terrestres (MENESES et al., 2012).

Ratificando a definição anterior, fica explícito que o sensoriamento remoto, só pode assim ser denominado, quando existir a relação de obtenção da imagem com a detecção de energia eletromagnética. Ou seja, nenhum outro tipo de sensor que obtenha imagens que não seja pelo meio descrito, pode ser denominada como sensoriamento remoto.

É notório a partir do exposto neste tópico que só se pode compreender os processos envolvidos no sensoriamento remoto, a partir do conhecimento do que é a radiação eletromagnética (REM).

2.2 Radiação Eletromagnética

O conhecimento da radiação eletromagnética, parte do entendimento da dualidade de comportamento presente em sua natureza, é ter clareza que a REM se propaga no vácuo, e se comporta ao mesmo tempo como uma forma de onda e uma forma de energia. A partir desde conceito é que se consegue entender e explicar todas as características observadas em estudos com imagens advindas do sensoriamento remoto. As formulações para esta dualidade, partem dos modelos denominados de ondulatória (onda) e corpuscular (energia).

2.2.1 Modelo ondulatório

O modelo ondulatório, segundo as teorias de Maxwell (1881), é formulado partindo do princípio que uma partícula carregada eletricamente, gera em torno de si um campo elétrico, que por sua vez, devido a agitação da partícula gera um campo magnético. A vibração alcançada pela partícula, estimula que ambos os campos, elétrico e magnético, atuem vibrando ortogonalmente entre si e que suas amplitudes se mantenham iguais. No momento que esta partícula sofre aceleração, esta pertubação causada entre os campos se

propaga em direção ortogonal à direção de ambos os campos; a esta pertubação do campo elétrico (E) e do campos magnético (M) se denomina onda eletromagnética (Figura 3) Pode-se então definir a REM como uma oscilação dos campos E e M, seguindo um padrão harmônico, ou seja, as ondas possuem espaçamento repetitivo no decorrer do tempo. A propagação das ondas eletromagnéticas no vácuo ocorre a aproximadamente 300.000 km/s (velocidade da luz).

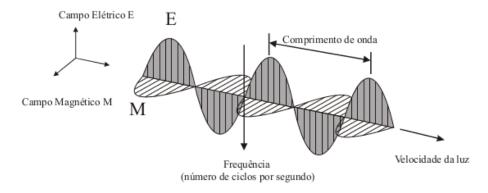


Figura 3 – Propagação da radiação eletromagnética, em função dos campos elétrico (E) e magnético (M). Fonte: Meneses et al. (2012)

Por consenso no sensoriamento remoto, nos referimos à radiação eletromagnética através do seu comprimento de onda e não da sua frequência, utilizando-se, mais comumente, da unidade de medida micrômetros (μ m). A lei do comportamento ondulatório é expressa de forma matemática, entendendo que o comprimento de onda λ é igual a velocidade da luz (c) sobre a frequência ν .

$$\lambda = \frac{c}{\nu} \tag{2.1}$$

Segundo Meneses et al. (2012), não se pode falar do modelo ondulatório sem entender a interação macroscópica da radiação eletromagnética com os objetos, basicamente, tal interação é a resposta da intensidade com que um objeto reflete a REM em razão do tamanho da onda e a textura da superfície estudada (Figura 4).

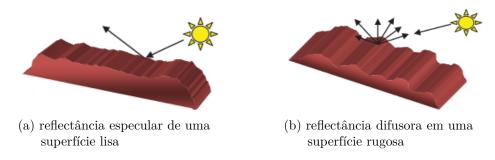


Figura 4 – Reflectâncias especular e difusora . Fonte: Meneses et al. (2012)

Na Figura 4a, é notado a comportamento da reflectância em uma superfície de textura lisa, enquanto que na Figura 4b tem-se o comportamento da reflectância em uma superfície rugosa. No sensoriamento remoto, pode-se classificar em dois tipos as texturas que ocorrem na superfície: especular ou difusora, respectivamente. Tais superfícies são modelos ideais, o que não é observado na prática. Superfícies reais misturam reflectância especular com difusora (Figura 5)

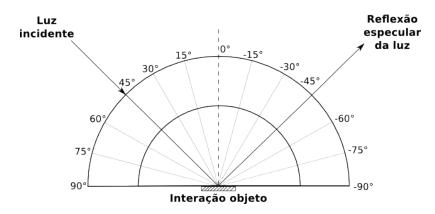


Figura 5 – Representação de superfície real, interação em conjunto de reflectância especular e difusora. Fonte: elaborado pelo autor.

2.2.2 Modelo corpuscular

Como o modelo ondulatório está mais vinculado as interações macroscópicas da radiação eletromagnética com os objetos, tal modelo falha em explicar alguns fenômenos importantes que acontecem quando a radiação eletromagnética interage com a matéria.

No século XVII, Isaac Newton, propôs uma teoria que tentava explicar o que era a luz, esta teoria ficou conhecida como modelo corpuscular, que entendia que a luz era constituída de pequenas partículas, que eram emitidas por fontes luminosas. Planck (1901) observou que a transferência de energia de um objeto para outro se dava em quantidades fixas e discretas, à qual denominou de fótons. O fóton é a partícula elementar que media a força eletromagnética. Segundo Meneses et al. (2012), é a forma física de um quantum, que é a partícula básica estudada em mecânica quântica.

O nome corpuscular, origina-se do entendimento que os fótons são corpúsculos de energia sem matéria. Segundo o modelo corpuscular pode-se definir que a REM é uma forma dinâmica de energia, se manifestando somente quando interagi com a matéria. A quantidade de energia (E) presente em um quantum é diretamente proporcional à frequência (ν) da radiação (MENESES et al., 2012), conforme expresso na equação 2.2.

$$E = h \cdot \nu \tag{2.2}$$

Onde, E é a energia, h é a constante de Planck (6,624 · 10^{-34} Joules·seg) e ν é a frequência.

Substituindo-se ν por λ a partir da equação 2.1 do modelo ondulatório, obtêm-se que:

$$E = \frac{h \cdot c}{\lambda} \tag{2.3}$$

Analisando a equação 2.3, nota-se que o fóton de energia (E) é inversamente proporcional ao comprimento de onda λ , logo, comprimentos de onda da REM menores transportam maiores quantidades de energia, consequentemente, os comprimentos de onda maiores transportam menores quantidade de energia.

Isto posto no modelo corpuscular, é necessário ter o entendimento que existe a interação microscópica da radiação eletromagnética com o objeto estudado, na medida a REM atinge uma superfície, ela irá interagir através da troca de energia que ela carrega e a energia contida nos átomos e moléculas presentes na matéria. Para que isso ocorra é necessário que o objeto que está sofrendo a interação absorva um pouco da radiação eletromagnética que está incidindo sobre o mesmo, provocando assim uma excitação nos átomos, fazendo que o elétron migre de uma órbita de menor para uma de maior energia, acontecendo assim a liberação do fóton (Figura 6).

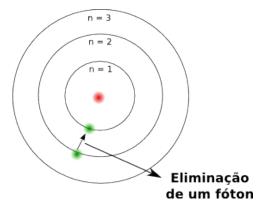


Figura 6 – Representação da eliminação de um fóton, provocada pela mudança de órbita de um elétron. Fonte: elaborado pelo autor.

Esta absorção de energia pela matéria é de extrema importância no sensoriamento remoto, uma vez que o estudo dessa radiação juntamente com a radiação refletida irá proporcionar definir as assinaturas espectrais dos diversos alvos existentes na superfície terrestre.

2.3 Sistemas Orbitais e Sensores

Como já citado anteriormente, existem hoje em atuação diversas constelações de satélites que orbitam em torno da Terra, capturando e enviando as informações obtidas sobre a atmosfera e a superfície terrestre. Para conseguir detectar a radiação eletromagnética refletiva ou emitida pelos objetos em Terra, estes sistemas orbitais possuem modernos sensores capazes de captar a REM e transformar a energia transportada pela onda, em um pulso eletrônico que é proporcional à intensidade da energia, a este pulso eletrônico dar-se o nome de número digital (ND).

Os sistemas sensores podem ser divididos segundo a fonte de radiação eletromagnética que se utilizam, caso a REM seja obtida através do Sol, ou seja, por meio natural, o sistema sensor é denominado passivo (Figura 7a). Entretanto, se o sensor tem capacidade de produzir sua própria REM, ele é denominado ativo (Figura 7b), tais sensores tem uma vantagem em relação aos anteriores, como sua REM é produzida através de radares acoplados aos satélites, esta radiação atravessa as nuvens, podendo assim ser operado independente das condições atmosféricas.

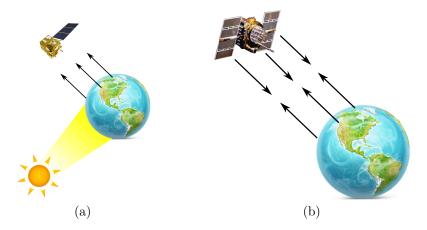


Figura 7 – (a) Representação de um sensor passivo, (b) Representação de um sensor ativo. Fonte: elaborado pelo autor.

Durante o percurso que a radiação eletromagnética percorre até sua incidência à superfície, esta, segundo Rabus et al. (2003), passa por diversos processos de atenuação, sendo eles: a absorção, a reflexão e o espalhamento. O processo de absorção atmosférica refere-se a atenuação de parte da radiação incidente através da interação e absorção por parte de nuvens e partículas de poeira que se encontrem em suspensão na atmosfera (RABUS et al., 2003). A reflexão atmosférica segundo Silva, Lopes e Azevedo (2005), é o processo pela qual a radiação eletromagnética é refletida por um objeto, a exemplo um topo de nuvem ou neblina, e retorna ao espaço sem nem mesmo interagir com a superfície terrestre. Já o espalhamento ainda segundo Silva, Lopes e Azevedo (2005), corresponde a mudança de forma aleatório da direção de propagação da radiação eletromagnética devido a processos de interação elástica com algumas componentes da atmosfera.

Nas aplicações de sensoriamento remoto, além da escolha por sensores ativos ou passivos, e do entendimento que a radiação sofre diversos processos atenuantes, outro ponto extremamente importante, segundo Meneses et al. (2012), é o conhecimentos sobre as diferentes formas de medições, sendo elas:

i : pela área do campo de visada do sensor;

ii : pelo comprimento de onda que o sensor pode captar;

iii : pelos valores numéricos da medida da radiância do alvo;

iv : recorrência de tomada de uma imagem referente a um mesmo lugar.

Tais medições são descritas na literatura em termos de resoluções, e são denominadas respectivamente de resolução espacial, espectral, radiométrica e temporal. São analisadas em conjunto, e auxiliam na escolha de um determinado tipo de sensor, a depender do resultado que se pretenda alcançar.

2.3.1 Resolução espacial

Segundo Florenzano (2002), a resolução espacial refere-se a capacidade que o sensor possui de distinguir o menor tamanho individual de área imageada da superfície terrestre. A esta menor parcela imageada dar-se o nome de pixel. É extremamente importante, pois, é a partir da resolução espacial que se pode determinar o menor objeto identificado ao analisar uma imagem.

O pixel é uma unidade indivisível, sendo portanto impossível de se identificar qualquer alvo que possua tamanho inferior ao mesmo, tendo em vista que seu valor é uma interação de todos os feixes de luz que interagiram com esta unidade de área (Figura 8). A determinação da resolução espacial está diretamente ligada ao campo de visada no sensor, ou seja, sensores com faixas de imageamento maiores terão uma resolução espacial menor, enquanto os sensores com uma faixa de imageamento menor, terão resoluções espaciais maiores (Tabela 2).

Tabela 2 – Resolução espacial de sensores orbitais e sua relação com a faixa de imageamento

Satélite	Sensor	Largura da faixa imageada	Resolução espacial
Landsat 5	TM	$185~\mathrm{km}$	30 m
RapidEye	RapidEye-5	$77~\mathrm{km}$	6,5 m
CBERS 4	PAN	60 km	5 m
Quick Bird	PAN	16,8 km	0,60 m

Fonte: USGS (2015a), Antunes, Debiasi e Siqueira (2014)

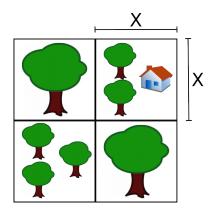


Figura 8 – Representação de objetos dentro de um pixel, quando mais de um objeto esta presente, o valor captado é a soma de todas as interações e não do objeto individual. Fonte: elaborado pelo autor.

As resoluções espaciais dos sensores abordo dos satélites, podem ser divididas em baixa, média e alta resolução (Figura 9), a depender no tamanho do pixel. A escolha por qual tipo de resolução optar, permeia a necessidade da pesquisa, o capital existente para investir e os resultados esperados, somente analisando estes fatores é possível escolhe a resolução espacial mais adequada.

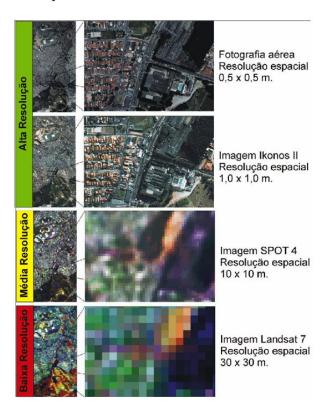


Figura 9 – Representação de diferentes tipos de resolução espacial e seus respectivos satélites. Fonte: Melo (2002).

2.3.2 Resolução espectral

A resolução espectral esta diretamente ligada com uma das propriedades mais importantes que estão associadas ao sensoriamento remoto, que é a obtenção simultânea de múltiplas bandas espectrais; estas bandas auxiliam no entendimento do comportamento espectral dos alvos. Estão presentes na superfície da Terra os mais diversificados tipos de alvos, tais como: água, solo exposto, cerâmica, asfalto, dentre outros. Após a entrada da radiação eletromagnética na atmosfera terrestre ela começa um processo de interação com alvos, sejam eles pertencentes a atmosfera ou a superfície, no momento que a REM incide sobre um alvo, três fenômenos físico-químicos podem ocorrer: absorção, reflexão e transmissão (Figura 10).

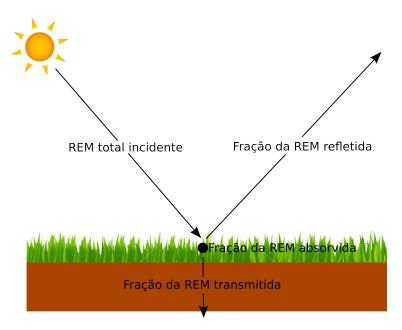


Figura 10 – Representação dos fenômenos de absorção, reflexão e transmissão. Fonte: elaborado pelo autor.

Analisando a Figura 10, pode-se observar três propriedades do sensoriamento remoto, que envolve as frações da radiação eletromagnética absorvida, refletida e transmitida em razão da radiação total incidente, sendo elas:

$$\frac{fração\ absorvida}{REM\ total\ incidente} = \alpha \tag{2.4}$$

$$\frac{fração\ refletida}{REM\ total\ incidente} = \rho \tag{2.5}$$

$$\frac{fração\ transmitida}{REM\ total\ incidente} = \tau \tag{2.6}$$

Onde α corresponde a absortância; ρ a reflectância e τ a transmitância. Através da analise dessas propriedades se consegue extrair as curvas espectrais dos alvos que se quer

pesquisar e observar o comportamento de cada um em um determinado comprimento de onda (Figura 11)

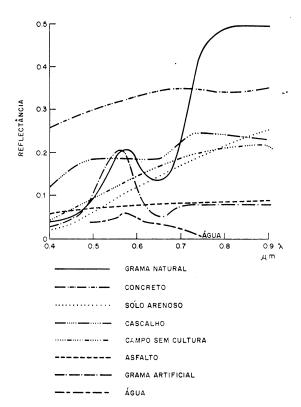


Figura 11 – Assinatura espectral de alguns alvos encontrados na Terra. Fonte: INPE (2015).

Diante do exposto, a resolução espectral, segundo Figueiredo (2010), está relacionada com as faixas espectrais captadas pelo sensor, quanto mais estreitas as faixas e quanto maior o número de bandas captadas maior a resolução espectral. Meneses et al. (2012) ratificam esta definição e complementa que o termo resolução espectral, esta diretamente ligado a três parâmetros de medida do sensor:

i : número de bandas que o sensor possui;

ii : largura em comprimento de onda das bandas;

iii : posição que as bandas se localizam dentro do espectro eletromagnético.

Ainda em conformidade com Meneses et al. (2012), um sensor tem melhor resolução espectral se possuir maior número de bandas situadas em diferentes regiões espectrais e com larguras estreitas de comprimento de onda.

2.3.3 Resolução radiométrica

Segundo Schowengerdt (1983), a resolução radiométrica faz referência à capacidade do sensor em distinguir as variações da radiância espectral recebida pelo mesmo. A esta

valor numérico que representa a intensidade de radiância proveniente do alvo estudado, que corresponde ao pixel, denomina-se de nível de cinza, que são expressos pela quantidade de bits. Para se conhecer quantos níveis de cinza uma imagem possui, basta elevar 2 ao número de bits da imagem ($2^8 = 256$), o valor alcançado será os níveis de cinza (Figura 12) (MELO, 2002).

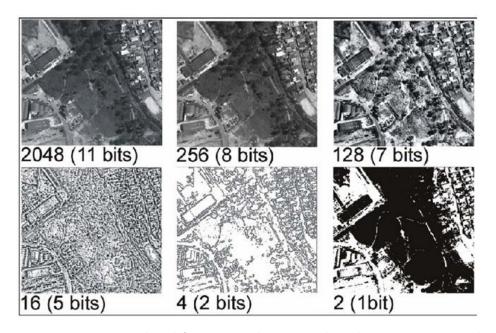


Figura 12 – Representação das diferentes radiações radiométricas. Fonte: Melo (2002).

Observa-se que na Figura 12, a imagem de 11 bits ($2^{11} = 2048$) tem detalhamento visual superior as imagens de menores bits, isto posto, fica explícito que as imagens com maior quantidade de bits possuem resolução radiométrica superior. Segundo Meneses et al. (2012), a maioria dos sensores multiespectrais com resolução espacial de 10 a 30 metros trabalham com resoluções radiométricas de 8 bits, ou seja, descriminam até 256 valores de radiância por banda espectral. Já os sensores de alta resolução espacial, com tamanho de pixel 1 metro ou menor, possuem resolução radiométrica de 10 ou 11 bits.

2.3.4 Resolução temporal

Refere-se ao tempo de revisita de um sensor sobre uma mesma área, sendo de fundamental importância para acompanhar e/ou detectar as evoluções e/ou modificações que ocorrem na superfície terrestre.

2.4 Satélites da Série LANDSAT

A série dos satélites LANDSAT (*Land Remote Sensing Satellite*) teve início no ano de 1972, quando a Agência Espacial Americana, órgão setorial do governo norte Americano, deu início as missões de observações orbital da Terra, denominando a primeira experiência

neste nível de ERTS (*Earth Resources Technology Satellite*), tendo seu nome alterado três anos depois para LANDSAT, o principal objetivo da missão era obter um mapeamento multiespectral da superfície terrestre (USGS, 2015c).

A missão teve seu ponto inicial com o lançamento do ERTS-1 (Earth Resources Technology Satellite 1), posteriormente chamado de LANDSAT 1, tinha acoplado dois diferentes instrumentos sensores: as câmeras RBV (Return Beam Vidicon) e MSS (Multiespectral Scanner System).

Posteriormente houve mais dois lançamentos, um ocorrendo em 1975 e outro em 1978, que corresponderam, respectivamente, ao LANDSAT 2 e 3, os dois satélite tinham bastante similaridade com seu antecessor, diferenciando apenas o LANDSAT 3 , onde houve um aumento do números de bandas espectrais oferecidas pelo sensor MMS.

O LANDSAT 4 foi marcado pela substituição do RBV pelo TM (*Thematic Mapper*), tendo seu lançamento sido realizado em 1982. Dois anos depois seu sucessor (LANDSAT 5) foi colocado em órbita, apresentando os mesmo modelos de sensores que o LANDSAT 4 possuia, em 1995 o sensor MSS, apresentou falhas e deixou de enviar dados para as estações terrestres, entre outubro e novembro de 2011 o TM também começou a apresentar defeito não sendo mais possível se estabelecer conexão.

O LANDSAT 6 foi desenvolvido com um sensor muito similar ao TM, porém o mesmo vinha acrescido de um novo sensor com resolução espacial de 15 metros, denominado de ETM (*Enhaced Thematic Mapper*), por motivos de falhas no lançamento este satélite não conseguiu entrar em órbita. Em 1999 foi aperfeiçoado o sensor ETM, denominando-se ETM+. Este sensor foi acoplado a bordo do LANDSAT 7, que operou até 2003, apresentando problemas de *hardware* que impediram seu pleno funcionamento (USGS, 2015c).

No dia 11 de fevereiro de 2013 um novo satélite da séria foi lançado (LANDSAT 8), começando a transmitir suas primeiras imagens em 18 de março do mesmo ano; sua órbita final somente foi alcançada dia 12 de abril de 2013, orbitando a 705 km de altitude. O LANDSAT 8 apresenta melhorias de resolução radiométrica (16 bits); resolução espacial (possui uma banda pancromática de 15 metros e termais de 100 m); resolução espectral (11 bandas espectrais e uma máscara de nuvens), houve alteração nos sensores acoplados, possuindo agora o OLI (Operational Land Imager), com as bandas multiespectral e o pancromática, e o sensor TIRS (Thermal Infrared Sensor). Apesar do significativo avanço, por se tratar de um satélite relativamente recente, ainda faltam pesquisas que atribuam valores de calibração para que possam ser determinadas diversas variáveis de superfície.

Isto posto, o LANDSAT 5 apesar de desativado, foi o utilizado nesta pesquisa, pois possui coeficientes já estudados e disseminados no meio técnico-científico e possui características que não deixam a desejar no objetivo deste trabalho, como pode ser

observado na tabela 3.

Tabela 3 – Características do satélite LANDSAT 5

Sensor	Bandas Espectrais	Resolução Espectral (μ m)	Resolução Espacial (m)
	Banda 1 – Azul	0,45-0,52	
${\bf TM}~(\textit{Thematic Mapper})$	Banda 2 – Verde	0,52-0,60	
	Banda 3 – Vermelho	0,63 - 0,69	30
	Banda 4 – Infravermelho Próximo	0.76 - 0.90	
	Banda 5 – Infravermelho Próximo	1,55 - 1,75	
	Banda 6 – Infravermelho Termal	10,40 - 12.50	120
	Banda 7 – Infravermelho Médio	2,08-2,35	30
	Resolução Temporal Área Imageada		Resolução Radiométrica
	16 dias	185 km	8 bits

Fonte: USGS (2015c)

2.5 Saldo de Radiação à Superfície

A principal fonte de energia natural que esta envolvida diretamente em diversos processos que ocorrem na superfície da Terra, é a o Sol. A estrela central do nosso sistema solar é considerado um corpo negro, com emissão máxima aproximada de 0,48 μ m em relação a uma temperatura de 6000 K. Segundo Iqbal (2012), em sua maioria, a radiação solar está na faixa de 0,15 μ m e 4,00 μ m, enquanto a radiação terrestre varia entre 3,00 μ m e 100 μ m. Tanto os espectros da radiação solar (onda curta) como os da terrestre (onda longa), podem ser comparáveis ao de um corpo negro, logo, suas propriedades podem ser obtidas pelas leis que regem os processos em um corpo negro.

2.5.1 Radiação de onda longa

A radiação de onda longa pode ser dividida em duas componentes: a radiação de onda longa incidente ($R_L \downarrow$), que é o resultado da interação da radiação eletromagnética solar e os componentes atmosféricos; segundo Arya (2001), CO₂, vapor de água e nuvens, são os maiores contribuintes para a radiação de ondas longas incidentes e a radiação de onda longa emitida ($R_L \uparrow$), que é resultado da interação da radiação de onda longa incidente com a superfície.

O cálculo da radiação de onda longa é a componente mais difícil de ser medida, pois, com os instrumentos disponíveis atualmente as medições não alcançam precisão satisfatória (MEIRELES, 2007). Os métodos mais precisos para o cálculo indireto desta variável, são baseados em dados do perfil de umidade e de temperatura do ar, dados estes que nem sempre se encontram disponíveis. Por tal motivo, se têm utilizado modelos baseados na lei de Stefan-Boltzmann. Um dos termos inseridos nesta lei é a emissividade, que pode ser melhor compreendida no tópico a seguir.

2.5.2 Emissividade

A emissividade pode ser compreendida como a relação entre a radiância real emitida pelo corpo real e pelo corpo negro a uma mesma temperatura mesma área (Equação 2.7).

$$\varepsilon = \frac{Radi \hat{a}ncia \ emitida \ pelo \ corpo \ real}{Radi \hat{a}ncia \ emitida \ pelo \ corpo \ negro} \tag{2.7}$$

Onde ε é a emissividade, que pode variar entre 0 e 1, por definição, a emissividade do corpo negro é igual a 1, para todos os comprimentos de onda.

Segundo Perin (2009), a emissividade depende de alguns fatores como a temperatura do corpo negro, o comprimento de onda e o ângulo de emissão, sendo frequentemente medida experimentalmente na direção normal da superfície, e como função do comprimento de onda. Pela forma mais geral da Lei de Kirchoff (Equação 2.8), a relação entre a emissividade e a absortância é válida sem restrições.

$$\varepsilon \lambda \theta \, (\lambda, \theta, \varphi, T_A) = \alpha \lambda \theta \, (\lambda, \theta, \varphi, T_A) \tag{2.8}$$

Vaughan, Calvin e Taranik (2003), baseando-se na Lei de Kirchoff, deduziram que, se existe a relação entre a emissividade e a absortância, e sabendo que o objeto tem transmitância zero à radiação termal, logo a intensidade radiante é:

$$I = \rho \lambda + \varepsilon \lambda \tag{2.9}$$

Analisando a equação 2.9, conclui-se que a energia que emana dos objetos tem uma relação entre a reflectância ($\rho\lambda$) e a emissividade ($\varepsilon\lambda$), ou seja, se a reflectância é alta a emissividade é baixa, alguns exemplos dessa relação podem ser vistos na tabela 4.

2.5.3 Radiação de onda curta

A fonte de radiação de onda curta incidente à superfície ($R_C \downarrow$) é advinda do Sol, segundo Iqbal (2012), compreende a faixa de 0,15 a 4,0 μ m, e duas componentes: a radiação de onda curta direta e a radiação de onda curta difusa, sendo ambas medidas por meio de piranômetros.

Parte da radiação de onda curta que chega à superfície é refletida, a esta parcela denomina-se radiação de onda curta refletida pela superfície ($R_C \uparrow$). Esta radiação é determinada pela diferença entre os fluxos de radiação incidente e refletida, sendo assim, depende diretamente da radiação solar global e do albedo da superfície (α_{sup}). Segundo Nicacio (2008) é importante frisar que o termo albedo é utilizado para denominar apenas a reflexão de radiação de onda curta.

Material	Emissividade (ε)	
Água destilada	0,99	
Água	0,92 - 0,98	
Gelo seco	0,97 - 0,98	
Vegetação verde	0,96 - 0,99	
Vegetação seca	0,88 - 0,94	
Grama	0,97	
Solo úmido	0,95 - 0,98	
Solo seco	0,92 - 0,94	
Neve	0,83 - 0,85	
Areia	0,90	
Asfalto	0,95	
Basalto	0,95	
Granito	0,86	
Dunito	0,78	
Metal polido	0,16 - 0,21	
Alumínio polido	0,55	
Ouro polido	0,02 - 0,03	
Aço inoxidável	0,16	

Tabela 4 – Emissividades (ε) médias de alguns materiais terrestres

Fonte: Sabins e Lulla (1987), Lillesand, Kiefer e Chipman (2008)

O albedo é uma componente muito importante, pois, variações bruscas em sua estimativa influenciam diretamente no balanço de radiação, que por sua vez, influencia nos processos de aquecimento do ar e do solo e na evapotranspiração (NICACIO, 2008). Sofre variações a depender das características físico-químicas das superfícies e com o ângulo zenital.

Segundo Bastiaanssen et al. (1998a), uma maneira de se estimar esta variável é através do uso de satélite que medem a reflectância espectral em bandas estreitas no topo da atmosfera, podendo ser realizada a conversão dessas reflectâncias em uma única banda. Tal procedimento exige a ponderação de um fator de proporcionalidade, sendo feito, obtêm-se o albedo planetário através das interações dessa ponderação, assim, o albedo da superfície é estimado tomando como base o albedo planetário e a transmitância atmosférica.

2.5.4 Estimativa do saldo de radiação

O saldo de radiação (Rn) é definido, segundo Nicacio (2008), como a energia radiativa disponível à superfície terrestre, sendo resultado de uma contabilização das radiações de ondas curtas e longas, sendo estas incidentes, refletidas ou emitidas (Figura 13). Esta contabilização pode ser calculada conforme a equação 2.10.

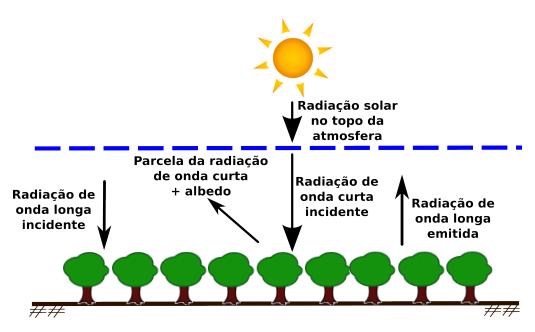


Figura 13 – Radiações envolvidas para a contabilização do saldo de radiação. Fonte: elaborado pelo autor.

$$Rn = (1 - \alpha_{SUP}) \cdot R_C \downarrow + R_L \downarrow - R_L \uparrow - (1 - \varepsilon) \cdot R_L \downarrow \tag{2.10}$$

Onde, Rn é o saldo de radiação à superfície; $R_C \downarrow$ é a radiação de ondas curtas incidente à superfície; $R_L \downarrow$ é a radiação de onda longa incidente à superfície; $R_L \uparrow$ é a radiação de onda longa refletida e emitida pela superfície, sendo todas expressas em $W \cdot m^{-2}$; α_{SUP} , é o albedo da superfície e ε a emissividade, ambos com unidades de medidas adimensionais [-].

Como já mencionado nos tópicos anteriores, a radiação de onda longa é advinda da Terra, enquanto que a radiação de onda curta vem do Sol, logo, pode-se entender que durante o dia a radiação de onda curta é predominante, ao anoitecer esta mesma radiação de torna nula. Isto posto, conclui-se que o saldo de radiação no período diurno tem valores positivos, tendo em vista que a superfície recebe mais radiação do que perde, no período noturno o saldo é negativo. Entretanto, o total diário do Rn é positivo (ALLEN, 2000).

O saldo de radiação é uma variável que pode ser medida através da utilização de um equipamento denominado saldo radiômetro ou através de formulações empíricas. Devido as limitações de se obter a medição desta componente, tanto em escala espacial. Como temporal, o sensoriamento remoto surge como um ciência e um mecanismo promissor para se estimar tal variável.

O SEBAL é um importante exemplo neste contexto, e tem como principal vantagem ter processos que necessitam de poucos dados meteorológicos e ser baseado fundamentalmente em imagens de satélites.

2.6 Evapotranspiração

Segundo Gomes (2009), evapotranspiração (ET) pode ser definida como sendo a quantidade de água evaporada e transpirada por uma superfície com algum grau de cobertura vegetal, levando em consideração um determinado período de tempo.

Partindo deste conceito, entende-se que a ET como a combinação de dois processos, a evaporação, de qualquer meio que possua água, seja no solo ou rios, oceanos, dentre outras fontes, e o processo de transpiração das plantas. É através da medida da evapotranspiração que pode-se compreender as perdas de água no sistema solo-planta-atmosfera. Segundo Silva, Lopes e Azevedo (2005), a evapotranspiração é um processo que depende primordialmente da quantidade de energia solar que chega a superfície terrestre, tendo em vista que exige um alto gasto de energia.

A evapotranspiração é uma variável de extrema importância em estudos hidrológicos e atmosféricos. Tal variável pode ser medida através de lisímetros e controle de umidade do solo, sendo estes processos onerosos e pontuais, a depender da localização dos equipamentos. Diferente disso, o sensoriamento remoto permite a estimativa espacializada da evapotranspiração, a depender da interação com as características biofísicas encontradas em cada pixel.

2.7 SPRING (Sistema de Processamento de Informações Georeferenciadas)

A história do SPRING começa quase que igualitariamente com a criação da Divisão de Processamento de Imagens (DPI), vinculada a Coordenação Geral de Observação da Terra (OBT) do Instituto Nacional de Pesquisas Espaciais (INPE). Em 1984 a DPI foi criada, em 1986 já se começou os trabalhos com alguns sistemas voltados a tratamento de imagens e em 1991 começou o desenvolvimento do Sistema de Processamento de Informações Georeferenciadas (SPRING).

Segundo Felgueiras (2006), o começo do desenvolvimento de um Sistema de Informações Geográficas (SIG) próprio, foi impulsionado pela busca de soluções de problemas específicos encontrados na realidade brasileira, concomitantemente, a existência da necessidade de domínio tecnológico desse tipo de ferramental para enfrentar os desafios futuros.

Atualmente o SPRING se encontra em sua versão 5.2.7, possuindo arquiteturas de 32 e 64 bits (http://www.dpi.inpe.br/spring/), sendo disponível em quatro idiomas: Português, Inglês, Espanhol e Francês e roda em sistemas operacionais Windows e em algumas distribuições do Linux. De acordo com Felgueiras (2006), é utilizado por dezenas de instituições governamentais e não governamentais, empresas públicas e privadas, tanto

no Brasil como em outros países.

O SPRING é um SIG em seu estado da arte, com funções de processamento de imagem, funcionalidade de entrada de saída de dados geoespaciais, tratamento de dados numéricos, redes e cadastrais, permitindo a análise espacial de forma individual ou multinível. É composto por três módulos o software SPRING propriamente dito, o IMPIMA, que permite o intercâmbio de dados para diversos formatos e o SCARTA módulo que contém a função de um editor de produtos cartográficos com os dados armazenados no banco de dados do SPRING, a partir da versão 5.0 passou a integrar o próprio software.

2.7.1 Características técnicas do SPRING

O SPRING é um software desenvolvido em C++, compatível com os sistemas operacionais Windows e Ubuntu. No final de 2006, com o intuito de se conseguir lançar sempre as versões dos dois sistemas operacionais de forma concomitante, começou-se a utilização do pacote de interface gráfica QT, tendo em vista que tal pacote possibilita o desenvolvimento de interfaces que rodam de forma semelhante em ambos os ambientes.

O software é baseado no sistema de abertura de janelas, trazendo assim uma interação total com o usuário final, visto que, para cada processo solicitado, é aberta uma janela solicitando que se dê entrada nos valores necessários para a execução da função (Figura 14). Para cada janela aberta é disponibilizada a opção de executar a função escolhida ou fechar a janela e retornar a tela principal do SPRING.

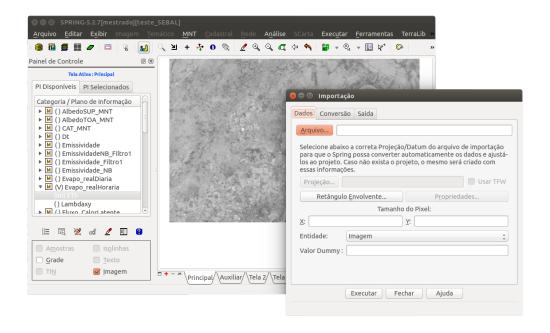


Figura 14 – Janela principal do SPRING, com a opção de importação de dados. Fonte: elaborado pelo autor.

2.7.2 Modelo de dados do SPRING

A primeira etapa do modelo estrutural do SPRING é a criação de um banco de dados, este banco necessita ser salvo em um diretório de preferência do usuário e vai se utilizar de alguns dos Sistemas Gerenciadores de Banco de Dados (SGBD) disponíveis atualmente, tais como: PostgreSQL, MySQL, SQLite, dentre outros, a depender da escolha do usuário. Este gerenciador será o responsável por gerir todas as tabelas usadas pelo sistema.

Um banco de dados pode ser composto por diversos projetos, cada um tendo nome, projeção e retângulo envolvente próprios, este retângulo compreende um área com coordenadas de canto delimitadas, no SPRING especificamente, correspondentes ao canto inferior esquerdo e superior direito, conforme a Figura 15. Os projetos são compostos pelas categorias de dados aceitas pelo SPRING, sendo elas: Imagem, MNT, Temática, Cadastral e Rede; cada uma com sua especificação.



Figura 15 – Coordenadas de canto do retângulo envolvente do SPRING. Fonte: elaborado pelo autor.

Estas categorias irão ser vinculadas aos planos de informação (PI), logo, cada projeto pode ter mais de um PI, porém um PI só irá corresponder a uma das categorias já citadas, todos os PIs possuem interação entre si, permitindo que um seja utilizado para gerar novas informações utilizando-se de outro. A Figura 16, mostra um esquema com o modelo estrutural do SPRING.

2.8 SEBAL (Surface Energy Balance for Land)

O algoritmo SEBAL, foi desenvolvido pelo Professor Doutor Wim G. M. Bastia-anssen em 1995 (Bastiaanssen et al. (1998a), Bastiaanssen et al. (1998b)), sendo um dos mais destacados algoritmos para estudos de fluxo de calor na superfície. É um algoritmo semi-empírico, que tem como dados de entrada imagens de satélite, que devem abranger as faixas espectrais do visível, infravermelho próximo e termal. O algoritmo promove assim a parametrização do balanço de energia e fluxos de superfície baseando-se em poucos dados locais e diversas estimativas espectrais advindas de satélite (WELIGEPOLAGE, 2005).

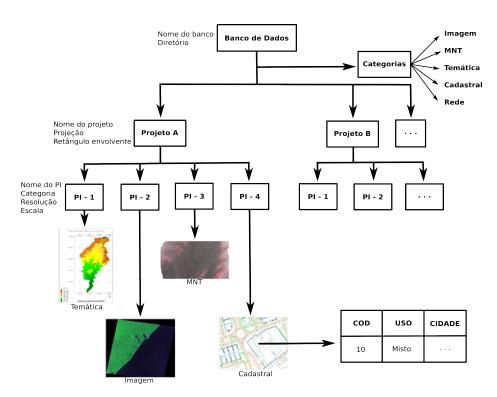


Figura 16 – Modelo estrutural do SPRING. Fonte: adaptado de Felgueiras (2006).

Apesar do SEBAL ser um algoritmo baseado em formulações empíricas, existem diversas validações ao redor do mundo baseados em experimentos de campo que tem mostrado que o erro relativo na fração evaporativa alcança 20 %, 10 % e 1 % nas escalas respectivas de 1 km, 5 km e 100km (BASTIAANSSEN, 2000).

O Surface Energy Balance for Land (SEBAL) é um algoritmo amplamente aplicado na agricultura irrigada, devido a sua viabilidade na determinação do consumo hídrico de culturas, através da estimativa da ET. Vem sendo estudado e validado em diversos lugares ao redor do mundo, tais como: Sri Lanka (Bastiaanssen e Chandrapala (2003), Hemakumara, Chandrapala e Moene (2003)); Estados Unidos (Allen et al. (2005), Tasumi et al. (2005), Tasumi e Allen (2007)), Filipinas (Hafeez et al. (2002)).

No Brasil vem sendo bastante aplicado, principalmente na área correspondente ao complexo irrigado localizado no sertão dos estados da Bahia e Pernambuco, às margens do Rio São Francisco, nas cidades de Petrolina-PE e Juazeiro-BA, cidades estas onde a grande maioria de perímetros irrigados se localiza (Silva, Lopes e Azevedo (2005), Pace (2004), Feitosa (2005), Nicacio (2008)).

O SEBAL tem como principais componentes estimados, o albedo da superfície; as emissividades; índices de vegetação; temperatura da superfície; saldo de radiação; fluxo de calor no solo; calor sensível; latente e a evapotranspiração. Vale salientar que em estudo realizados por Bastiaanssen et al. (2003) e Mohamed, Bastiaanssen e Savenije (2004), observou-se que pode-se estimar também a umidade do solo, tendo em vista que se trata de uma derivação da fração evaporativa.

3 ÁREA DE ESTUDO

A área de estudo foi escolhida, tendo em vista ser uma área composta por diversos perímetros irrigados e de grande importância nacional, tanto socialmente como economicamente. Além de se localizar em uma região semiárida do Brasil, que como já citado anteriormente, é uma área que necessita de maiores estudos e interferência de planejamento e gestão.

3.1 Polo de irrigação Petrolina-PE/Juazeiro-BA

A área de estudo é definida por áreas parciais de quatro municípios, sendo dois localizados no estado de Pernambuco (Petrolina e Lagoa Grande), e dois no estado da Bahia (Juazeiro e Casa Nova). Localizado no Nordeste do Brasil, como apresentado na Figura 17, é o polo de irrigação mais desenvolvido dentre todos os existentes no Vale do São Francisco, apresentando um enorme potencial para a agricultura irrigada.

O polo de irrigação de Petrolina/Juazeiro está localizado as margens do Rio São Francisco, em pleno sertão nordestino, entre as coordenadas de canto inferior esquerdo 309615,5273 m E e 8961420,6157 m N e superior direito 378735,5273 m E e 9006810,6157 m N, tendo como referência a projeção Universal Transversa de Mercator (UTM), datum Sistema de Referência Geocêntrico para a América do Sul 2000 (SIRGAS2000), pertencendo ao fuso 24 S.

Analisando do ponto de vista socioeconômico, um dos fatores mais limitantes para o desenvolvimento de regiões semiáridas é a má distribuição pluviométrica associada as elevadas temperaturas, acarretando em perda de produção e assim contribuindo de forma direta para o aumento da miséria e do desemprego na região.

Tendo em vista os fatores citados, ao longo de anos vem se buscando implantar polos de agricultura irrigada buscando assim suprir a carência da chuva e desenvolver as regiões atingidas. No começo da década de 60, começou-se os primeiros estudos para implantação de perímetros irrigados na região estudada, sendo conduzido sob os cuidados da Superintendência de Desenvolvimento do Nordeste (SUDENE), posteriormente expandidos pela Superintendência do Vale do São Francisco (SUVALE) e pela Companhia de Desenvolvimento dos Vales do São Francisco e do Parnaíba (CODEVASF), dando assim origem a diversos outros projetos implantados.

O polo de irrigação de Petrolina-PE/Juazeiro-BA é composto por oito municípios sendo quatro deles localizados no estado de Pernambuco (Petrolina, Santa Maria da Boa Vista, Lagoa Grande e Orocó) e quatro localizados no estado da Bahia (Juazeiro, Casa

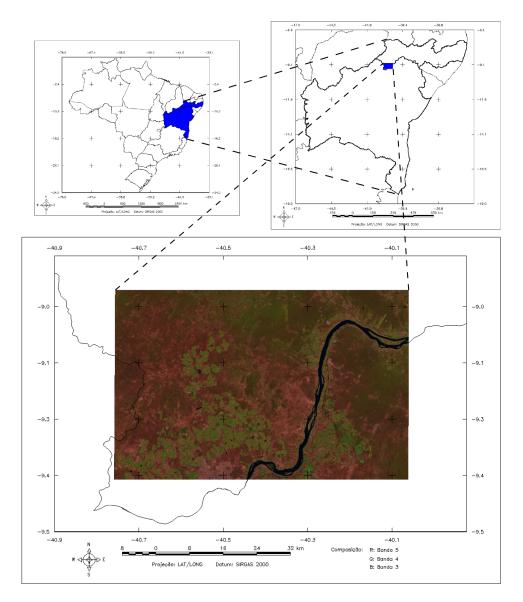


Figura 17 – Localização da área de estudo. Fonte: elaborado pelo autor.

Nova, Curaçá e Sobradinho), juntos os oito municípios ocupam uma área territorial de $33.432,443~\rm km^2$ (IBGE, 2015a) e somam uma população total, segundo o censo de 2010, equivalente a $686.410~\rm habitantes$ (IBGE, 2010), sendo 71,67~% concentrada nas cidades de Petrolina e Juazeiro.

Segundo o IBGE (2012a), os oito municípios que compõe o polo possuem juntos um produto interno bruto de 7.665.766 mil reais, sendo 49,40 % deste valor pertencente a Petrolina e 27,85 % a Juazeiro. O crescimento dos municípios da região também é comprovado quando se analisa o Índice de Desenvolvimento Humano (IDH) referentes aos anos de 2000 e 2010 (Tabela 5), percebe-se claramente o crescimento do índice no decorrer dos dez anos, período este que houve o fortalecimento dos perímetros irrigados na região.

Segundo dados da CODEVASF (2015), o polo de Petrolina-PE/Juazeiro-BA é composto por dez perímetros irrigados, localizando-se quatro no estado de Pernambuco,

Municípios	2000	2010	Aumento (%)
Petrolina-PE	0,580	0,697	16,79
Santa Maria da Boa Vista-PE	0,468	0,590	20,68
Lagoa Grande-PE	0,441	0,597	26,13
Orocó-PE	0,474	0,610	22,29
Juazeiro-BA	0,531	0,677	21,56
Casa Nova-BA	0,373	0,570	34,56
Curaçá-BA	0,424	0,581	27,02
Sobradinho-BA	0,524	0,631	16,96

Tabela 5 – IDH dos Municípios que compõe do Polo de Irrigação Petrolina-PE/Juazeiro-BA nos anos de 2000 e 2010

Fonte: IBGE (2012b)

dos quais três estão em atividade (Bebedouro, Senador Nilo Coelho e sua extensão Maria Tereza) e um em fase de implementação (Pontal), e os seis restantes localizam-se no estado da Bahia, estando cinco em produção (Curaçá, Mandacaru, Maniçoba, Salitre – Etapa I e Tourão) e a segundo etapa do Salitre em implementação. Dentre os dez citados o maior e que mais se destaca é o perímetro de Senador Nilo Coelho, que possui 16.257 ha em seu complexo principal e 4.374 ha em sua extensão denominada Maria Tereza, somados totalizam um área de alta produção irrigada com 18.563 ha.

Na área utilizada nesta pesquisa, encontram-se cinco dos dez projetos que totalizam o polo, dos quais três estão situados com a totalidade de suas áreas e dois contribuem com um percentual de área, conforme mostrado na Figura 18.

3.1.1 Clima

Conforme mencionado anteriormente, a área de estudo abrange parcialmente quatro municípios, sendo os mais representativos em área os municípios de Petrolina e Juazeiro. Esta região do submédio São Francisco apresenta um clima quente semiárido (EMBRAPA, 2015).

Analisando uma série climatológica (1975-2014), com dados das duas estações agrometeorológicas localizadas nas cidades supra citadas (Figuras 19 e 20) adquiridos junto a Embrapa Semiárido, percebe-se que o período chuvoso tem início em novembro e vai até abril, sendo o mês de março o de maior contribuição para o total pluviométrico, alcançando das duas estações médias superiores a 100 mm. A estação mais seca ocorre entre maio e outubro, onde a pluviometria não ultrapassa os 25 mm.

Analisando a tabela 6, que mostra as médias anuais de algumas variáveis meteorológicas, os valores de Petrolina e Juazeiro, como já esperado, estão condizentes com regiões semiáridas, temperaturas médias em torno de 26°C, precipitação média anual inferior a

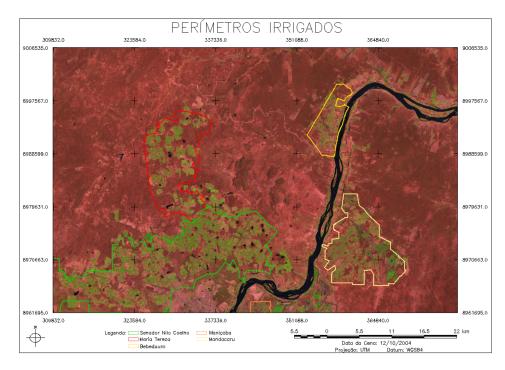


Figura 18 – Localização dos perímetros irrigados dentro da área de estudo. Fonte: elaborado pelo autor.

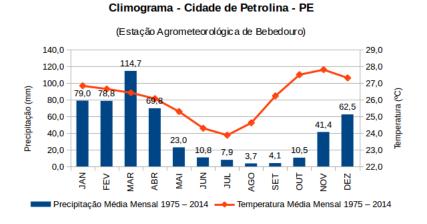


Figura 19 – Climograma da cidade de Petrolina-PE. Fonte: elaborado pelo autor.

500 mm e períodos de grande insolação, superiores a 7 h.dia⁻¹, que corresponde a uma média aproximada de 2520 h.ano^{-1} . Com umidade relativa do ar em torno de 60%.

3.1.2 Solo

A Figura 21 mostra o mapa de solos da área em estudo, mesmo sendo em uma escala pequena (1:5.000.000), as variações pedológicas são claramente perceptíveis. Nota-se em maior abundância os Latossolos Vermelho-Amarelos Eutróficos (LVAe) mais a oeste da região estudada, seguidos pelos Arginossolos Vermelho-Amarelos Eutróficos (PVAe) localizados em maior quantidade a porção leste da área de estudo e em menor quantidade os Planossolos Háplicos Eutróficos (SXe).

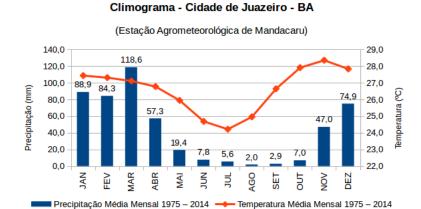


Figura 20 – Climograma da cidade de Juazeiro-BA. Fonte: elaborado pelo autor.

Tabela 6 – Valores dos parâmetros climáticos médios das duas maiores cidades da área de estudo

	20	14
Variáveis	Petrolina	Juazeiro
Precipitação (mm)	503,08	514,77
$oxed{ ext{Insolação (h.dia}^{-1})}$	7,46	7,86
Temperatura Média (⁰ C)	26,09	26,62
Temperatura Mínima (°C)	20,90	20,55
Temperatura Máxima (⁰ C)	32,22	32,26
Umidade Relativa (%)	65,23	62,33

Fonte: EMBRAPA (2015)

Segundo Cavalcanti (1994), a classe pedológica dos latossolos são extremamente evoluídos, e não propícias a processos erosivos ou movimentações de massas, tais pontos são explicadas, devido as excelentes características físicas do mesmo. Este tipo de solo ocorre geralmente em condições de relevo mais plano, sendo, portanto um solo adequado a habitações e maquinários agrícolas.

A segunda classe mais encontrada, os argissolos, apresentam alta fertilidade, porém, fortes limitações com relação a falta de água, sendo muito propício a erosões em decorrência do relevo. Fato esse que é minimizado na área estudada, pois é uma área de irrigação automatizada e bastante plana. Geralmente, os argissolos são mais utilizados em pastagens e culturas perenes, que já estão mais adaptadas a longos períodos de estiagem.

Os planossolos, a menor classe encontrada na região estudada, localizada a margem leste do Rio São Francisco, são solos mais voltados a produção agropecuária, entretanto analisando juntamente com outras variáveis, dentre elas o relevo, alguns trechos podem ser utilizados para agricultura de subsistência.

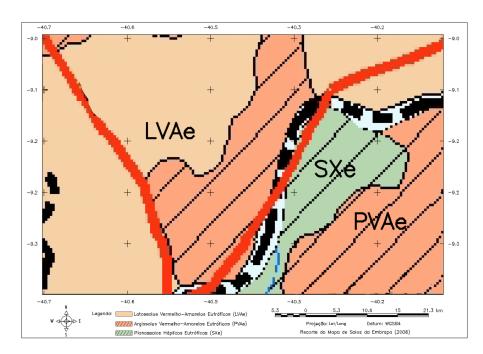


Figura 21 – Recorte do mapa de solos para a área de interesse nesta pesquisa. Fonte: EMBRAPA (2011).

4 MATERIAIS E MÉTODOS

Esta seção esta destinado a listar todos materiais e procedimentos necessários para o desenvolvimento dos objetivos desta pesquisa. Mesmo o trabalho se propondo a fazer uma implementação do algoritmo SEBAL em uma linguagem livre e aberta, presente no *software* SPRING, foi escolhida uma área de estudo como citada na seção anterior, para se aplicar a implementação e assim demonstrar que a mesma conseguiu alcançar a componente pretendida que é a evapotranspiração.

Será expresso aqui todos os passos existentes no algoritmo SEBAL e a forma que estas etapas foram implementadas na Linguagem Espacial para Geoprocessamento Algébrico (LEGAL) do SPRING, assim como será detalhada todas as funções e estrutura da LEGAL.

A Figura 22 mostra o diagrama contendo os passos seguidos nesta pesquisa, abrangendo deste os estudos iniciais do algoritmo SEBAL, passando pela sua implementação e o teste realizado em uma área de estudo.

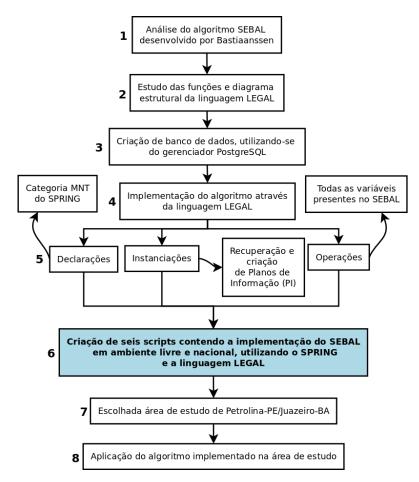


Figura 22 – Diagrama dos passos para a implementação do SEBAL em ambiente livre. Fonte: elaborado pelo autor.

O digrama acima mostra de forma crescente o desenvolvimento e ápice desta pesquisa, começando com a análise do algoritmo SEBAL, através de Bastiaanssen et al. (1998a), Bastiaanssen et al. (1998b); passando pelo estudo do diagrama estrutural da linguagem LEGAL; a escolha pela criação de um banco em PostgreSQL, por ser mais robusto e conseguir trabalhar com grandes volumes de dados; depois desses três passos que se começou a implementação do algoritmo de forma efetiva.

A etapa 4 foi a que demandou mais tempo dentro dessa pesquisa, tendo em vista que na literatura nacional e internacional ainda não se tem trabalhos que utilizem o SEBAL implementado de forma livre e utilizando-se de software não proprietário. Na etapa 6 é o ápice da pesquisa, onde os scripts estão implementados e prontos para serem aplicados em estudos, é a etapa que encerra os objetivos dessa pesquisa, onde se busca implementar o algoritmo e deixar o processo menos oneroso para que assim mais pessoas venham a utilizar o algoritmo.

4.1 Modelo Numérico de Terreno (MNT)

Um dos preceitos do SEBAL é a sua utilização em um relevo plano, diante do exposto, nesta pesquisa utilizou-se de um modelo numérico de terreno (MNT) para dar entrada em um dos dados que o algoritmo necessitada, que é a altitude em que se encontra a estação meteorológica. Com o intuito de se melhorar a acuraria nos resultados, foi modificado esta entrada de dado no algoritmo implementado, no lugar de se dar entrada somente em um valor pontual, foi colocado a média de altitudes da área obtida através do MNT.

O imagem utilizada nesta pesquisa foi a SRTM (Shuttle Radar Topography Mission), obtidas através do endereço eletrônico http://earthexplorer.usgs.gov/. Segundo Zyl (2001), o SRTM é um projeto realizado em conjunto pela National Aeronautics and Space Administration (NASA), a National Imagery and Mapping Agency (NIMA), a Deutsches Zentrum für Luft- und Raumfahrt (DLR) e a Agenzia Spaziale Italiana (ASI), tendo como objetivo a produção de dados digitais de topografia de 80% da superfície terrestre, entre entre as longitudes de 60° N e 57° S.

Os dados SRTM originais foram coletados a cada 1 arco de segundo (aproximadamente 30 m), utilizando-se para isso de técnica de interferometria por radar (RABUS et al., 2003), porém sua distribuição a nível mundial somente foi liberada pelos detentores do levantamento, com perda da resolução espacial para 90 m.

A Figura 23, equivale respectivamente, ao mapa hipsométrico da área de estudo, o histograma da imagem e perfis de três seções transversais ao longo da área de estudo, comprovando assim a predominância de áreas plantas em toda a região. Analisando-se a Figura 23a, é notório que as áreas com maior valor hipsométrico se encontram a oeste da

região em estudo, alcançando valores de 647 m; sendo as área com menor hipsometria no entorno do Rio São Francisco.

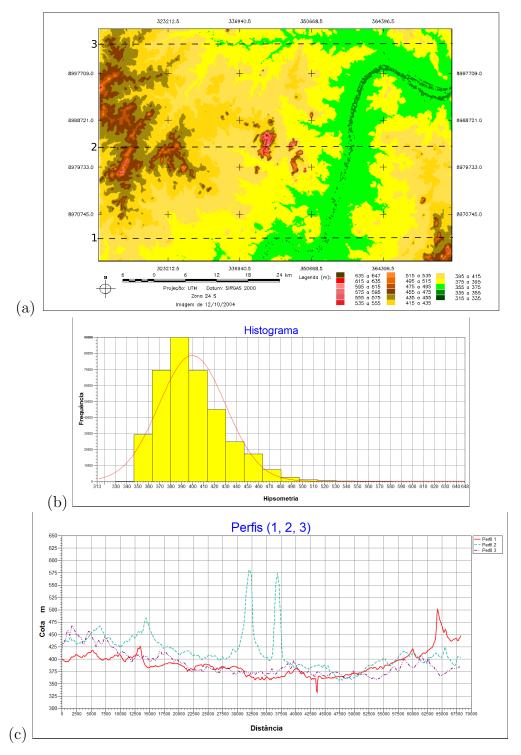


Figura 23 – (a) Mapa hipsométrico da área de estudo, (b) Histograma da imagem, (c) Perfis topográficos. Fonte: elaborado pelo autor.

4.2 Mapa de Uso e Cobertura do Solo

Visando o entendimento da área estudada durante a aplicação dos scripts desenvolvidos nesta pesquisa e apresentada na seção de resultados, foi gerado um mapa de uso e cobertura do solo utilizando-se de uma das imagens adquiridas do Landsat 5. O mapa foi obtido com o sua de classificação supervisionada, através da análise de pixels (Figura 24). Com a finalidade de se comprovar a acurácia na classificação realizada, foi analisada a matriz de confusão dos pixels amostrados e extraído um índice que segundo Ma e Redmond (1995) verifica a precisão com que a classificação é executada, este índice denominado Tau possui uma escala variando entre 0 indicando uma baixa precisão da classificação e 1 indicando uma excelente acurácia de classificação, o mapa desta pesquisa alcançou valor de 0,9991, logo é considerado de alta precisão.

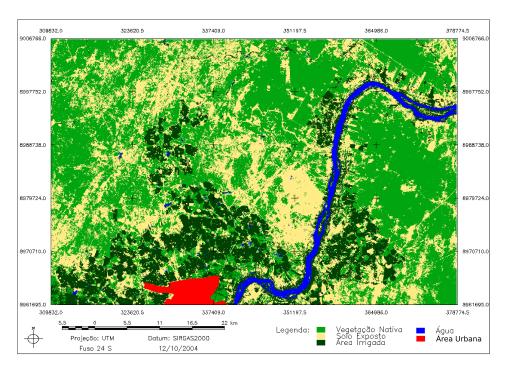


Figura 24 – Mapa de uso e cobertura do solo da região do complexo irrigado Petrolina-PE/Juazeiro-BA. Fonte: elaborado pelo autor.

Como pode ser vista na Figura 24, as áreas em vermelho representam a presença de zonas urbanas, neste mapa tal área corresponde a cidade de Petrolina-PE; a cor azul está representando corpos de água; a bege áreas de solo exposto; verde claro vegetação nativa, percebe-se que esta é a faixa com maior ocorrência em toda a região, vale ressaltar que a vegetação nativa da área em estudo corresponde a vegetação de baixo porte e bastante esparsa, o que é comum em regiões semiáridas; por último a cor verde escuro representa as áreas com presença de culturas irrigadas.

4.3 Georreferenciamento da imagem orbital

As imagens utilizada nesta pesquisa como teste para a implementação do algoritmo no software SPRING, são referentes aos dias 12/10/2004 e 13/11/2004, obtidas pelo sensor TM do satélite Landsat 5. Optou-se por usar imagem desse satélite, por já ter uma literatura que apontasse os caminhos de como converter seus valores brutos (números digitais - ND) em informações de reflectância, e demais variáveis calculadas pelo SEBAL. As datas foram escolhidas, pois, não possuem nenhuma nebulosidade sobre a área de estudo, minimizando assim erros dos valores estimados. Apesar do Landsat 8 tem imagens de melhor qualidade, tando em resolução espectral como radiométrica, as mesmas ainda necessitam de estudos aprofundados para gerar coeficientes de calibração que permitam alcançar dados corretos em sua utilização.

Foram adquiridas junto ao Departamento de Geração de Imagens (DGI), vinculado ao INPE, através do endereço eletrônico http://www.dgi.inpe.br/, estas imagens não são georreferenciadas, possuindo assim um deslocamento posicional. Com o intuito de se corrigir este deslocamento, é realizado o georreferenciamento da imagem, ou seja, o refinamento posicional, para que as imagens possuam um sistema de referência que coincida com sua posição na superfície terrestre.

Dentre os diversos procedimentos existentes, nesta pesquisa, foi utilizado o georreferenciamento imagem-a-imagem, optou-se por tal procedimento, tendo em vista que é o menos oneroso e o mais rápido, tendo em vista o tempo que leva para um trabalho de campo. Para se realizar este procedimento é necessário que se tenha imagem da área estudada, que possuam um afirmar que seu posicionamento é fidedigno. As imagens para esta finalidade mais utilizadas são as Geocover, que são mosaicos feitos pela NASA, a partir de imagens do Landsat 7, obtidos pelo sensor ETM+ e que tiveram suas resoluções espaciais reamostradas, alcançando um valor de 14,25 m. As imagens Geocover foram baixadas através do endereço eletrônico http://earthexplorer.usgs.gov/.

O georreferenciamento imagem-a-imagem, é baseado na identificação de feições (pontos de controle) que correspondam a um mesmo objeto tanto na imagem base (Geocover), quanto na imagem a ser corrigida geometricamente. Na imagem utilizada neste estudo, foram capturados 20 pontos de controle.

O processo de correção geométrica foi realizando através do *software* SPRING, em sua versão 5.2.7, sendo executado em ambiente operacional UBUNTU, em sua versão 14.04. O passo inicial para se georreferenciar uma imagem no SPRING é a conversão do formato original da imagem *.tiff para o formato nativo do SPRING *.spg, este processo é realizado através do módulo IMPIMA, onde as imagens são exportadas e depois salvas com a nova extensão.

No SPRING foi criado um banco de dados local, utilizando-se o gerenciador

PostgreSQL, versão 9.4.1, posteriormente foi importada a imagem base em formato *tiff e em seguida através da opção de registro, foram importadas em uma janela auxiliar as imagens com extensão *.spg. Com as imagens já em seus ambientes, foram sendo determinados os pontos de controle, primeiro é localizado o ponto na imagem base, em seguida na imagem a ser georreferenciada.

Foram marcados 25 pontos de controle em casa imagem, sendo posteriormente descartados 5 pontos da imagem do dia 12/10/2004, por verificar que estavam com discrepância no deslocamento, analisando o erro médio quadrático (RMS) dos pontos, foi encontrado o valor de 0,158 e 0,132, para os dias 12/10 e 13/11/2004, respectivamente; sabendo-se que tal erro deve ter valores menores que 0,5, o resultado alcançado esta dentro do esperado. As imagens foram georreferenciadas tomando para base o datum oficial do BRASIL, o Sistema de Referência Geocêntrico para as Américas (SIRGAS2000) e a projeção UTM, referente ao fuso 24 S.

4.4 Descrição da Linguagem Espacial para Geoprocessamento Algébrico (LEGAL)

Este tópico demonstra os procedimentos necessários ao entendimento dos métodos aplicados para a implementação do SEBAL através da LEGAL, todos as operações em LEGAL são baseadas nos dados presentes em um projeto de um banco de dados ativo do SPRING, e por isso seguem as mesmas categorias: Tematico, MNT, Imagem, Cadastral, Objeto e Rede.

Um script em LEGAL consiste de uma sequência de operações que são descritas por diversas sentenças organizadas, seguindo regras semânticas; envolvendo declarações, instanciações e operações que se utilizam de dados espaciais, que por sua vez seguem as categorias do SPRING.

4.4.1 Estrutura de um *script* em LEGAL

Um script em LEGAL é determinado por uma lista de sentenças que descrevem os procedimentos que devem ser seguidos, ou seja, é um agregado de ações que irão agir sobre os dados espaciais, seguindo um sentido lógico. A LEGAL é estruturada seguindo quatro grupos: Declarações de variáveis; Instanciações de variáveis; Operações da álgebra de mapas e os Comandos de controle.

Neste contexto, a declaração será a parte do *script* que irá definir e associar as variáveis as suas categorias e modelos. Na sua criação é necessário o apontamento de um modelo, um nome e uma categoria, que é um diretório dentro da árvore dos planos de informação (PI's), onde a variável será armazenada.

Logo depois vem a instanciação, neste momento será recuperada as informações já existentes no banco de dados do SPRING ou serão criadas novas informações, representando assim um novo plano de informação.

As operações, correspondem as expressões algébricas, que são compostas por uma ou mais operações, aplicadas nas variáveis declaradas. Permitem que operações de grande complexidades possam ser executadas partindo de outras menos complexas.

Permeando todos os grupos, os comandos de controle, são não operações algébricas por si só, porém contribuem no fluxo do processo, modelando situações que envolvem a necessidade de aplicação condicional ou repetições de uma mesma operação.

4.4.2 Diagramas sintáticos

As estruturas de sentenças nos scripts em LEGAL, podem envolver os mais diversos tipos de símbolos; operadores; palavras reservadas do sistema, aparecem em azul dentro da estrutura; nomes de variáveis, conforme tabela 7.

Operadores+, *, ÷Sinais{,;,(,]Palavras reservadasNovo, MNT, ResX, NomeNomes de variáveisndvi, savi, Rn, ET

Tabela 7 – Exemplo de caracteres da linguagem LEGAL

Fonte: Camara et al. (1996)

Os diagramas sintéticos, indicam através de setas os caminhos existentes para compor sentenças válidas em LEGAL, nos diagramas as palavras em negrito com inicial maiúscula, indicam palavras reservadas pelo sistema; as palavras em minúsculo indicam nomes de variáveis; as palavras entre aspas, nomes de planos do banco de dados do SPRING; as palavras em em itálico, são itens de sintaxe da linguagem e as palavras precedidas de // são comentários.

A Figura 25, mostra o diagrama sintático de um *script* escrito em LEGAL, mostrando que o início da escrita é indicado por uma chave ('{'}, logo em seguida pode ser composto por uma ou mais sentenças, que devem conter declarações, instanciações, operações e caso necessário os comandos de controle, ao concluir o *script* se encerra com o fechamento da chave ('}'), é importante ressaltar que cada declaração, instanciação, operação ao comando, sempre se encerra com ponto e vírgula (';').

4.4.3 Declarações

É a primeira etapa na construção do algoritmo em LEGAL, é nela que se estabelece todos os modelos e categorias que serão utilizados para dar entrada e saída de variáveis e

Scritp em LEGAL

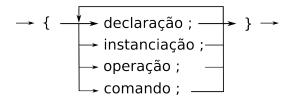


Figura 25 – Diagrama sintático de um *script* em LEGAL. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

suas associações aos planos de informação. Uma variável pode ser declarada através de cinco modelos de dados: Tematico, MNT, Cadastral, Objeto e Rede.

4.4.3.1 Declaração de variáveis de campos, cadastrais e objetos

O procedimento para a declaração de uma variável envolve a associação de um nome, um modelo e uma categoria de dados e segue o diagrama sintático apresentado na Figura 26.

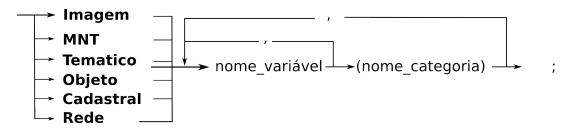


Figura 26 – Diagrama sintático de uma declaração em LEGAL. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

O diagrama tem início na identificação do modelo de dados que vai ser associado a variável trabalhada, posteriormente a associação a um nome que será o identificar da variável dentro do banco de dados do SPRING e por último o nome da categoria, o local que a imagens ficará armazenada dentro da árvores de PI's do SPRING. Para facilitar a compreensão e entendimento da estrutura da declaração dentro do ambiente em LEGAL, segue abaixo um exemplo:

```
1 {
2 MNT banda1, banda2, banda3 ("Bandas");
3 Tematico ndvi ("NDVI"), savi ("SAVI");
4 Imagem landsat ("TM");
5 Objeto obj ("Perimetros");
6 Cadastral cad ("Divisao_areas");
7 }
```

Analisando o código assim, fica mais nítida a percepção do digrama sintático apresentado na Figura 26. Na linha 2 do código esta sendo declarado um modelo de dados MNT para três variáveis (banda1, banda2 e banda3), e estas serão armazenadas em uma

única categoria (Bandas); na linha 3 percebe-se uma outra estrutura, o modelo agora é um Tematico, e suas duas variáveis (ndvi, savi) estão sendo armazenadas em categorias distintas (NDVI, SAVI). As linhas 4, 5 e 6 trazem exemplos simples onde é declarado um modelo, uma variável e uma categoria.

4.4.3.2 Declaração de variáveis de tabela

Quando se esta trabalhando com tabelas dentro do ambiente LEGAL, estas se baseiam na utilização para mapeamento entre campos de diferentes modelos de dados, ficando restrito ao uso entre: Tematico – Tematico; MNT – Tematico e Tematico- MNT). Existe uma forma própria de se declarar este tipo de variável, onde se utiliza o termo Tabela, seguido pelo nome da variável e um dos termos de transformação existentes na linguagem (Reclassificação, Fatiamento ou Ponderação). Neste procedimento a tabela somente será declarada, os valores utilizados só serão colocados durante a instanciação Na Figura 27 esta o diagrama sintático deste procedimento e logo abaixo exemplos no código.

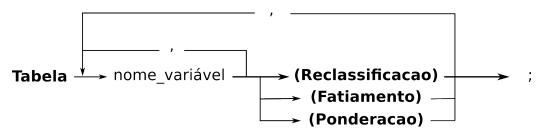


Figura 27 – Diagrama sintático de uma declaração de variável de tabela. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

```
1 {
2  Tabela altitudes (Fatiamento), pesos (Ponderacao);
3  Tabela reclass (Reclassificacao);
4 }
```

4.4.4 Instanciação

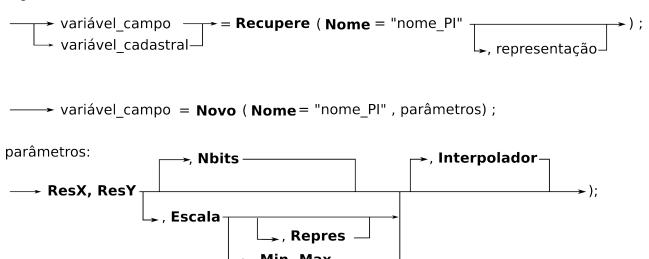
A instanciação é o processo de associação efetiva dos PI's do banco de dados ativo existentes ou que serão criados as suas respectivas variáveis dentro do ambiente da LEGAL. A instanciação ocorre com a atribuição de operadores, no caso da criação e associação de novos planos de informações a variáveis anteriormente declaradas, usa-se o operador Novo, caso esta associação ocorra com PI's já existentes, usa-se Recupere.

4.4.4.1 Instanciação de variáveis de campos e cadastrais

A criação de variáveis através do operador Novo, pode ser utilizada para os modelos: MNT, Tematico e Imagem, e além do nome da variável a ser criada, exige a escrita de alguns outros parâmetros para que o *script* consiga interpretar tudo que se pretende. Os parâmetros existentes em LEGAL são:

- ResX e ResY: faz referência a resolução espacial a qual o plano deve ser considerado;
- Escala: é um parâmetro exigido nos modelos: Tematico e MNT, o qual irá determinar a escala que os planos serão trabalhados, se omitido o sistema irá considerar 1;
- Min e Max: utilizado na categoria numérica para determinar a faixa de valores da grade;
- Repres: utilizado para escolher que tipo de representação será admitida em uma variável, tem como escolha as opções: Matriz e Vetor, caso omitido o sistema considera o parâmetro como Matriz;
- **Nbits**: faz referência a resolução radiométrica da imagem, o valor padrão considerado para seja omitido, é de 8 bits;
- Interpolador: possui as escolhas por: Vizinho ou Bilinear, trata da interpolação na geração de grades ou imagens, o valor padrão é Bilinear.

Seu diagrama sintático pode ser visto na Figura 28, nota-se que tanto o operador Novo como o Recupere, são iniciados com o nome atribuído a variável dentro do ambiente em LEGAL, em seguida o nome do operador para depois ser colocado o nome do PI a ser recuperado ou do PI a ser criado. Para o operador Recupere o processo acaba neste ponto, enquanto para o operador Novo, é necessário se colocar alguns dos parâmetros supracitados.



Repres = Vetor ou Matriz Interpolador = Vizinho ou Bilinear

Figura 28 – Diagrama sintático de uma instanciação de variável de campos e cadastrais. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

Como exemplo segue abaixo um modelo de código mostrando os processos de instanciações de variáveis de campo ou cadastrais.

4.4.4.2 Instanciação de variáveis tabelas

Os operadores para a instanciação de variáveis tipo tabela, são: CategoriaIni e CategoriaFim, sendo três os tipos de transformação suportadas pela linguagem: Reclassificação, Ponderação e o Fatiamento, seu diagrama sintático pode ser visto na Figura 29.

variável tabela = **Novo** (categorias_tematica, mapeamento); categorias_tematicas: Categorialni = "categoria", -→ CategoriaFim = "categoria", mapeamento: → lista_de_ponderação -→ lista de fatiamento → lista de reclassificaçãolista de ponderação: "classe" lista_de_fatiamento: [inico,fim] – → :"classe"lista_de_reclassificação: peso, início, fim: → números -

Figura 29 – Diagrama sintático de uma instanciação de variáveis tabelas. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

Para o processo de reclassificação existe a necessidade de se possuir duas categorias temáticas, tendo em vista que tal procedimento descreve o mapeamento entre classes, com as substituições da classe existente por outra, como pode ser visto no exemplo abaixo.

O procedimento de ponderação necessita apenas uma categoria temática, neste procedimento ocorre a substituição de de uma classe por um peso, e se utiliza do operador CategoriaIni, conforme o exemplo abaixo.

A última transformação suportada em LEGAL é fatiamento, que corresponde a divisão do mapeamento entre intervalos numéricos e classes temáticas de uma categoria também temática, utiliza-se do operador CategoriaFim, como pode ser visto no exemplo a seguir.

```
1
2
    declividade = Novo( CategoriaFim = "valores",
3
           [0 , 3] : "Plano",
           [3, 8]: "Suave-ondulado",
4
           [8 , 20] : "Ondulado",
5
           [20 , 45] : "Forte-ondulado",
6
7
           [45 , 75] : "Montanhoso",
8
           [75 , 90_] : "Escarpado" );
9
   }
```

4.4.4.3 Instanciação de variáveis reais

A variável do tipo real é a mais simples de ser instanciada, a simples certeza de que o nome da variável que se quer atribuir um valor real não foi utilizado anteriormente para definir outra variável, já é suficiente para se instanciá-la. Esta variável pode ser utilizada em expressões que utilizem diversos modelos de dados; MNT, Imagem, dentre outros. Seu diagrama sintático é bem simples, como mostrado na Figura 30. Assim como seus exemplos no código que se encontram abaixo.

```
→ nome variável = valor numérico →
```

Figura 30 – Diagrama sintático de uma instanciação de variáveis reais. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

```
1 {
2 Lmin1 = -1.52;
3 Lmin2 = -2.84;
4
5 Lmax1 = 152.1;
6 Lmax2 = 296.61;
7
8 Esun1 = 1957;
9 Esun2 = 1826;
10 }
```

4.4.5 Operações

A terceira e última etapa de um *script* em LEGAL são as operações, atentando que para cada tipo de modelo escolhido nas instanciações, existem um conjunto de operações válidas sobre eles. As operações são um conjunto de um ou mais operadores que irão atuar sobre as variáveis já declaradas e instanciadas.

Em LEGAL os operadores correspondem a expressões, de forma geral denominada de expressão de atribuição, onde a variável esta vinculada a uma expressão algébrica, que por sua vez atua diretamente em uma variável definida e instanciada nos passos supracitados, conforme Figura 31.

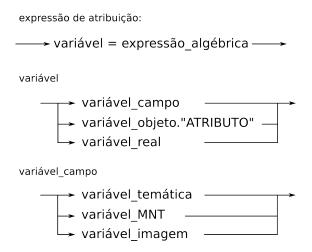


Figura 31 – Diagrama sintático de uma operação. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

Em função do modelo de dados declarado e instanciado, as expressões podem variar, sendo classificadas em: expressões reais, imagem, MNT, temáticas, booleanas, zonais e objeto. Utilizando uma sintaxe mais detalhada o diagrama sintático poderia ser expresso da seguinte forma (Figura 32):

Nesta pesquisa era necessário se trabalhar com expressões algébricas de forma geolocalizada, ou seja, o valor atribuído deveria fazer referência a uma posição de deslocamento de i linhas por j colunas, ou por deslocamento de coordenadas X e Y.

expressão atribuição (mais detalhada)

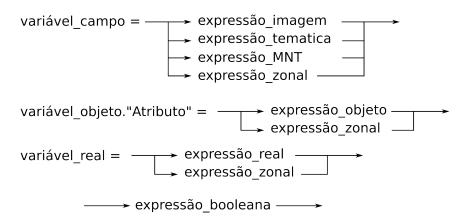


Figura 32 – Diagrama sintático de uma operação de forma detalhada. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

Neste ponto, a LEGAL estava sem possuir tal sintaxe implementada, para a continuidade de forma satisfatória, foi de primordial importância a ajuda dos tecnologistas João Pedro Cerveira Cordeiro e Carlos Alberto Felgueiras, ambos do Instituto Nacional de Pesquisas Espaciais (INPE), que ao serem solicitados, implementaram tal expressão e enviaram um arquivo para que a pesquisa fosse continuada, posteriormente, a versão atual do SPRING 5.2.7, aberta ao público em geral e a utilizada nesta pesquisa já trás a sintaxe implementada. Exemplo da escrita em código de tal expressão pode ser analisada abaixo.

```
1
2
   //Determinando e espacializando G do pixel quente por linha e coluna
3
4
   Gquente = G.C == colunaquente && G.L == linhaquente ? G: 0;
5
   //Determinando e espacializando G do pixel quente por latitude e longitude
6
7
   Gquente = G. Lat == colunaquente && G. Long == linhaquente ? G: 0;
8
9
   //Determinando e espacializando G do pixel quente por coordenada X e Y
10
11
   Gquente = G.X == colunaquente && G.Y == linhaquente ? G: 0;
12
13
```

4.4.5.1 Expressões reais

São expressões que usam variáveis ou constantes, e como na aritmética usual formam expressões que trazem prioridade de operadores. Como o objetivo da ambiente em LEGAL é trabalhar com dados geoespaciais, as expressões reais são tratadas como auxiliares, seu diagrama esta expresso na Figura 33.

Analisando a Figura 33, notasse que a expressão real, é formada por diversas regras, como por exemplo, uma expressão real pode ser formada, por um números; variáveis reais; soma de expressões reais, utilizando-se para isto de operadores aritméticos: +,*,/,-

dentre outros; além de funções matemáticas implementadas na linguagem, como pode ser visto na tabela 8.

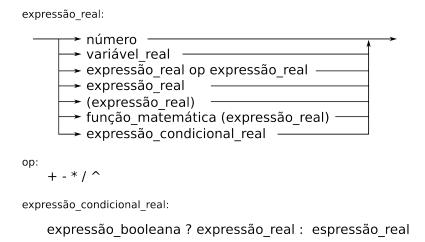


Figura 33 – Diagrama sintático de uma expressão real. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

Tabela 8 – Funções matemáticas implementadas em LEGAL

\sin, \cos, \tan	in, cos, tan funções trigonométricas em radianos	
asin, acos, atan	n funções trigonométricas inversas	
log, log10	funções logarítmicas na base e e na base 10	
exp	exponencial na base e	
sqrt	raiz quadrada	
int	parte inteira de um número	
abs	valor absoluto	
rand	valor aleatório	

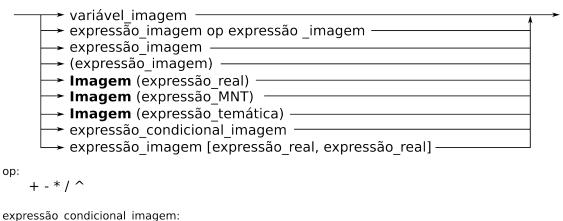
Fonte: Camara et al. (1996)

4.4.5.2 Expressões imagem

As expressões do tipo imagem são aplicadas em valores inteiros, comumente valores de 0 a 255, representando imagens com resolução radiométrica de 8 bits, analisando a Figura 34, percebe-se que expressões do tipo real, MNT ou temático, podem também ser entendidas como imagens, desde que o operador Imagem seja utilizado.

A questão colocada anteriormente pode ser entendida através da análise do banco de dados, ou seja, utilizando-se como exemplo de um modelo temático, suas classes em grande maioria são formadas por nomes, entretanto para o banco de dados cada nome criado, esta associado a um identificador (ID), logo se trabalho com o operador Imagem, utilizando um modelo temático, este irá considerar o ID e não o nome da classe.

expressão_imagem:



expressão_booleana ? expressão_imagem : espressão_imagem

Figura 34 – Diagrama sintático de uma expressão imagem. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

4.4.5.3 Expressões MNT

Diferente do tipo Imagem o tipo MNT assim como suas expressões, envolvem valores reais, nestas pesquisas a imagem utilizada importada para o SPRING já no modelo MNT, assim permitindo que os valores de radiâncias e reflectâncias, assim como os demais, assumissem valores corretos. A Figura 35 mostra as opções para variáveis que envolvam expressões MNT.

expressão_MNT:

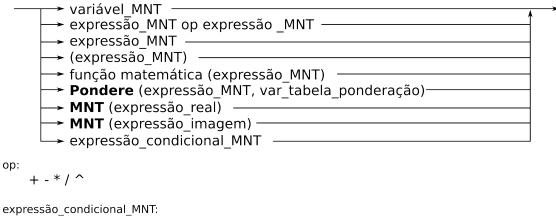


Figura 35 – Diagrama sintático de uma expressão MNT. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

expressão booleana? expressão MNT: espressão MNT

4.4.5.4 Expressões temáticas

Este tipo de expressão, diferente das anteriores não tem grande vinculo com operadores aritméticos, tendo em vista que suas representações indicam geoclasses e não

valores reais. Sendo assim as expressões realizadas envolvem valores de classes, presentes em tabelas ou atribuídos de forma condicional.

expressão_tematica:

variável_tematica .Classe

variável_temaica .Classe

Classe ("nome_classe")

Tematico ("nome_classe")

Tematico (expressão_temática)

Reclassifique (expressão_teamtica, tabela_reclassificação)

Atribua (CategoriaFim = "nome_categoria") {lsita_de_casos}

expressão_temática [expressão_real, expressão_real]

expressão_condicional_temática

lista_de_casos:

"nome_classe": expressão_booleana

expressão_condicional_temática:

expressão_booleana? expressão_teamática: espressão temática

Figura 36 – Diagrama sintático de uma expressão temática. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

Como visto na Figura 36, qualquer palavra pode ser interpretada com um nome de geoclasse, desde que use os operadores reservados pelo sistema para tal procedimento: Tematico ou Classe, normalmente quando se trabalha com o modelo Tematico, esta se utilizando de variáveis qualitativas, onde seus valores são representados por nomes.

Um exemplo da aplicação de um operadores pertinentes a este tipo de expressão pode ser visto abaixo.

4.4.5.5 Expressões booleanas

As expressões booleanas descrevem conjunto de situações que atuam através da combinação dos outros tipos de expressões supracitadas, utilizando-se de operadores de comparação e de operadores lógicos (tabela 9).

O diagrama sintático expresso pela Figura 37, mostra que uma expressão de comparação esta diretamente auxiliada por uma expressão booleana, analisando os demais diagramas já mostrados, percebe-se que em quase toda a totalidade existe uma expressão condicional que pode ser utilizada em conjunto, esta expressão se utiliza de expressões

booleanas, permitindo um resultado de avaliação que pode assumir valores entre: Verdadeiro ou Falso.

Operadores de Comparação		Operadores Lógicos		
<	menor	&&	E-lógico (intercessão)	
<=	menor ou igual		OU-lógico (união	
>	maior	ı	OU-exclusivo (união disjunta	
>=	maior ou igual		OU-exclusivo (umao disjunta	
==	igual	! ou ~	NÃO-lógico (complemento)	
!=	desigual	l : Ou	NAO-logico (complemento)	

Tabela 9 – Tabela de operadores de comparação e lógicos

Fonte: Camara et al. (1996).

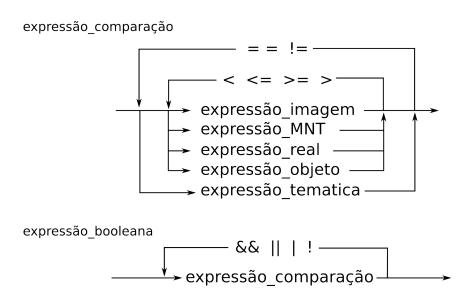


Figura 37 – Diagrama sintático de uma expressão booleana. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

4.4.5.6 Expressões zonais

Como o próprio nome expressa, as expressões zonais, consistem na organização de um conjunto de valores oriundos de um certo PI, que se encontrem dentro de zonas definidas por outros PI's. Possui operadores de estatísticas simples, tais como: Maioria, Minoria, Media, dentre outros, como pode ser visto na Figura 38.

4.4.5.7 Expressão objeto

As expressões objetos envolvem atributos, oriundos de modelos Objetos do SPRING, tal modelo representam tabelas importadas pelo usuários que possuem valores em suas linhas e colunas. Neste tipo de expressão os dados cadastral aos quais a tabela esta associado não tem importância, tendo em vista, que as operações são realizadas entre valores das colunas, com ao objetivo de gerar outros valores para outras colunas.

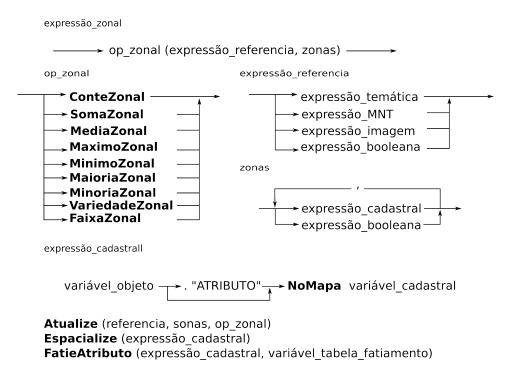


Figura 38 – Diagrama sintático de uma expressão zonal. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

A Figura 39, mostra o diagrama sintático deste tipo de expressão, onde percebe-se que não existem a possibilidade de se utilizar dados de outros modelos com operadores da expressão objeto em nenhumas das regras do diagrama.

Figura 39 – Diagrama sintático de uma expressão objeto. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

expressão booleana? expressão objeto: espressão objeto

No código acima, notasse que a expressão objeto faz as análises de colunas de uma mesma tabela, no exemplo a tabela "Alagoas" esta sendo utilizada, e as colunas presentes na mesma, é que forma os atributos que serão utilizados na expressão.

A linha 3 do código mostra uma expressão condicional que vem sendo apresentada em outras expressões, e pode ser lida da seguinte forma: existe a coluna Previsao, vinculada a tabela Alagoas; se o valor da tabela Desempenho for maior que 50 então o valor que será atribuído na coluna Previsão será o valor da coluna Atual multiplicado pelo valor da coluna Taxa_anual, em caso contrário, será atribuído o valor da coluna Atual, este tipo de expressão é muito útil quando se quer realizar filtragem em alguns tipos de variáveis.

4.4.6 Comando de controle

Constituem uma classe de operadores que permitem o controle do andamento de execução de um *script* em LEGAL, pode ter vinculo com uma expressão booleana, ou participar como um controlo de interações dentro de um grupo de operações algébricas, são baseados em sintaxes que envolvem condições tais como:

- Se, Senão;
- Enquanto

O comando Enquanto esta implementado em LEGAL e pode ser escrito como no exemplo abaixo

O Enquanto, corresponde a uma sequência de operações que devem ser executadas repetidas vezes, até que a condicional que é dada por uma expressão booleana resulte em uma condição verdadeira. Conforme Figura 40.

Figura 40 – Diagrama sintático do comando de controle Enquanto. Fonte: adaptado de Camara et al. (1996).

O comando Se, Senão; ainda não encontra-se implementado com esta sintaxe, porém pode ser utilizado como a expressão condicional já mencionada acima, e que vem sendo mostrado seu diagrama sintático para cada tipo de expressão.

4.5 Etapas para o cálculo do algoritmo SEBAL

Nesta pesquisa a linguagem escolhida para implementação do algoritmo SEBAL, foi a Linguagem Espacial para Geoprocessamento Algébrico (LEGAL), presente no *software* SPRING. Optou-se por utilizar tal linguagem, tendo em vista se tratar de um produto nacional, presente em um *software* também nacional, que é altamente disseminado não só n Brasil, mas em vários países do mundo.

A Figura 41, mostra o diagrama metodológico do SEBAL até sua primeira etapa, que trata do cálculo do saldo de radiação à superfície, acrescentando-se algumas alterações em dados de entrada e saída feitos nessa pesquisa, que foram implementados juntos com todos os passos abaixo citados através da linguagem LEGAL. Ao todo com a primeira e segunda etapa do SEBAL, gerou-se seis scripts que são executados em lotes do SPRING, onde as variáveis de um são dependentes das encontradas nos demais.

4.5.1 Calibração radiométrica (L_{λ})

Nesta primeira processo do SEBAL, ocorre a conversão dos números digitais (ND), para radiância espectral, que pode ser compreendida como a energia proveniente do Sol que é refletida por cada pixel em uma determinada unidade de área, de tempo e ângulo. A radiância espectral foi calculada conforme a equação 4.1 (MARKHAM; BARKER, 1987).

$$L_{\lambda(x,y)} = L_{min} + \frac{L_{max} - L_{min}}{255} \cdot ND_{\lambda(x,y)}$$

$$\tag{4.1}$$

Onde: L_{min} e L_{max} são as radiâncias espectrais mínimas e máximas, dadas em W.m⁻².sr⁻¹. μ m⁻¹, como pode ser visto na tabela 10; (x,y) representa as bandas espectrais 1, 2, 3, ..., 7 da imagem e ND representa o número digital de cada pixel das imagens.

Tabela 10 – Valores das radiâncias mínimas e máximas e da irradiância solar espectral no tipo da atmosfera

Radiância Espectral L_{min} e L_{max}							
Bandas Espectrais	$01/03/1984, \ 04/05/2003$		05/05/2003, até $01/04/2007$		02/04/2007, até atualmente		$ESUN_{\lambda}$
	L_{min}	L_{max}	L_{min}	L_{max}	L_{min}	L_{max}	$W.m^{-2}.\mu m^{-1}$
1	-1,52	152,10	-1,52	193,0	-1,52	193,0	1957
2	-2,84	296,81	-2,84	365,0	-2,84	365,0	1826
3	-1,17	204,30	-1,17	264,0	-1,17	264,0	1554
4	-1,51	206,20	-1,51	221,0	-1,51	221,0	1036
5	-0,37	27,19	-0,37	30,2	-0,37	30,2	215,0
6	1,2378	15,303	1,2378	15,303	1,2378	15,303	-
7	-0,15	14,38	-0,15	16,5	-0,15	16,5	80,67

Fonte: adaptado de Chander, Markham e Barsi (2007).

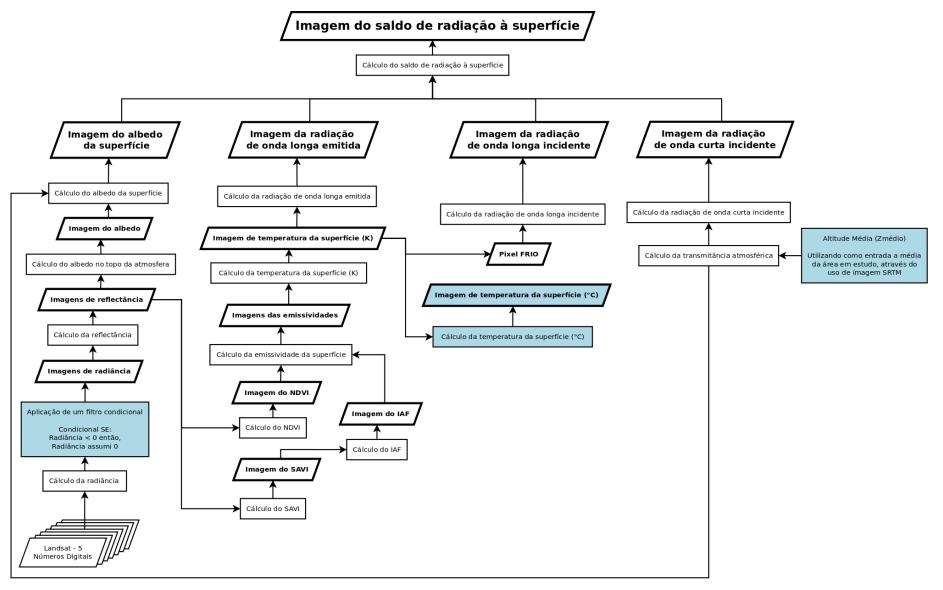


Figura 41 — Diagrama metodológico da primeira etapa do algoritmo SEBAL, com as adições feitas na implementação para linguagem LEGAL em azul. Fonte: elaborado pelo autor.

A calibração radiométrica da imagem é concluída após a conversão dos valores de radiância espectral encontrados em reflectância espectral. Segundo Allen et al. (2002), Silva, Lopes e Azevedo (2005), Bastiaanssen et al. (1998a), Bastiaanssen et al. (1998b), a reflectância espectral é a razão entre o fluxo de radiação solar emitido e o incidente, expresso conforme a equação 4.2.

$$\rho_{\lambda(x,y)} = \frac{\pi \cdot L_{\lambda(x,y)}}{ESUN_{\lambda} \cdot \cos \theta \cdot dr}$$
(4.2)

Onde: $ESUN_{\lambda}$ é a irradiância solar espectral de cada banda medido no topo da atmosfera, tendo como unidade W.m⁻².sr⁻¹. μ m⁻¹ (tabela 10); θ é o ângulo solar zenital; $L_{\lambda(x,y)}$ é a radiância espectral e dr é o inverno do quadrado da distância Terra-Sol, em unidades astronômicas.

4.5.2 Albedo no topo da atmosfera (α_{TOA}) e albedo da superfície $(\alpha_{(x,y)})$

O albedo no topo da atmosfera (α_{TOA}) representa o valor do albedo sem correção, equação 4.3, expresso através do somatório das reflectâncias espectrais multiplicadas pelo respectivo peso, equação 4.4, de cada reflectância, enquanto que o albedo da superfície ($\alpha_{(x,y)}$) é corrigido dos efeitos atmosféricos pela presença da transmitância como pode ser visto na equação 4.5.

$$\alpha_{TOA(x,y)} = \sum_{\lambda=1}^{n} (\omega_{\lambda} \cdot \rho_{\lambda(x,y)})$$
(4.3)

$$\omega_{\lambda} = \frac{ESUN_{\lambda}}{\sum ESUN_{\lambda}} \tag{4.4}$$

$$\alpha_{(x,y)} = \frac{\alpha_{TOA(x,y)} - \alpha_{path_rad}}{\tau^2} \tag{4.5}$$

Onde: $\alpha_{(x,y)}$ são as reflectâncias espectrais referentes as bandas 1, 2, 3, 4, 5 e 7 do Landsat 5, α_{path_rad} representa a radiação solar refletida pela atmosfera, segundo Bastiaanssen et al. (1998a), Bastiaanssen et al. (1998b), o valor para o SEBAL é de 0,03 e τ^2 representa a transmitância atmosférica, expressa pela equação 4.6, onde Z é a altitude da estação meteorológica utilizada.

$$\tau = 0,75 + 2 \cdot 10^{-5} \cdot Z \tag{4.6}$$

4.5.3 Índice de vegetação por diferença normalizada (NDVI)

O NDVI é obtido pela razão entre a subtração da reflectância das bandas IV (infravermelho próximo) e V (vermelho) e a soma das mesmas bandas (TUCKER, 1979).

$$NDVI_{(x,y)} = \frac{\rho 4_{(x,y)} - \rho 3_{(x,y)}}{\rho 4_{(x,y)} + \rho 3_{(x,y)}}$$
(4.7)

Em que $\rho 3_{(x,y)}$ e $\rho 4_{(x,y)}$ são as reflectividades das bandas 3 e 4, respectivamente, do Landsat 5, sensor TM. O NDVI é um índice que mede o verdor da vegetação e possui uma escala de valores que varia de -1 a 1, onde valores negativos representam corpos d'água e valores positivos, quanto mais próximos a 0 subentendesse que possui menor verdor e quanto mais próximo de 1 maior verdor vegetativo.

4.5.4 Índice de vegetação ajustado ao solo (SAVI)

O índice SAVI foi calculado utilizando-se a expressão proposta por Huete (1988), conforma equação 4.8.

$$SAVI_{(x,y)} = (1+L) \cdot \frac{\rho 4_{(x,y)} - \rho 3_{(x,y)}}{L + \rho 4_{(x,y)} + \rho 3_{(x,y)}}$$
(4.8)

Onde L é uma constante de ajustamento, comumente onde na literatura comumente se utiliza o valor de 0,5 (NICACIO, 2008), (GOMES, 2009).

4.5.5 Índice de área foliar (IAF)

Após o cálculo do NDVI e do SAVI, foi possível calcular o índice de área foliar (IAF) estabelece a razão entre a área foliar total e a área ocupada pela cultura, é indicado pela equação 4.9, sendo uma determinação empírica estabelecida por Allen et al. (2002).

$$IAF_{(x,y)} = -\frac{\ln(\frac{0.69 - SAVI_{(x,y)}}{0.59})}{0.91}$$
(4.9)

4.5.6 Emissividades ($\varepsilon NB_{(x,y)}$ e $\varepsilon_{(x,y)}$)

A $\varepsilon NB_{(x,y)}$ é estimado no domínio espectral da banda termal do sensor TM e a $\varepsilon_{(x,y)}$ é obtida na faixa da banda larga. Segundo Allen et al. (2002), as emissividades, quando atendida a condição NDVI > 0 e IAF < 3, podem ser obtidas pelas equações 4.11 e 4.12:

$$\varepsilon N B_{(x,y)} = 0.97 + 0.0033 \cdot IAF_{(x,y)} \tag{4.10}$$

$$\varepsilon_{(x,y)} = 0.95 + 0.01 \cdot IAF_{(x,y)} \tag{4.11}$$

Segundo Allen et al. (2002), em caso de NDVI < 0, ou seja, se houver a existência de corpos d'água no local onde se pretende aplicar o algoritmo, logo será necessária uma nova condicional que determina que se NDVI < 0 e α < 0,47 então $\varepsilon NB_{(x,y)}=0,99$ e $\varepsilon_{(x,y)}=0,985$.

4.5.7 Temperatura da superfície (T_S)

A temperatura da superfície é determinada levando em consideração a radiância espectral da banda 6 do Landsat 5 (termal) e a $\varepsilon NB_{(x,y)}$, sendo seus valores dados em graus Kelvin (K). Porém a faixa termal necessita de correção, tendo em vista que a radiância que o sensor recebe não é apenas proveniente da superfície terrestre, mas também emitida pela atmosfera. Tal correção pode ser realizada através da equação 4.12 (TASUMI, 2003).

$$R_C = \frac{L6_{corr} - R_p}{\tau_{NB}} - (1 - \varepsilon N B_{(x,y)}) \cdot R_{sky}$$

$$(4.12)$$

Onde R_C é a radiância da banda 6 corrigida, e difere de $R_C \downarrow$ que é a irradiância solar global. Para que a correção da banda 6 ocorra é necessário a existência de perfis atmosféricos, tendo em vista que, os termos R_p , R_{sky} e τ_{NB} requerem o uso desses perfis e modelos de transferência de radiação, entretanto, segundo Allen et al. (2002) caso não haja disponibilidade de tais dados pode-se atribuir para R_p , R_{sky} e τ_{NB} os valores de 0, 0 e 1, respectivamente.

Diante dessa cenário a temperatura da superfície é calculada segundo a equação 4.13 (BASTIAANSSEN, 1995):

$$T_{S(x,y)} = \frac{K_2}{\ln(\frac{\varepsilon N B_{(x,y)} \cdot K_1}{R_c} + 1)}$$
 (4.13)

Sendo K_1 e K_2 constantes com valores de 607,76 W.m⁻².sr⁻¹. μ m⁻¹ e 1260,56 K, respectivamente (CHANDER; MARKHAM, 2003).

4.5.8 Radiação de onda longa emitida $(R_L \uparrow)$

O cálculo da radiação de onda longa emitida é realizada utilizando-se da equação de Stefan-Boltzmann, sendo um expressa em função da emissividade e temperatura da superfície, conforme a equação 4.14:

$$R_L \uparrow_{(x,y)} = \varepsilon_{(x,y)} \cdot \sigma \cdot T_{S(x,y)}^4 \tag{4.14}$$

Onde: ε é a emissividade da superfície, que possui unidade de medida adimensional [-]; σ é a constante de Stefan-Boltzman $(5, 67 \cdot 10^{-8} W.m^{-2}.K^{-4})$; T_S é a temperatura da superfície, estimada pelo processo anterior em Kelvin (K).

4.5.9 Radiação de onda longa incidente $(R_L \downarrow)$

Diferente da radiação de onda longa emitida, a radiação de onda longa incidente, refere-se a densidade de fluxo de radiação emitida pela atmosfera em direção a superfície (NICACIO, 2008).

Para execução do algoritmo SEBAL, é necessária a determinação de pixels âncoras, denominados de pixel frio e quente, e são utilizados para determinar a condição limite para o balanço de energia (NICACIO, 2008). Segundo Allen et al. (2002) e Tasumi (2003), o pixel frio deve ser selecionado em uma área úmida, com cultura bem irrigada e solo completamente coberto por vegetação.

A escolha do pixel frio desta pesquisa foi realizado segundo (NICACIO, 2008), que se utilizou das imagens de NDVI e IAF, tendo em vista que uma região bem irrigada apresenta altos valores de NDVI, e alto IAF.

O valor de $R_L \downarrow$ é expresso segundo a equação 4.15:

$$R_L \downarrow = \varepsilon_a \cdot \sigma \cdot T_F^4 \tag{4.15}$$

Sendo $R_L \downarrow$ é a radiação de onda longa incidente $(W \cdot m^{-2})$; ε_a é a emissividade aparente da atmosfera, expressa pela equação 4.16 (BASTIAANSSEN, 1995); σ que é a constante de Stefan-Boltzman $(5,67 \cdot 10^{-8} W.m^{-2}.K^{-4})$ e T_F^4 a temperatura do pixel frio em Kelvin (K).

$$\varepsilon_a = 1,08 \cdot (-\ln \tau)^{0,265}$$
 (4.16)

4.5.10 Radiação de onda curta incidente $(R_C\downarrow)$

Corresponde à radiação solar que incide de forma direta e indireta que atinge a superfície da Terra, é calculada segundo a equação 4.17 (BASTIAANSSEN, 1995):

$$R_C \downarrow = S_O \cdot \cos_\theta \cdot d \cdot \tau \tag{4.17}$$

Em que S_O é a constante solar, equivalente a 1367 $W \cdot m^{-2}$ (IQBAL, 2012); θ é o ângulo solar zenital; d o inverso do quadrado da distância Terra-Sol e τ a transmitância atmosférica [-].

4.5.11 Saldo de radiação (R_n)

Posterior ao cálculo das componentes: radiação incidente, emitida e refletida tanto com relação as ondas curtas como longas, estimasse o saldo de radiação à superfície, ou seja, a quantidade de energia radiante disponível na superfície para os processos de evaporação do solo e aquecimento do ar (NICACIO, 2008), é expresso através da equação 4.18.

$$R_{n(x,y)} = (1 - \alpha_{(x,y)}) \cdot R_C \downarrow + R_L \downarrow -R_L \uparrow_{(x,y)} - (1 - \varepsilon_{(x,y)}) \cdot R_L \downarrow \tag{4.18}$$

Onde: $R_{n(x,y)}$ é o saldo de radiação à superfície, em $W \cdot m^{-2}$; $\alpha_{(x,y)}$ é o albedo da superfície [-], $R_C \downarrow$ é a radiação de onda curta incidente $(W \cdot m^{-2})$; $R_L \downarrow$ é a radiação de onda longa incidente $(W \cdot m^{-2})$; $R_L \uparrow$ é a radiação de onda longa emitida $(W \cdot m^{-2})$ e $\varepsilon_{(x,y)}$ é a emissividade de cada pixel da área de estudo [-].

4.5.12 Fluxo de calor no solo (G)

O fluxo de calor no solo é calculado posteriormente ao cálculo da estimativa do saldo de radiação à superfície. O R_n é particionado em três variáveis, sendo elas: o fluxo de calor sensível, fluxo de calor latente e fluxo de calor no solo. Esta última partição é a primeira a ser estimada, e pode ser compreendida como a porção do R_n destinada ao aquecimento do solo (NICACIO, 2008).

Conforme expresso na equação 4.19, o fluxo de calor no solo é calculado em função do saldo de radiação (R_n) , do albedo $(\alpha_{(x,y)})$, da temperatura da superfície (T_S) , sendo expressa em graus Celsius e do índice de vegetação por diferença normalizada (NDVI).

$$G_{(x,y)} = \left[\frac{T_{S(x,y)}}{\alpha_{(x,y)}} \cdot (0,0038 \cdot \alpha_{(x,y)} + 0,0074 \cdot \alpha_{(x,y)}^2) \cdot (1 - 0,98 \cdot NDVI_{(x,y)}^4) \right] \cdot R_{n(x,y)}$$
(4.19)

Segundo Silva e Bezerra (2006), o fluxo de calor em superfície de massas de água, é expresso por $0, 3 \cdot R_n$.

4.5.13 Fluxo de calor sensível (H)

A etapa mais trabalhosa e com maior necessidade de cuidados em sua execução é a do cálculo do fluxo de calor sensível, devido a necessidade de grande número de interação para se conseguir obter a variável. O diagrama mostrado na Figura 42 ilustra os procedimentos necessários para a obtenção do H.

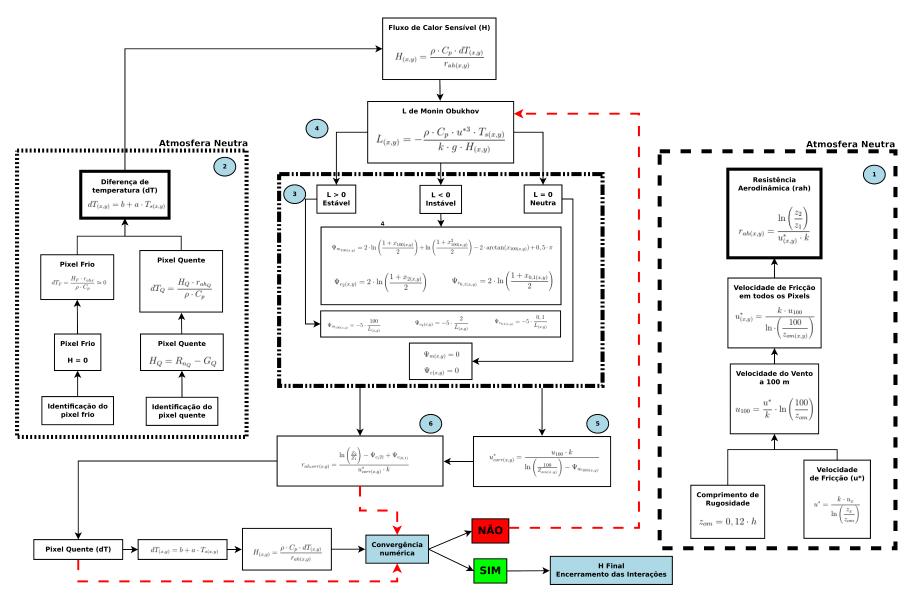


Figura 42 – Diagrama metodológico do fluxo de calor sensível e suas interações. Fonte: adaptado de Nicacio (2008).

Estes processos de transferências de energia para as camadas da atmosfera, existentes através de processos físicos de condução e convecção, que é o fluxo de calor sensível, é modelado através da equação 4.20 (BASTIAANSSEN, 1995); (TASUMI, 2003).

$$H_{(x,y)} = \frac{\rho \cdot C_p \cdot dT_{(x,y)}}{r_{ah(x,y)}}$$
(4.20)

Sendo ρ a densidade do ar $(\rho = 1, 15kg \cdot m^{-3})$; C_p é o calor específico do ar à pressão constante $(1004J \cdot Kg^{-1} \cdot K^{-1})$; dT é a diferença de temperatura (K) entre duas alturas z_1 e z_2 acima do plano zero de deslocamento; e r_{ah} é a resistência aerodinâmica do ar para o transporte de calor $(s \cdot m^{-1})$.

O fluxo de calor sensível necessita como expresso na equação 4.20 dos valores da resistência aerodinâmica e da diferença de temperatura em todos os pixels da imagem correspondente a área estudada, tais valores são dependentes da velocidade do vento e da temperatura da superfície, também de cada pixel, sendo que tais valores são desconhecidos, logo r_{ah} e dT também o são.

Partindo desse princípio o algoritmo SEBAL atribui algumas considerações para a estimativa de H, baseando-se na determinação dos pixels âncoras (frio e quente). A resistência aerodinâmica esta vinculada a dificuldade ofertada pelo ar ao transporte de calor (NICACIO, 2008), e pode ser expressa pela equação 4.21.

$$r_{ah(x,y)} = \frac{\ln\left(\frac{z_2}{z_1}\right)}{u_{(x,y)}^* \cdot k} \tag{4.21}$$

Onde: z_1 e z_2 segundo Bastiaanssen (1995), são iguais a 0,1 e 2,0 m, respectivamente; u^* corresponde a velocidade de fricção, ou seja, a intensidade de movimentação turbulenta do ar em relação a rugosidade do terreno; k a constante de von Karman, equivalente a 0,41.

Para se conhecer a velocidade de frição em todos os pixels da imagem, é necessário primeiro se ter uma base desta velocidade, tal procedimento é realizado calculando a u^* apenas no pixels correspondente a estação meteorológica existente na área de estudo, conforme equação 4.22, considerando para isso a condição de estabilidade atmosférica neutra.

$$u^* = \frac{k \cdot u_x}{\ln\left(\frac{z_x}{z_{om}}\right)} \tag{4.22}$$

Sendo u_x a velocidade do vento captada em uma altura z_x , nesta pesquisa z_x foi igual a 9 m; e z_{om} é o coeficiente de rugosidade da superfície (m) conforme equação 4.23

proposta por (BRUTSAERT, 1982).

$$z_{om} = 0, 12 \cdot h \tag{4.23}$$

O coeficiente de rugosidade é calculado apenas no pixels que contém a estação utilizada, em função da altura média da vegetação em seu entorno.

De posse dos valores da velocidade de fricção do pixel correspondente a estação, se faz necessário para continuar o processo saber o valor desta velocidade para todos os pixels da imagem. Diante do exposto segundo a equação 4.24, se faz necessário calcular a velocidade de fricção em um certa altura, denominada altura de mistura, ou seja, altura onde os efeitos da rugosidade de superfície são desprezíveis (NICACIO, 2008). Segundo Bastiaanssen (1995), esta altura corresponde a 100 m, seguindo o desenvolvedor do algoritmo a equação 4.24 segue calculando a altura de 100 m.

$$u_{100} = \frac{u^*}{k} \cdot \ln\left(\frac{100}{z_{om}}\right) \tag{4.24}$$

Sendo u^* a velocidade de fricção do pixel correspondente a estação meteorológico, calculado pela equação 4.22 e expresso em $m \cdot s^{-1}$ e z_{om} o comprimento de rugosidade no pixel da estação, calculado pela equação 4.23. Vale ressaltar que existem pesquisas como as de Allen et al. (2002); Tasumi (2003) e Trezza (2002), que consideram a altura de mistura igual a 200 m, recomendasse uma análise da topografia da área estudada, em caso de muito escarpada, utilizar o maior valor.

Levando em conta que a velocidade do vento depois de escolhida a altura de mistura, não é mais afetada pela rugosidade da superfície, partindo desse princípio considera-se que a velocidade é constante para toda a imagem. Através da inversão da equação 4.24 é estimada a velocidade de fricção para todos os pixels, segundo a equação 4.25.

$$u_{(x,y)}^* = \frac{k \cdot u_{100}}{\ln \left(\frac{100}{z_{om(x,y)}}\right)}$$
(4.25)

Diferente do z_{om} calculado na equação 4.23, na equação 4.25, o valor do coeficiente de rugosidade é estimado em todos os pixels da imagem, para tal procedimento existem duas equações, uma proposta por Bastiaanssen (2000) que pode ser vista na equação 4.26 e que se utiliza dos valores encontrados do SAVI e outra proposta por Tasumi (2003), que pode ser vista na equação 4.27 e que se utiliza dos valores de IAF.

$$z_{om(x,y)} = \exp(-5,809 + 5,62 \cdot SAVI_{(x,y)})$$
(4.26)

$$z_{om(x,y)} = 0.018 \cdot IAF_{(x,y)} \tag{4.27}$$

Segundo Allen et al. (2002) e Tasumi (2003), ainda existe um condição para regiões de corpos d'água e cidades, onde os valores de $z_{om(x,y)}$ equivalem a 0,0005 e 0,2, respectivamente.

O primeiro cálculo da resistência aerodinâmica (r_{ah}) estimada, vista na etapa 6 descrita no diagrama 42 é realizada como condição de atmosfera neutra. Os valores encontrados na equação 4.21 referentes a resistência aerodinâmica foram utilizados como informações de entrada para a diferença de temperatura, como visto na seção a seguir.

4.5.13.1 Determinação da diferença de temperatura (dT)

A dT é o procedimento mais fundamental no processo de obtenção do fluxo de calor sensível (H). Segundo Bastiaanssen (1995), para se alcançar a determinação da diferença de temperatura, considera-se a existência de uma relação linear entre dT e T_s (equação 4.28).

$$dT_{(x,y)} = b + a \cdot T_{s(x,y)}$$
 (4.28)

O primeiro passo para a determinação de dT, é a escolha dos pixels frio e quente na área estudada. Posterior a esta escolha dos pixels âncoras, é realizada algumas relações entre os fluxos existentes nas duas condições (Figura 43), onde assume-se que o valor do calor sensível no pixel frio é zero $(H \approx 0)$, enquanto no pixel quente assuma-se que o fluxo de calor latente é aproximadamente zero. Quando esta considerações, calculou-se a diferença de temperatura nos pixels âncoras conforme as equações 4.29 e 4.31.

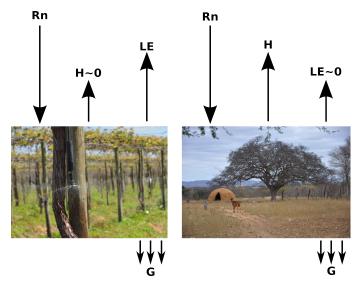


Figura 43 – Componentes do balanço de energia em região de fruticultura irrigada(imagem da esquerda) e solo exposto (imagem da direita). Fonte: adaptado de Nicacio (2008). Fonte das imagens: (EMBRAPA, 2015).

4.5.13.2 Pixel quente

A diferença de temperatura no pixel quente dt_Q como já mencionado, pode ser expressa pela equação 4.29:

$$dT_Q = \frac{H_Q \cdot r_{ah_Q}}{\rho \cdot C_p} \tag{4.29}$$

Sendo r_{ah_Q} a resistência aerodinâmica no pixel quente, expressa em $s \cdot m^{-1}$; ρ a densidade do ar $(1, 15kg \cdot m^{-3})$; H_Q é o fluxo de calor sensível no pixel quente $(W \cdot m^{-2})$; C_p o calor específico do ar à pressão constante $(1004J \cdot kg^{-1} \cdot K^{-1})$. Nos script gerados é de suma importância registrar a localização tanto do pixel quente quanto do frio para poder ser indicado de onde o valor deve ser buscado.

Simplificando a equação 4.29, tendo em vista que o fluxo de latente (λET_Q) , no pixel quente, é aproximadamente zero. Logo o fluxo de calor sensível no pixel quente (H_Q) é calculado levando em consideração o fluxo de calor no solo (G) e o saldo de radiação à superfície (R_n) , segundo a equação 4.30.

$$H_Q = R_{n_Q} - G_Q \tag{4.30}$$

4.5.13.3 Pixel frio

A determinação da dT no pixel frio é expressa conforme a equação 4.31, como no pixel frio o fluxo de calor sensível é aproximadamente zero, logo toda a equação é anula e assume-se $dT_F \approx 0$.

$$dT_F = \frac{H_F \cdot r_{ah_F}}{\rho \cdot C_p} \approx 0 \tag{4.31}$$

Diante dos valores das duas diferenças de temperatura (pixel frio e quente), é necessário encontrar os valores das constantes a e b presentes na equação 4.28, estas constantes são determinadas segundo Nicacio (2008) considerando-se hipótese de linearidade entre dT e T_s .

4.5.13.4 Correção da estabilidade atmosférica

As condições de estabilidade atmosféricas, segundo Nicacio (2008), têm um expressivo efeito sobre a resistência aerodinâmica, por tal razão é de suma importância que seja considerada no cálculo de H. Tais efeitos são tratados através do coeficiente de Monin-Obukov (L), que é expressão em função dos fluxos de calor e momento, conforme equação 4.32. No SEBAL, como se esta trabalhando com imagens de satélites, há a necessidade de um processo iterativo nessa etapa para que se busque uma convergência

numérica entre a resistência aerodinâmica e a diferença de temperatura no pixel quente (ALLEN et al., 2002) e (BASTIAANSSEN, 2000). A parte 4 da Figura 42 demostra as etapas para o cálculo dos coeficiente de correção de calor e momento, realizados em função do coeficiente de Monin-Obukiv. O H encontrado anteriormente é utilizado como entrada para a estimativa do primeiro L.

$$L_{(x,y)} = -\frac{\rho \cdot C_p \cdot u^{*3} \cdot T_{s(x,y)}}{k \cdot g \cdot H_{(x,y)}}$$
(4.32)

Onde ρ é a densidade do ar $(kg\cdot m^{-3})$; C_p o calor específico do ar à pressão constante $(1004J\cdot kg^{-1}\cdot K^{-1})$; u^* é a velocidade de fricção $(m\cdot s^{-1})$; T_s a temperatura da superfície (K); K a constante de von Karman [-]; g a constante gravitacional $(9,81m\cdot s^{-2})$ e H o fluxo de calor sensível $(W\cdot m^{-2})$.

O coeficiente de Monin-Obukov (L) defini as condições de estabilidade atmosféricas, e seus valores estão relacionados as condições abaixo:

- $L < 0 \rightarrow$ Atmosfera instável;
- $L > 0 \rightarrow \text{Atmosfera estável};$
- $L = 0 \rightarrow \text{Atmosfera neutra}$.

A depender do valor encontrado para L, os coeficientes de correção de estabilidade atmosférica para o transporte de calor e momento são escolhidos seguindo as equações 4.33 a 4.43.

Se L < 0:

$$\Psi_{m_{100(x,y)}} = 2 \cdot \ln\left(\frac{1 + x_{100(x,y)}}{2}\right) + \ln\left(\frac{1 + x_{100(x,y)}^2}{2}\right) - 2 \cdot \arctan(x_{100(x,y)}) + 0, 5 \cdot \pi \quad (4.33)$$

$$\Psi_{c_2(x,y)} = 2 \cdot \ln\left(\frac{1 + x_{2(x,y)}}{2}\right) \tag{4.34}$$

$$\Psi_{c_{0,1(x,y)}} = 2 \cdot \ln\left(\frac{1 + x_{0,1(x,y)}}{2}\right) \tag{4.35}$$

Em que:

$$x_{100(x,y)} = \left(1 - 16 \cdot \frac{100}{L_{(x,y)}}\right)^{0.25} \tag{4.36}$$

$$x_{2(x,y)} = \left(1 - 16 \cdot \frac{2}{L_{(x,y)}}\right)^{0,25} \tag{4.37}$$

$$x_{0,1(x,y)} = \left(1 - 16 \cdot \frac{0,1}{L_{(x,y)}}\right)^{0,25} \tag{4.38}$$

Se L > 0:

$$\Psi_{m_{100(x,y)}} = -5 \cdot \frac{100}{L_{(x,y)}} \tag{4.39}$$

$$\Psi_{c_2(x,y)} = -5 \cdot \frac{2}{L_{(x,y)}} \tag{4.40}$$

$$\Psi_{c_{0,1(x,y)}} = -5 \cdot \frac{0,1}{L_{(x,y)}} \tag{4.41}$$

Se L = 0:

$$\Psi_{m(x,y)} = 0 \tag{4.42}$$

$$\Psi_{c(x,y)} = 0 \tag{4.43}$$

Esses coeficientes de correção, calculados através das equação supracitadas, são utilizados para a correção da velocidade de fricção (equação 4.44) e da resistência aerodinâmica (equação 4.45), como pode ser visto na etapa 5 e 6 da Figura 42. Como a correção altera os valores de r_{ah} , é necessário nesta etapa verificar a cada interação o valor da resistência aerodinâmica no pixel quente. Segundo Bastiaanssen (2000), é possível se observar convergência numérica entre os valores de r_{ah} e dT a partir da quinta interação.

$$u_{corr(x,y)}^* = \frac{u_{100} \cdot k}{\ln\left(\frac{100}{Z_{om(x,y)}}\right) - \Psi_{m_{100(x,y)}}}$$
(4.44)

$$r_{ah_corr(x,y)} = \frac{\ln\left(\frac{Z_2}{Z_1}\right) - \Psi_{c(2)} + \Psi_{c_{(0,1)}}}{u_{corr(x,y)}^* \cdot k}$$
(4.45)

4.5.14 Fluxo de calor latente (λET)

O termo residual do balanço de energia é denominado através do fluxo de calor latente, conforme equação 4.46. Essa equação faz referência ao fluxo de calor latente instantâneo, ou seja, ao momento da passagem do satélite (NICACIO, 2008).

$$\lambda ET_{(x,y)} = R_{n(x,y)} - G_{(x,y)} - H_{(x,y)}$$
(4.46)

Onde: λET é o fluxo de calor latente $(W \cdot m^{-2})$; R_n é o saldo de radiação à superfície $(W \cdot m^{-2})$; G é o fluxo de calor no solo $(W \cdot m^{-2})$ e H é o fluxo de calor sensível $(W \cdot m^{-2})$.

4.5.15 Evapotranspiração real horária

A evapotranspiração real horária é facilmente estimada a partir do fluxo de calor latente, conforme equação 4.47 (TASUMI, 2003).

$$ET_{h(x,y)} = 3600 \cdot \frac{\lambda ET_{(x,y)}}{\lambda_{(x,y)}} \tag{4.47}$$

Sendo: ET_h a evapotranspiração real horária $(mm \cdot h^{-1})$; λ é o calor latente de vaporização $(J \cdot kg^{-1})$, que representa a energia necessária para evaporar uma unidade de massa de água e 3600 representando a conversão de segundos para hora, conforma equação 4.48 (HARRISON, 1963), (NICACIO, 2008).

$$\lambda_{(x,y)} = [2,501 - 0,00236 \cdot (T_{s(x,y)} - 273,16)] \cdot 10^6$$
(4.48)

onde T_s é a temperatura expressa em Kelvin (K).

5 RESULTADOS E DISCUSSÃO

Nesta pesquisa implementou-se o algoritmo SEBAL através da linguagem LEGAL, linguagem livre encontrada no software nacional SPRING, aplicando os scripts implementados em uma área de estudo com a finalidade de avaliar o comportamento dos mesmos, estimando diversas componentes do SEBAL e avaliando os resultados alcançados com outros já existentes na literatura. Os scripts completos podem ser visto nos apêndices (A, B, C, D, E, F).

5.1 Implementação

5.1.1 Implementação do algoritmo SEBAL através da linguagem LEGAL

5.1.1.1 Algoritmo SEBAL Rn e G parte 1

Os resultados desta pesquisa foram divididos em seis *scritps* escritos através da linguagem LEGAL, o primeiro que será tratado nesta seção, é responsável por todos os cálculos iniciais até a estimativa do fluxo de calor no solo (G).

A implementação em LEGAL deste primeiro processo começou com a escolha do modelo de dados que seria adotado para as imagens, partindo dos conceitos dos dados em LEGAL, a categoria MNT foi considerada como a mais adequada, tendo em vista que envolve valores reais, necessários para a correta apresentação das variáveis calculadas.

Para que a equação 4.1 fosse ser escrita em LEGAL, declarou-se as variáveis necessárias para o seu cálculo, a posteriori instanciou-se as variáveis de campo e as reais e como último passo realizou-se as operações sobre as variáveis já declaradas e instanciadas, que pode ser visto na integra logo abaixo.

```
1
2 MNT banda1, banda2, banda3, banda4, banda5, banda6, banda7 ("CAT MNT");
  MNT radiancia1, radiancia2, ..., radiancia6, radiancia7 ("Radiancia_MNT");
4 MNT radianciabase1, radianciabase2, ..., radianciabase7 ("Radianciabase_MNT");
5
6
   //Instanciacoes
7
   banda1 = Recupere (Nome = "TM1");
8
9
   banda2 = Recupere (Nome = "TM2");
10
   banda7 = Recupere (Nome = "TM7");
11
12
   radiancia1 = Novo(Nome = "TM1_radiancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
14
   radiancia2 = Novo(Nome = "TM2_radiancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
15
   radiancia7 = Novo(Nome = "TM7_radiancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
16
17
```

```
radianciabase1 = Novo(Nome = "TM1_radianciabase", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   radianciabase = Novo(Nome = "TM2 radianciabase", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
19
20
21
   radianciabase7 = Novo(Nome = "TM7_radianciabase", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
22
23
   // Coeficientes
24
   Lmin1 = -1.52; // Valor a depender do ano da imagem
25
26
   Lmin2 = -2.84; // Valor a depender do ano da imagem
27
28
   Lmax1 = 152.1; // Valor a depender do ano da imagem
29
   Lmax2 = 296.61; // Valor a depender do ano da imagem
31
32
   radianciabase1 = (((Lmax1-(Lmin1))/255)*banda1)+(Lmin1);
33
   radianciabase2 = (((Lmax2-(Lmin2))/255)*banda2)+(Lmin2);
34
35
   radianciabase7 = (((Lmax7-(Lmin7))/255)*banda7)+(Lmin7);
36
37
38
   radiancia1 = (radianciabase1 < 0) ? 0 : radianciabase1;</pre>
39
   radiancia6 = (radianciabase6 < 0) ? 0 : radianciabase6;
40
41
    radiancia7 = (radianciabase7 < 0) ? 0 : radianciabase7;
42
```

As linhas 01 a 06, do código abaixo, mostram as entradas que tem que ser efetuadas pelo usuário com os ângulos de elevação presente no arquivo *.xml que se encontra junto da imagem utilizada, a linha 08 calcula uma média com os valores dos ângulos e os convertes para ângulo zenital através da subtração por 90. Na mesma expressão encontrada na linha 08, é feita a conversão de graus para radianos, formato esse que é o utilizado para todas as expressões utilizadas no SEBAL.

```
1
                {
  2
                 anguloelevacao1 = _valor_; //Valor a depender da imagem
                  anguloelevacao2 = _valor_; //Valor a depender da imagem
                  anguloelevacao3 = _valor_; //Valor a depender da imagem
                  anguloelevacao4 = _valor_; //Valor a depender da imagem
  5
                  {\tt anguloelevacao5 = \_valor\_; //Valor \ a \ depender \ da \ imagem}
  6
  7
                  anguloelevacao7 = _valor_; //Valor a depender da imagem
   8
   9
                   teta = ((90 - ((anguloelevacao1 + anguloelevacao2 + anguloelevacao3 + anguloelevacao4 + anguloelevacao4 + anguloelevacao5 + anguloelevacao6 + anguloelevac
                                       anguloelevacao5+anguloelevacao7)/6))*pi)/180;
10
```

Visando facilitar e agilizar o processo para se saber o valor da distância Terra-Sol, Foi colocado de forma comentada uma tabela contendo o valor da distância Terra-Sol (Anexo A). No processo de implementação da radiância, foi utilizado uma filtragem, que pode ser observado nas linhas 21 a 27, o objetivo deste expressão foi minimizar pequenos erros que podem ser encontrados nas imagens com a presença de pixels anômalos, a condicional expressa nestas linhas, atribui para qualquer pixel com radiância negativa, valor zero, caso contrário o valor calculado é mantido. Este processo evita a presença de

pixels com valores negativos, o que no fim da primeira etapa do SEBAL, iria gerar valores para saldo de radiação também negativos, valores estes inexistentes.

```
1
2
3
    //Radiancia
5
                     (Lmax - Lmin)
6
    // Radiancia = -
                                  - * ND+ Lmin , onde
7
                          255
8
9
    // Lmin = Radiancia espectral correspondente ao ND minimo
    // Lmax = Radiancia espectral correspondente ao ND maximo
10
    // ND = Numero digital
11
12
    radianciabase1 = (((Lmax1-(Lmin1))/255)*banda1)+(Lmin1);
14
    radianciabase2 = (((Lmax2-(Lmin2))/255)*banda2)+(Lmin2);
    radianciabase3 = (((Lmax3-(Lmin3))/255)*banda3)+(Lmin3);
15
    radianciabase4 = (((Lmax4-(Lmin4))/255)*banda4)+(Lmin4);
16
17
    radianciabase5 = (((Lmax5-(Lmin5))/255)*banda5)+(Lmin5);
    radianciabase6 = (((Lmax6-(Lmin6))/255)*banda6)+(Lmin6);
18
    radianciabase7 = (((Lmax7-(Lmin7))/255)*banda7)+(Lmin7);
19
20
    radiancia 1 \, = \, \left( \, radiancia base 1 \, < \, 0 \, \right) \, \, ? \, \, 0 \, \, : \, \, radiancia base 1 \, ;
21
    radiancia2 = (radianciabase2 < 0) ? 0 : radianciabase2;
22
23
    radiancia3 = (radianciabase3 < 0) ? 0 : radianciabase3;</pre>
    radiancia4 = (radianciabase4 < 0) ? 0 : radianciabase4;
    radiancia5 = (radianciabase5 < 0) ? 0 : radianciabase5;
    radiancia6 = (radianciabase6 < 0) ? 0 : radianciabase6;
26
    radiancia7 = (radianciabase7 < 0) ? 0 : radianciabase7;</pre>
27
28
29
```

Outra modificação realizada visando a melhoria de performance do algoritmo foi a entrada da média de altitude, conforme a linha 13 do *script* abaixo, esta média foi utilizada na equação da transmitância atmosférica, que por sua vez influência diretamente no albedo da superfície. Na linha 22 aparece um condicional, aplicado na equação do IAF, onde a formulação utilizada irá depender diretamente do valor do SAVI de cada pixel, o condicional analisa pixel a pixel da imagem e extrai a condição que: Se no pixel o SAVI é maior que 0,69, então se aplica a primeira expressão, caso contrário, é aplicada a segunda.

```
{
    1
    2
    3
                    //Albedo Superficie (Albedo_SUP);
    4
    5
                                                                                                                  aTOA(x,y) - apath _ rad
                    // \operatorname{asup}(x,y) = -
    6
    7
                    //
    8
                    //t = 0.75 + 2 * 10^{-5} * z
    9
10
                    Apathrad = 0.03;
11
12
13
                     mediaaltitude = _valor_; //Valor a depender da area de estudo
14
15
                     tau = 0.75 + (2*(10^-5))*mediaaltitude;
16
                     albedosupnumerico = (albedotoanumerico - Apathrad)/(tau^2);
17
18
19
                    //IAF
20
21
22
                     iafnumerico = (savinumerico > 0.69) ? -log(((0.69)/0.59))/0.91 : -log(((0.69-savinumerico)/0.69)) / 0.91 : -log(((0.69-savinumerico)/0.91) / 0.91 : -log(((0.69-savinumerico)/0.91) / 0.91 : -log(((
                                          )/0.59))/0.91;
23
24
                    }
```

Para atender todos os condicionais exigidos para se calcular a emissividade foi necessário a criação de uma emissividade inicial, que foi condicionada ao IAF e outra final expressa nas linhas 14 e 16 que são condicionadas ao NDVI e ao albedo da superfície. A temperatura da superfície foi expressa em LEGAL, através das equações presentes nas linhas 29 e 30,a primeira calcula o valor em graus Celsius e a segunda em Kelvin.

```
1
2
   //Emissividade da Superficie
3
4
    // \text{ eNB} = 0.97 + 0.0033 * IAF
5
6
    // e = 0.95 + 0.01 * IAF
7
8
    epsilonNB1 = (iafnumerico < 3) ? 0.97 + 0.0033 * iafnumerico : 0.98;
9
10
    epsilon1 = (iafnumerico < 3) ? 0.95 + 0.01 * iafnumerico : 0.98;
11
12
13
14
    epsilon NB = (ndvinumerico < 0 \ \&\& \ albedosupnumerico < 0.47) \ ? \ 0.99 \ : \ epsilon NB1;
15
16
    epsilon = (ndvinumerico < 0 && albedosupnumerico < 0.47) ? 0.985 : epsilon1;
17
    //Temperatura Superficie
18
19
20
   Rp = 0;
    tau2 = 1;
21
22
    Rsky = 0;
23
   Rc = ((radiancia6 - Rp)/tau2) - ((1-epsilonNB)*Rsky);
24
25
```

O final do primeiro *script* ocorre com a estimativa do fluxo de calor no solo, que em LEGAL foi expresso por um condicional, tendo como variável analisada o NDVI, caso o valor do pixel represente NDVI negativo, ou seja, valores sobre corpos d'água a expressão é simplificada, em caso de valores positivos, é obtido através de uma equação mais robusta, como pode ser visto na linha 06.

5.1.1.2 Algoritmo SEBAL fluxo sensível atmosfera neutra parte 2

Nesta segunda etapa, as declarações estão em quantidade bem inferior que a primeira parte, e as instanciações possuem funções de recuperação de componentes já estimadas na parte 1 do *script*, como pode ser visualizado nas linhas 13 e 14.

```
1
   {
2 MNT savinumerico ("SAVI_MNT");
3 MNT tempsuperficiekelvin ("TempsupKELVIN");
 4 MNΓ rahinicial ("Rah");
5 MNΓ Zomxy ("Zomxy");
6 MNΓ uasterisco ("U_asterisco");
   MNT uasteriscoxy ("U_asteriscoxy");
   ΜΝΓ ucem ("U_cem");
   \mathbf{M\!N\!\Gamma}\ \mathrm{Zom}\ (\,"\,\mathrm{Zom}\,"\,)\ ;
9
10
11
12
13
    savinumerico = Recupere (Nome = "SAVI_numerico");
   tempsuperficiekelvin = Recupere (Nome = "TempSupKelvin");
14
   rahinicial = Novo(Nome = "RahInicial", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
16
   Zomxy = Novo (Nome = "Zomxy", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   uasterisco = \textbf{Novo} \text{ (Nome = "Uasterisco", } \textbf{ResX} = 30 \text{ , } \textbf{ResY} = 30 \text{ , } \textbf{Escala} = 50000);
17
   ucem = Novo (Nome = "Ucem", ResX = 30 , ResY = 30, Escala = 50000);
18
    Zom = Novo (Nome = "Zom", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
19
    uasteriscoxy = Novo (Nome = "UasteriscoXY", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
20
21
22
    //Fluxo de Calor Sensivel (H)
23
                --Condicoes de Atmosfera Neutra-
24
25
```

```
//Comprimento de Rugosidade
26
27
   h = 3; //Altura media da vegetacao nos arredores da estacao (m)
28
29
   Zom = 0.12*h;
30
31
32
    //Velocidade de friccao
33
34
35
   ux = 2; //Velocidade do vento em uma altura Zx (Dados da Estacao)
   Zx = 3; //Altura que foi medida a velocidade anterior (Dados da Estacao)
36
   k = 0.41; //Constante de von Karman
37
38
39
    uasterisco = (k*ux)/(log(Zx/Zom));
40
41
   //Velocidade do vento a 100 m //verificar
42
43
   ucem = (uasterisco)*((log(100/Zom)/k));
44
45
46
   //Velocidade de friccao em todos os pixels
47
48
    //Expressao proposta por Bastiaanssen
49
   Zomxy = \exp(-(5.809) + 5.62 * savinumerico);
50
51
    uasteriscoxy = (k*ucem)/((log(100/Zomxy)));
52
53
54
    //Resistencia Aerodinamica (rah)
55
   Z1 = 0.1;
56
   Z2 = 2;
57
58
59
    rahinicial = (log(Z2/Z1))/(uasteriscoxy*k);
60
61
             ----Fim das Condicoes de Atmosfera Neutra-
62
63
64
   }
```

Neste segundo *script* existe uma maior intervenção por parte do usuário, tendo em vista que há necessidade de colocação de valores que são captados na estação meteorológica, na escrita dos algoritmos os pontos que necessitam de alguma compreensão para serem executados são seguidos por um comentário.

5.1.1.3 Algoritmo SEBAL L monin obukhov parte 3

Neste terceiro *script* foi implementado as equações necessárias para se estimar o L de Monin Obukhov, nesta parte do código é necessário que o usuário indique onde esta localizado os pixels âncoras da imagem utilizada, optou-se por identificar tais pixels através do valor corresponde a sua linha e sua coluna, como pode ser visto abaixo:

```
1
   {
2
3
   //Determinar a localizacao linha/coluna do pixel quente
4
   linhaquente = _valor_;
   colunaquente = _valor_;
5
6
   //Determinar a localizacao linha/coluna do pixel frio
7
   linhafria = _valor_;
8
9
   colunafria = _valor_;
10
11
```

Com o auxílio dos tecnologistas João Pedro Cerveira Cordeiro e Carlos Alberto Felgueiras, ambos do Instituto Nacional de Pesquisas Espaciais (INPE), foi possível a implementação dentro do SPRING de uma função extremamente necessária para esta pesquisa, a busca de valores por localização (linhas/colunas, X/Y ou lat/long), exemplos da utilização dessas função segue como exemplo no código a seguir:

```
1 {
2
3 //Determinando e espacializando Rn do pixel quente
4
5 Rnquente = Rn.C == colunaquente && Rn.L == linhaquente ? Rn : 0;
6
7 //Determinando e espacializando G do pixel quente
8
9 Gquente = G.C == colunaquente && G.L == linhaquente ? G : 0;
10
11 }
```

Os valores de a e b para a determinação da diferença de temperatura, foi automatizado dentro do *script*, esta automatização necessita somente da escrita dos valores referentes a temperatura no pixel quente e no pixel frio, posteriormente, se inicia uma sequência de equações como vista das linhas 09 a 25, nas linhas 27 e 29, são calculados os valores de b e a, respectivamente. terminando na linha 34 com o valor da diferença de temperatura.

```
{
1
3
   //valores da regressao linear
4
    tempquentevar = \_valor\_; //rodar a primeira vez com o valor 0 e depois de obter os
5
        valores dos pixels quente e frio substituir
 6
    tempfriovar = _valor; //rodar a primeira vez com o valor 0 e depois de obter os valores
        dos pixels quente e frio substituir
7
8
9
    tempmedia = (tempquentevar + tempfriovar) / 2;
10
   tempsoma = (tempquentevar + tempfriovar);
11
12
13
   dtsoma = (dtfrio + dtquente);
14
15
   dtmedia = (dtfrio + dtquente) / 2;
```

```
16
17
    xyfrio = tempfriovar * dtfrio;
18
    xyquente = tempquentevar * dtquente;
19
20
21
    x2frio = tempfriovar^2;
22
23
    x2quente = tempquentevar^2;
24
    x2soma = (x2frio + x2quente);
25
26
   b = ((2 * xyquente) - (tempsoma * dtsoma)) / ((2 * x2soma) - (tempsoma^2));
27
28
29
   a = (dtmedia) - (b * tempmedia);
30
31
   //Diferenca de temperatura espacializada
32
33
   dtxy = a + (b*tempsuperficiekelvin);
34
35
36
```

As últimas etapas do terceiro script culminam nas estimativas do fluxo de calor sensível inicial e o L de Monin Obukhov.

```
1
   //Fluxo de calor sensivel
3
5
   Hxy = (p*Cp*dtxy)/(rahinicial);
6
7
8
   //L de Monin Obukhov
10
   k = 0.41; //constante de Von Karman
11
   g = 9.81; // constante gravitacional
12
13
   Lxy = -((p * Cp * (uasteriscoxy^3) * tempsuperficiekelvin) / (k * g * Hxy));
14
15
   }
```

5.1.1.4 Algoritmo SEBAL correção de instabilidade atmosférica e Rah corrigido parte 4

Nesta etapa da execução dos *scripts* implementados, foram calculadas as correções de estabilidade atmosférica e aplicados através de condicionais as equações necessárias para condições de atmosfera estável, instável e neutra, como pode ser visto nas linhas 32 a 34.

```
1 {
2 
3  // Correcao da estabilidade atmosferica
4 
5  x100 = (1 - (16*(100/Lxy)))^{(0.25)};
6  x2 = (1 - (16*(2/Lxy)))^{(0.25)};
7  x01 = (1 - (16*(0.1/Lxy)))^{(0.25)};
8
```

```
9  // Se Lxy>0 Estavel

10  // Se Lxy<0 Instavel

11  // Se Lxy=0 Neutra

12  

13  psi100 = (Lxy > 0) ? -5*(100/\text{Lxy}) : (Lxy < 0) ? (2*(\log(1+x100))/2) + ((\log(1+(x100^2)) + (2)) - (2*(\tan(x100))) + (0.5*PI) : (Lxy==0) ? 0 : 0;

14  psi2 = (Lxy > 0) ? -5*(2/\text{Lxy}) : (Lxy < 0) ? 2*(\log(1+(x2^2)/2)) : (Lxy==0) ? 0 : 0;

15  psi01 = (Lxy > 0) ? -5*(0.1/\text{Lxy}) : (Lxy < 0) ? 2*(\log(1+(x01^2)/2)) : (Lxy==0) ? 0 : 0;

16  }
```

Ao fim deste processo é executada a correção da velocidade de fricção e da resistência aerodinâmica, operações vistas nas linhas 07 e 14, respectivamente.

```
1
   {
2
   //U asterisco corrigido
3
4
5
   k = 0.41; //Constante de von Karman
6
    uasteriscocorrigido = (k*ucem)/((log(100/Zomxy))-(psi100));
7
8
   //Resistencia aerodinamica corrigida
9
10
   Z1 = 0.1;
11
12
13
   rahcorrigido = ((log(Z2/Z1))-psi2+psi01)/(uasteriscocorrigido*k);
14
15
16
```

5.1.1.5 Algoritmo SEBAL processo iterativo parte 5

O quinto *script* é uma mesclagem entre as parte 3 e 4 supracitadas, porém com particularidades que o tornam bastante complexo. O fluxo de calor sensível exige um processo iterativo que visa a convergência numérica entre resistência aerodinâmica e a diferença de temperatura, ambos no pixel quente. Este processo foi implementado gerando a necessidade do usuário, alterar as instanciações e as operações para que o processo ocorra de forma satisfatória, para melhor exemplificar segue abaixo trechos do código.

```
//rahinteracao5 = Novo( Nome = "Interacao5_Rah" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000
   rahinteracao5 = Recupere( Nome = "Interacao5_Rah");
   //rahinteracao6 = Novo( Nome = "Interacao6_Rah", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
13
       );
   rahinteracao6 = Recupere( Nome = "Interacao6_Rah");
14
   //rahinteracao7 = Novo( Nome = "Interacao7_Rah" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000
16
   rahinteracao7 = Recupere( Nome = "Interacao7_Rah");
   rahinteracao8 = Novo( Nome = "Interacao8_Rah", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
17
   //rahinteracao8 = Recupere( Nome = "Interacao8_Rah");
   //rahinteracao9 = Novo( Nome = "Interacao9_Rah" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000
   //rahinteracao9 = Recupere( Nome = "Interacao9_Rah");
21
   //rahinteracao10 = Novo( Nome = "Interacao10_Rah" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala =
       50000 ):
   //rahinteracao10 = Recupere( Nome = "Interacao10_Rah");
22
23
24
   //Para o dtquente e necessario a espacializacao do valor de rahcorrigido quente
25
26
   rahcorrigidoquente = rahinteracao_valor_.C == colunaquente && rahinteracao_valor_.L ==
       linhaquente ? rahinteracao_valor_ : 0; //Necessario anterar o nome rahcorrigigo por
       rahinteracao(x) a depender do numero de interacao
27
28
   //Fluxo de calor sensivel
29
30
   Hxyfim = (p*Cp*dtxy)/(rahcorrigido);
31
32
```

Como pode ser vista nas linhas 03 a 23, a interação tem que existir entre os valores de R_{ah} e dT, neste algoritmo optou-se por guardar todos os valores de R_{ah} e somente o último dT calculado, para assim manter o histórico das resistências de cada interação. Para conseguir fazer este processo, o usuário tem que a cada rodada comentar e descomentar as instanciações pertinentes a resistência, para a primeira rodada, somente a variável por nome "rahinteracao1" com o operador Novo, presenta na linha 03, deve estar descomentada, ao rodar o *script* e perceber que o processo precisa ser repetido, se comenta a linha 03 e descomenta a linha 04 e 05, e assim o processo se repete sucessivamente.

Outro local que é necessário a intervenção do usuário é na busca da resistência aerodinâmica do pixel frio, como pode ser visto na linha 25, onde a mesma possui um comentário que explica a operação. A cada interação é necessário a alteração do termo "valor"pelo número correspondente a interação, assim o processo é repetido diversas vezes, com os procedimentos já mencionadas nos processos 03 e 04 até chegar ao ápice com a estimativa do fluxo de calor sensível final, expresso na linha 29.

5.1.1.6 Algoritmo SEBAL fluxo de calor latente, evapotranspiração real horária parte 6

No último *script* implementado, ocorre a estimativa do do fluxo de calor latente, através da subtração do saldo de radiação pelo fluxo de calor do solo e o fluxo de calor

sensível final, encontrado pelo processo de interações do *script* anterior, como pode ser visto na linha 23, após este processo, existe a estimativa da variável final proposta nesta pesquisa que é a evapotranspiração real horária.

```
1
 2
   \mathbf{MNT} \operatorname{Rn} ("\operatorname{Rn\_MNT"});
3
   ΜΝΓ G ("G");
4
   MNT Hxyfim ("Interacoes");
   MNT tempsuperficiekelvin ("TempsupKELVIN");
7
   MNT albedosupnumerico ("AlbedoSUP_MNT");
   MNT lambdaET ("Fluxo_CalorLatente");
   MNT ETh, lambdaxy ("Evapo_realHoraria");
10
11
   Rn = Recupere ( Nome = "Rn_numerico");
12
   G = Recupere ( Nome = "G");
13
   Hxyfim = Recupere ( Nome = "H_xyFIM");
14
    tempsuperficiekelvin = Recupere ( Nome = "TempSupKelvin");
15
    albedosupnumerico = Recupere ( Nome = "AlbedoSUP_numerico");
16
17
    lambdaET = \textbf{Novo}( \ \textbf{Nome} = "LambdaET" \ , \ \textbf{ResX} = 30 \ , \ \textbf{ResY} = 30 \ , \ \textbf{Escala} = 50000 \ ) \, ;
    ETh = \textbf{Novo}( \ \textbf{Nome} = "ETh" \ , \ \textbf{ResX} = 30 \ , \ \textbf{ResY} = 30 \ , \ \textbf{Escala} = 50000 \ ) \, ;
18
    lambdaxy = Novo(Nome = "Lambdaxy", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
19
20
21
    //Fluxo de Calor Latente (LambdaET)
22
    lambdaET = Rn - G - Hxyfim;
23
24
25
    //Evapotranspiracao Real Horaria
26
    lambdaxy = (2.501 - (0.00236) * (tempsuperficiekelvin - (273.16)))*(10^6);
27
28
    ETh = 3600 * (lambdaET/lambdaxy);
29
30
31
```

5.2 Aplicação

5.2.1 Estimativas dos fluxos de energia e evapotranspiração real horária na região do complexo irrigado de Petrolina-PE/Juazeiro-BA por meio de sensoriamento remoto

Nesta fase foram avaliadas as respostas encontradas para as componentes estimadas através dos *scripts* desenvolvidos nessa pesquisa. A análise ocorreu por meio de mapas temáticos, representando os resultados das principais componentes do processo. Para melhorar as análises estatísticas foram separadas quatro áreas amostrais, representando: água, área irrigada, solo exposto e área urbana. Nos tópicos que seguem foram discutidos os resultados obtidos com o uso do SEBAL implementado através em LEGAL na região do complexo irrigado de Petrolina-PE/Juazeiro-BA.

5.2.1.1 Albedo da superfície

As Figuras 44 e 45 representam os mapas temáticos contendo a variação do albedo da superfície para a região do complexo irrigado de Petrolina-PE/Juazeiro-BA, para os dias 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. O albedo proporciona o entendimento da quantidade de energia absorvida pela superfície terrestre, e atua diretamente no balanço de radiação.

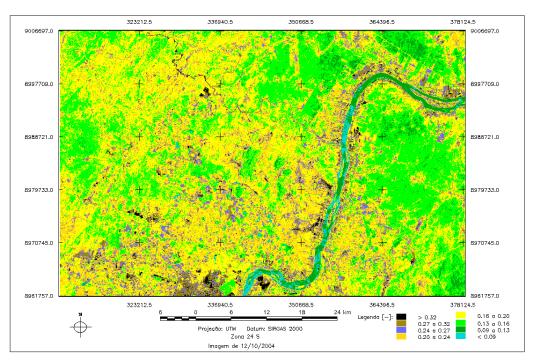


Figura 44 – Estimativa do albedo da superfície para o dia 12/10/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

Analisando a Figura 44 e 45, é perceptível que a região com valores mais baixos de albedo localizam-se exatamente sobre o leito do Rio São Francisco, valores estes que

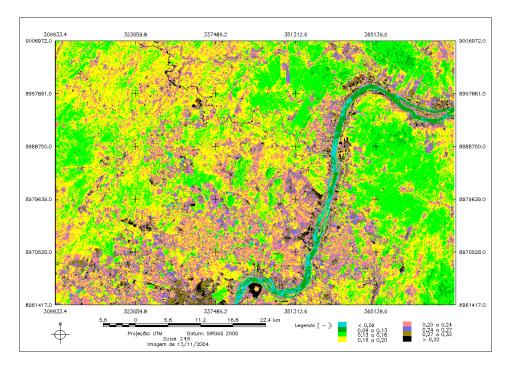


Figura 45 – Estimativa do albedo da superfície para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

em sua maioria são menores que 0,09, ou seja 9%, estes valores são percebidos tanto para o dia 12/10/2004, quanto para o dia 13/11/2004. Nicacio (2008), encontrou para a mesma região de estudo valores que variaram de 3% a 9%; Gomes (2009), para a bacia de Mogi-Guaçu, encontrou valores menores que 9%; Meireles (2007), em estudo realizado em bacias hidrográficas, encontrou valores variando entre 3% e 10% e Shuttleworth (1993), em estudo sobre superfícies de água encontrou valores de albedo iguais a 0,08. Todos os valores supracitados, estão com similaridade aos encontrados nesta pesquisa.

A região com área urbana, próximo ao Rio São Francisco, possui os maiores valores de albedo, para as duas datas estudadas, as estimativas obtiveram valores variando de 24% a maiores que 32%, valores estes que foram vistos também em regiões de solo exposto. Nicacio (2008), encontrou valores de albedo entre 24% e 27% para área urbanas e de 27% a 32% para áreas de solo exposto. Os valores desta pesquisa também corroboram com valores sugeridos por Shuttleworth (1993), que indica valores de 35% para solo seco e 10% para solo úmido, como nesta pesquisa se utiliza do SEBAL implementado em ambiente livre a condição de solo seco é uma necessidade do algoritmo, logo, os valores são condizentes com os estimados nesta pesquisa.

As áreas com valores de albedo variando entre dois grupos: 16% a 20% e 20% a 24%, são regiões onde a fruticultura irrigada possui maior força. Tasumi (2003), em estudo sobre culturas no Estados Unidos da América (EUA), observou valores entre 16% e 24%; Nicacio (2008), achou valores similares aos dessa pesquisa, e atribuiu a variação a grande diversidade de culturas existentes na região. A área de vegetação nativa possui valores de

albedo que variam de 0,13 a 0,16..

O diagrama de caixas mostrado na Figura 46, apresenta as informações sobre os valores do albedo para a amostra de água das imagens estudadas. Pode-se observar que a amostra do dia 12/10/2004 obteve uma maior simetria nas informações de albedo analisadas, observando-se uma amplitude interquartílica de 0,006 contra 0,007 dos dados da imagem de 13/11/2004. As medianas encontradas foram 0,09 e 0,08 para 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente.

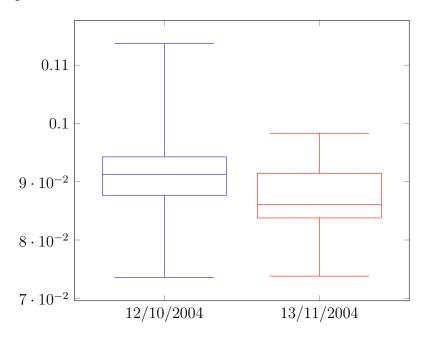


Figura 46 – Amostras de água, referentes ao Albedo da Superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

Para as amostras de área irrigada, os resultados podem ser vistos na Figura 47, onde é apresentado o diagrama de caixas para esta variável nas datas analisadas. A imagem do dia 13/11/2004 possui maior simetria entre as informações e uma mediana de 0,22 enquanto na imagem do dia 12/10/2004 a maioria das informações possuem valores maiores que a mediana que é correspondente a 0,19.

Nas Figura 48 e 49, são apresentados os digramas de caixa para as amostras de área urbana e solo exposto, respectivamente. Analisando os diagramas de caixa referentes as amostras de área urbana, presente na Figura 48, observa-se que suas variações interquartílicas são muito próximas, com valores 0,01 para as duas datas estudadas, tendo como mediana os valores de 0,26 e 0,28 para 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. A variação interquartílica das amostras de solo exposto (Figura 49), são maiores, com valores 0,02 para ambas as imagens, as medianas alcançaram valores bem próximos sendo de 0,23 para o dia 12/10/2004 e 0,25 para 13/11/2004.

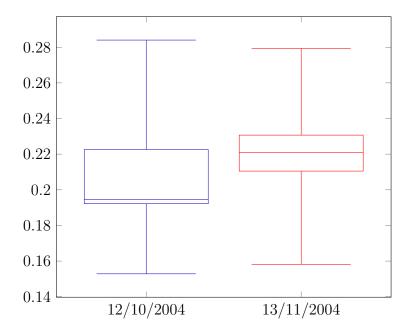


Figura 47 – Amostras de área irrigada, referentes ao Albedo da Superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

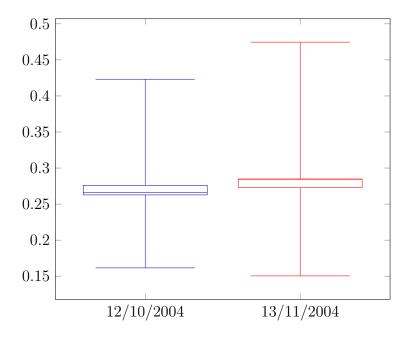


Figura 48 – Amostras de área urbana, referentes ao Albedo da Superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

5.2.1.2 Índice de vegetação por diferença normalizada (NDVI)

As Figuras 50 e 51 mostram a variação do NDVI para os dias 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. Como observado nos mapas os valores sobre corpos de água localizados sobre o leito do Rio São Francisco e em alguns açudes espalhados entre as culturas irrigadas. Tais valores são consistentes com a literatura, que determina para corpos de água valores de NDVI negativos (SINGH; ROY; KOGAN, 2003). O NDVI representa o verdor vegetativo, ou seja, quanto mais verde uma vegetação maior será o seu NDVI,

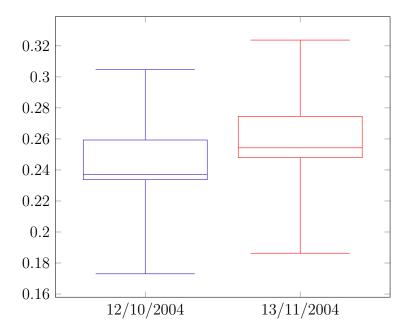


Figura 49 – Amostras de solo exposto, referentes ao Albedo da Superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

quanto menos verde mais baixo serão os valores.

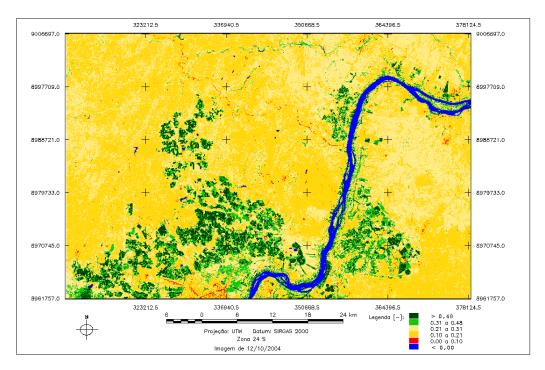


Figura 50 – Estimativa do índice de vegetação por diferença normalizada para o dia 12/10/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

Analisando os mapas acima observa-se que a área urbana possui valores variando entre 0,00 a 0,10 e 0,10 a 0,21; valores que também são encontrados no canal localizado a norte da imagem, começando no Rio São Francisco e seguindo em direção sudeste. Os valores entre 0,10 a 0,21 são os mais encontrados em ambas as imagens, isto é explicado

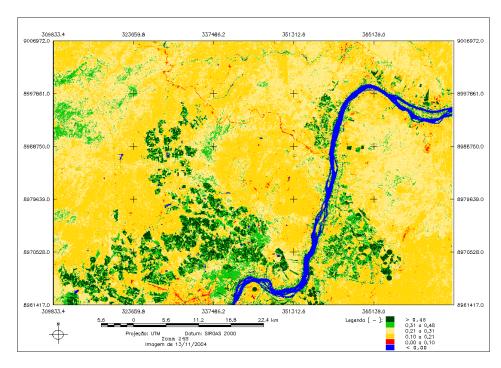


Figura 51 – Estimativa do índice de vegetação por diferença normalizada para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

devido a área em estudo esta localizada em pleno sertão nordestino, área semiárida com regime pluviométrico baixo.

As regiões de fruticultura irrigada apresentaram valores em ambas as imagens variando entre 0,31 a maiores de 0,48, tais valores são pertinentes por se tratar de áreas de irrigação, observa-se a presença de pivô central a sudoeste do mapa, com altos valores de NDVI.

O diagrama de caixa apresentado na Figura 52, mostra as estatísticas das amostras de água para os dias 12/10/2004 e 13/11/2004, como esperado todos os valores encontramse em intervalos negativos, com medianas de -0,26 e -0,35, correspondendo as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004.

Para as amostras de área irrigada, observa-se através dos diagramas de caixa, que a variação interquartílica é bastante expressiva, obtendo valores de 0.19 e 0.18 para os dias 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. Tal fator pode ser explicado pela diversidade de culturas e necessidade hídrica de cada uma, que amplia os valores de verdor vegetativo. As medianas alcançadas foram de 0.49 para o dia 12/10/2004 e 0.46 para o dia 13/11/2004.

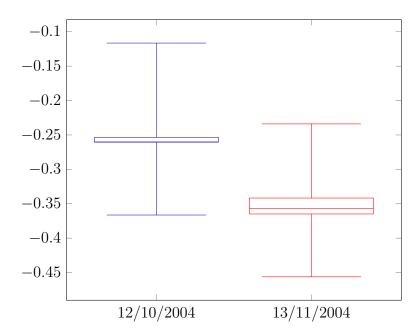


Figura 52 – Amostras de água, referentes ao Índice de Vegetação por Diferença Normalizada para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

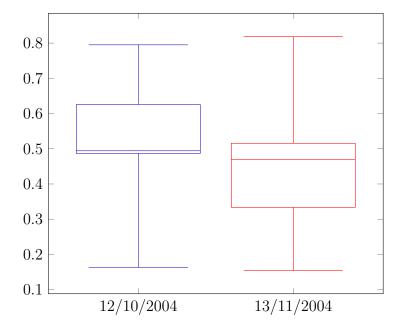


Figura 53 – Amostras de área irrigada, referentes ao Índice de Vegetação por Diferença Normalizada para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

As amostras de área urbana e solo exposto representadas através dos diagramas de caixas (Figura 54 e 55), são apresentadas juntas, pois possuem bastante semelhanças em suas estatísticas, possuindo uma mediana de 0.12 e 0.15 para a amostra de área urbana nas datas de 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. Para as amostras de solo exposto dos referidos dias, foram encontradas medianas equivalentes a 0.20 e 0.18. Observa-se que são amostras com valores baixos de NDVI, o que esta interligado com a condição de uma

área urbana e do solo exposto não possuírem verdor vegetativo em grandes proporções.

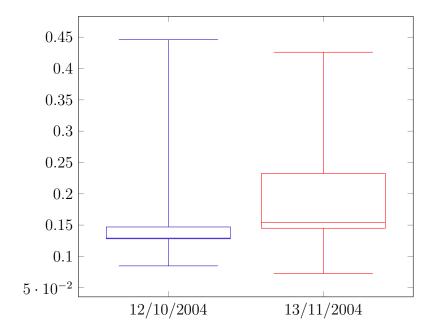


Figura 54 – Amostras de área urbana, referentes ao Índice de Vegetação por Diferença Normalizada para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

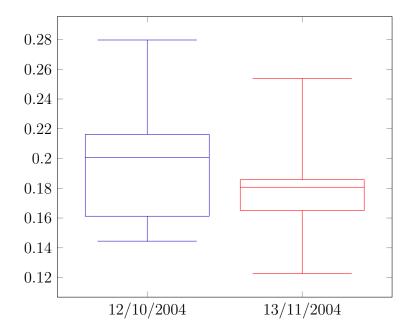


Figura 55 – Amostras de solo exposto, referentes ao Índice de Vegetação por Diferença Normalizada para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

5.2.1.3 Temperatura da superfície

As Figuras 56 e 57 representam os mapas temáticos da espacialização da temperatura da superfície para a região do complexo irrigado de Petrolina-PE/Juazeiro-BA, correspondentes as datas de 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. Observa-se através da análise dos mapas que as temperaturas mais frias estão localizadas sobre o leito do Rio São Francisco (regiões em verde mais escuro no mapa), alcançando valores de menores que $20^{o}C$ e sobre as regiões de cultura irrigadas (regiões em verde mais claro no mapa), alcançando valores que variam entre $35,0^{o}C$ e $27,5^{o}C$.

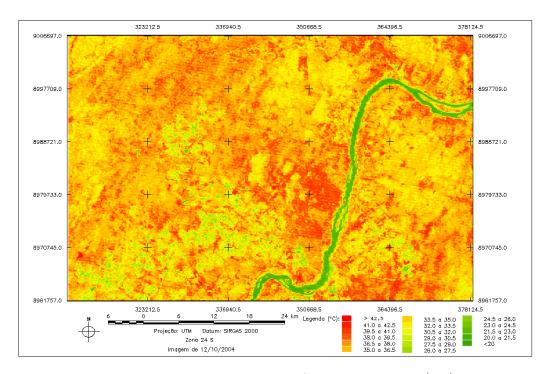


Figura 56 – Estimativa da temperatura da superfície para o dia 12/10/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

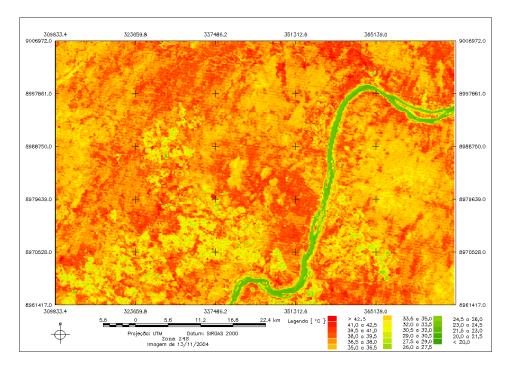


Figura 57 – Estimativa da temperatura da superfície para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

As regiões de maiores temperaturas no mapa localizam-se sobre áreas de solo exposto, tais regiões conseguem alcançar temperaturas superiores a $42,5^{o}C$.

Analisando os diagramas de caixa para as temperaturas da superfície nas amostras referentes a água (Figura 58). Observa-se que o diagrama referente ao dia 12/10/2004 possui a mediana similar ao valor do quartil inferior, equivalendo a $21,22^{\circ}C$ e uma variação interquartílica pequena, com valor de $0,44^{\circ}C$. Os valores do diagrama para o dia 13/11/2004, se mostram pouco simétricos com um valor de mediana bem próximo ao valor do quartil inferior, sendo estes $21,74^{\circ}C$ e $21,66^{\circ}C$; respectivamente, e uma variação interquartílica de 0,88.

O diagrama de caixa, representando os dados da amostra de área irrigada (Figura 59), devido a presença de alguma área sem cultura plantada, logo, com a presença de solo exposto, apresenta as temperaturas com picos máximos altos, $38,2^{o}C$ e $38,9^{o}C$ para os dias 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. A amostra do dia 12/10/2004 tem maior simetria da mediana com os quartis, possuindo variação interquartílica $4,51^{o}C$ e mediana de $31,24^{o}C$, enquanto a amostra do dia 13/11/2004 possui mediana igual a $33,68^{o}C$ e variação interquartílica de $1,07^{o}C$.

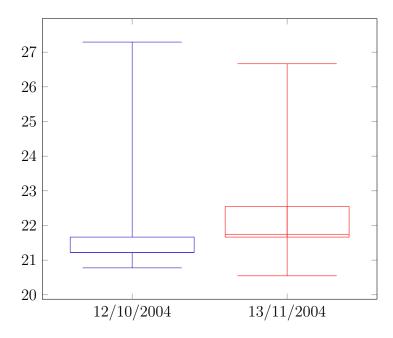


Figura 58 – Amostras de água, referentes a temperatura da superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

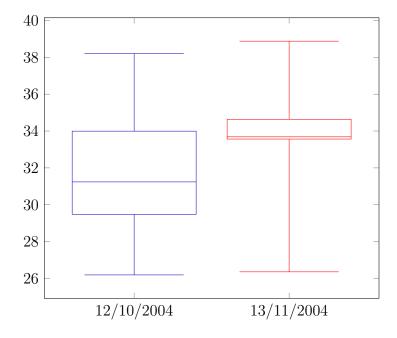


Figura 59 – Amostras de área irrigada, referentes a temperatura da superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

As amostras de área urbana e solo exposto, expressas nas Figuras 60 e 61, através de seus diagramas de caixa, mostram que as amostras supracitadas são as que possuem maiores temperaturas dentre as demais. Observa-se que a temperaturas máximas alcançadas entre as amostras, ultrapassam os $40,00^{\circ}C$, somente a do dia 12/10/2004 referente a área urbana que alcançou um pico máximo de $39,40^{\circ}C$, todas as datas e amostras apresentam uma simetria entre os suas variações interquartílicas, sendo a maior variação encontrada na amostra de solo exposto do dia 13/11/2004 com valor de $2,00^{\circ}C$.

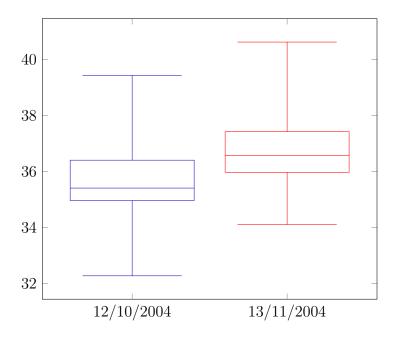


Figura 60 – Amostras de área urbana, referentes a temperatura da superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

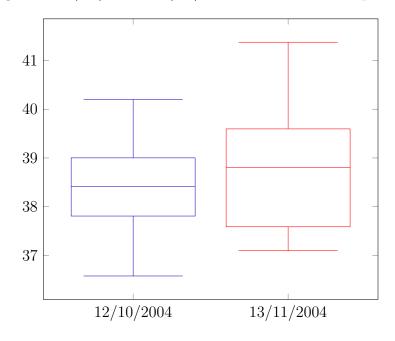


Figura 61 – Amostras de solo exposto, referentes a temperatura da superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

5.2.1.4 Saldo de radiação

As Figura 62 e 63 mostram a estimativa espacializada do saldo de radiação à superfície obtidos com o uso dos scripts desenvolvidos nesta pesquisa e representam os valores das imagens do dia 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. Os valores de saldo de radiação maiores que $731.8~W \cdot m^{-2}$ como pode ser observado nos mapas estão sobre as regiões de corpos de água. Nicacio (2008) em estudo na mesma região encontrou valores superiores a $731.0~W \cdot m^{-2}$; Gomes (2009), também encontrou a mesma faixa

de valor para estudo na bacia do Mogi-Guaçu. Corroborando ainda mais com os valores encontrados, Silva e Bezerra (2006); Folhes (2007) e Leivas et al. (2007), encontraram valores acima de 712,0 $W \cdot m^{-2}$, 662,0 $W \cdot m^{-2}$ e 731,0 $W \cdot m^{-2}$, respectivamente. Tais valores são explicados quando observados que nos mapas de albedo da superfície, os valores mais baixos encontravam-se sobre os mesmos corpos de água, ou seja, mais energia sendo absorvida.

Os valores mais baixos de saldo de radiação (em vermelho no mapa) encontram-se na área urbana e nas regiões com solo exposto, alcançando valores menores que 542,4 $W \cdot m^{-2}$, alinhado com estes valores Pace (2004), observou valores no entorno de Petrolina, em regiões de solo exposto, valores de 424,8 $W \cdot m^{-2}$. Os valores entre 622,0 $W \cdot m^{-2}$ a 680,0 $W \cdot m^{-2}$, foram predominantes em regiões de fruticultura irrigada, valores entre 580,0 $W \cdot m^{-2}$ e 622,0 $W \cdot m^{-2}$ também foram encontrados na região de fruticultura.

Os diagramas de caixa para a amostra de água encontrado na Figura 64, possui valores que estão em concordância com a análise visual feita por meio dos mapas temáticos, observa-se valores extremamente altos para a amostra de água, com medianas equivalentes a $723.9 \ W \cdot m^{-2}$ e $736.9 \ W \cdot m^{-2}$ para as datas de 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente.

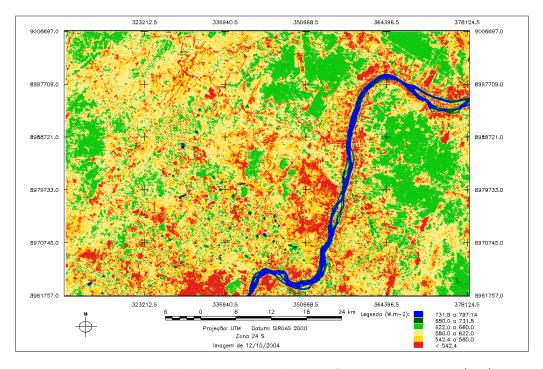


Figura 62 – Estimativa do saldo de radiação à superfície para o dia 12/10/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

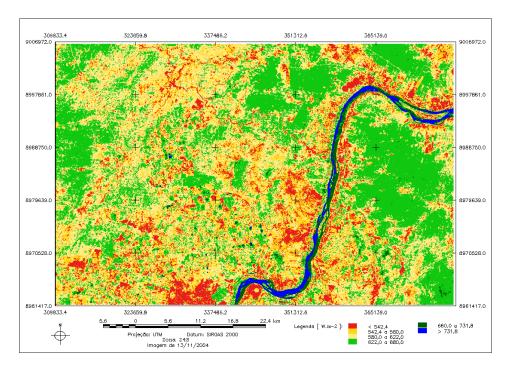


Figura 63 – Estimativa do saldo de radiação à superfície para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

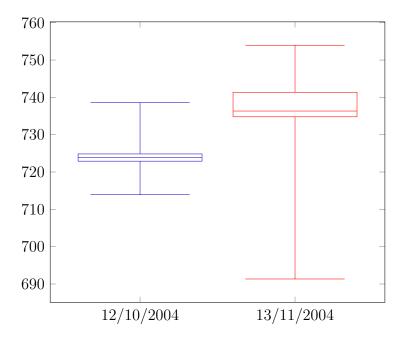


Figura 64 – Amostras de água, referentes ao saldo de radiação à superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

A Figura 65, demonstra de forma estatística os valores referentes as área de cultura irrigada, observa-se que os valores máximos e mínimos estão na faixa apresentada anteriormente, entre 580,0 $W \cdot m^{-2}$ e 680,0 $W \cdot m^{-2}$. A amostra referente ao dia 12/10/2004, possui mais simetria e mediana equivalente a 575,7 $W \cdot m^{-2}$. A do dia 13/11/2004 possui a mediana muito próxima do quartil superior, com resultados, respectivamente equivalentes a 555,7 $W \cdot m^{-2}$ e 556,4 $W \cdot m^{-2}$.

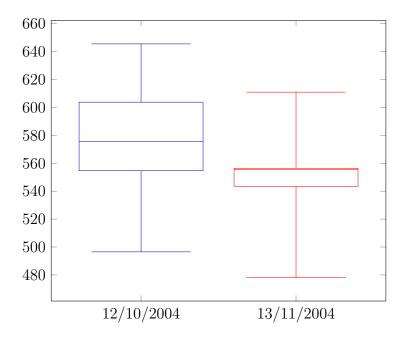


Figura 65 – Amostras de área irrigada, referentes ao saldo de radiação à superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

As Figuras 66 e 67 são apresentadas juntas por possuírem características bem parecidas, tratam das amostras de área urbana e solo exposto abordando as duas datas utilizadas, 12/10/2004 e 13/11/2004. Como pode ser observado ambas possuem valores baixos de saldo de radiação e medianas que variam de $459,0~W\cdot m^{-2}$ a $500,7~W\cdot m^{-2}$.

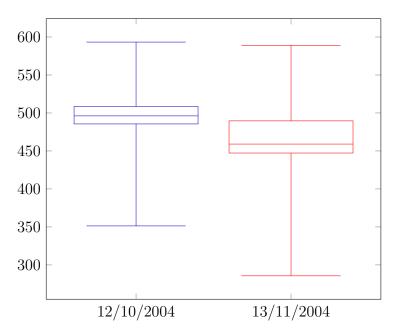


Figura 66 – Amostras de área urbana, referentes ao saldo de radiação à superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

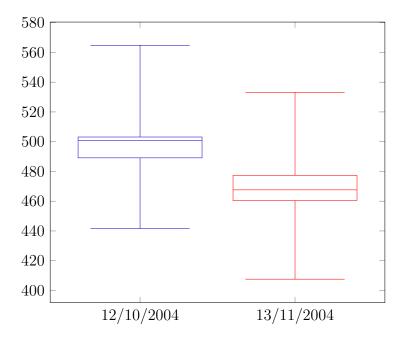


Figura 67 – Amostras de solo exposto, referentes ao saldo de radiação à superfície para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

5.2.1.5 Fluxo de calor no solo

A variação espacial do fluxo de calor no solo, esta expressa através das Figuras 68 e 69, correspondendo aos dias 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. Observando os mapas, é percebido que os valores acima de $200,0~W\cdot m^{-2}$ (área em vermelho no mapa), estão localizados sobre os corpos de água, valores estes similares aos encontrados por Nicacio (2008) e Gomes (2009), que encontraram variações maiores que $224,0~W\cdot m^{-2}$ e entre $160,0~W\cdot m^{-2}$ e maiores que $200,0~W\cdot m^{-2}$, respectivamente.

Analisando as áreas sobre fruticultura irrigada, observa-se que encontram-se na faixa de 53,71 a 80,56 $W \cdot m^{-2}$, e em algumas áreas valores entre 80,56 e 107,41, tais resultados corroboram com os encontrados na literatura, como Silva e Bezerra (2006), que encontrou sobre áreas irrigadas valores inferiores a 75,0 $W \cdot m^{-2}$ e Nicacio (2008), que encontrou valores inferiores a 96.0 $W \cdot m^{-2}$.

Os diagramas de caixa para as amostras de água (Figura 70) dos dias 12/10/2004 e 13/11/2004, comprovam estatisticamente, os valores acima de $200,0~W\cdot m^{-2}$ em corpos de água. Para o dia 12/10/2004 a mediana obtida foi de 220,9 e a variação interquartílica foi de $1,97~W\cdot m^{-2}$, no dia 13/11/2004 a mediana encontra foi de $217,0~W\cdot m^{-2}$ com uma variação interquartílica de $0,58~W\cdot m^{-2}$.

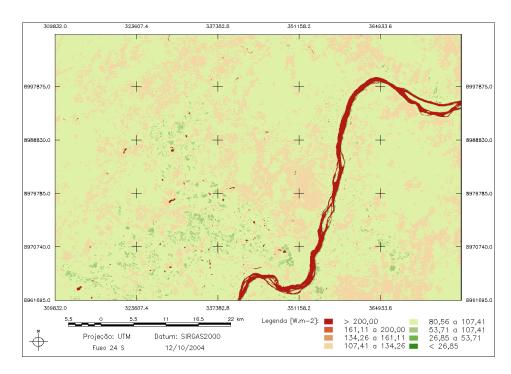


Figura 68 – Estimativa do fluxo de calor no solo para o dia 12/10/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

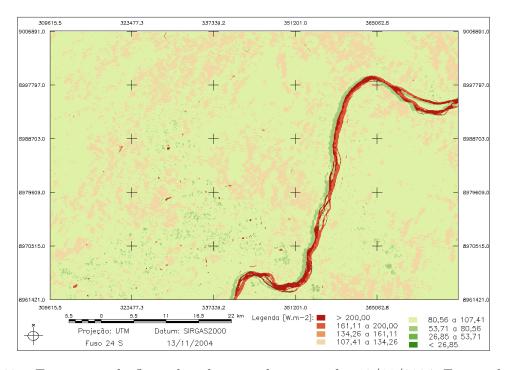


Figura 69 – Estimativa do fluxo de calor no solo para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

A Figura 71, referente ao diagrama de caixa da amostra de área irrigada para os dias 12/10/2004 e 13/11/2004. Apresenta em ambas as datas pequenas variações interquartílicas $3,32~W\cdot m^{-2}$ para o dia 12/10/2004 e $4,73~W\cdot m^{-2}$ para o dia 13/11/2004, com medianas de $88,8~W\cdot m^{-2}$ e $90,7~W\cdot m^{-2}$; respectivamente. Observa-se que estes valores estão condizentes com a avaliação feita sobre os mapas temáticos.

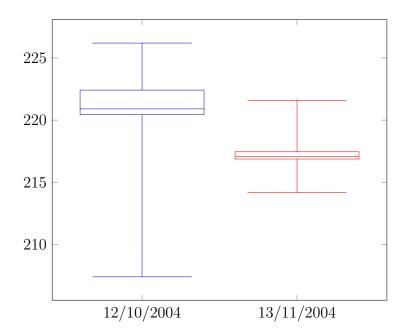


Figura 70 – Amostras de água, referentes ao fluxo de calor no solo para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

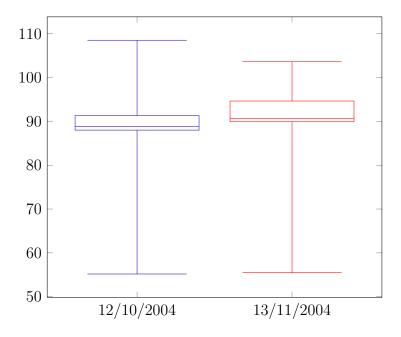


Figura 71 – Amostras de área irrigada, referentes ao fluxo de calor no solo para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

As Figuras 72 e 73, representam os valores das amostras de área urbana e solo exposto, nos mapas temáticos já apresentados, estas regiões eram de difícil identificação da faixa de valores. Analisando os diagramas de caixa, observa-se que as amostras de área urbana possuem medianas equivalentes a 99,2 $W \cdot m^{-2}$ e 98,8 $W \cdot m^{-2}$, para os dias 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. Apesar de possuir valores abaixo de 95,0 $W \cdot m^{-2}$ a maior parte da amostra apresenta valores superiores a 95,0 $W \cdot m^{-2}$; com máximas alcançadas de 154,2 $W \cdot m^{-2}$ e 156,9 $W \cdot m^{-2}$ para as respectivas datas

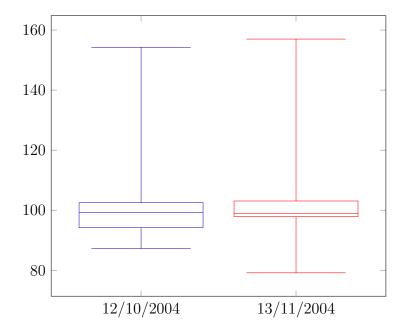


Figura 72 – Amostras de área urbana, referentes ao fluxo de calor no solo para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

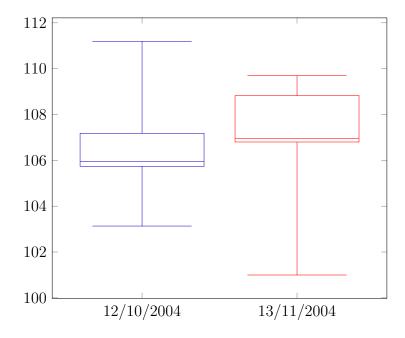


Figura 73 – Amostras de solo exposto, referentes ao fluxo de calor no solo para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

supracitadas.

Na Figura 73, representando os valores das amostras de solo exposto, observa-se que os valores encontrados localizam-se acima de 100,0 $W \cdot m^{-2}$. Com medianas equivalentes a 105,9 $W \cdot m^{-2}$ e 106,9 $W \cdot m^{-2}$; para as datas de 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente.

5.2.1.6 Fluxo de calor sensível (H)

A estimativa do H é a etapa mais complexa dentro do algoritmo SEBAL, e foi a mais trabalhosa de ser executada através dos *scripts* implementados em LEGAL, tal valor depende de um processo iterativo que analisa a convergência numérica de duas variáveis (resistência aerodinâmica e diferença de temperatura no pixel quente), foi alcançada convergência em torno da oitava vez que o processo foi repetido, Bastiaanssen (2000); afirma que a convergência começa a ocorrer depois de cinco interações.

As Figuras 74 e 75, representam os mapas temáticos da variável H, para a região do estudo de caso, referentes aos dias 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente.

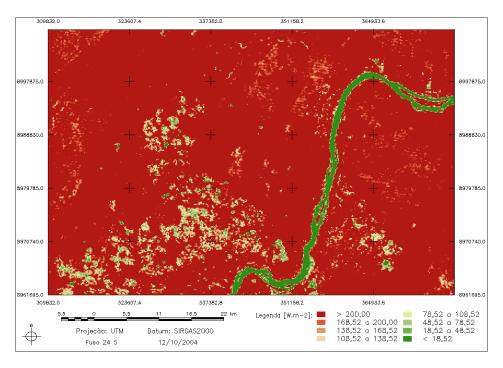


Figura 74 – Estimativa do fluxo de calor sensível para o dia 12/10/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

Para os corpos de água, os valores em sua grande maioria foram negativos, encontrados raros valores menores que 18,52 $W \cdot m^{-2}$. Segundo Silva e Bezerra (2006), os valores menores que zero são encontrados, tendo em vista, que em corpos de água a temperatura da superfície pode ser inferior a do pixel frio. Na área de cultura irrigada, os valores observando-se os mapas, estão na faixa de 78,52 $W \cdot m^{-2}$ e 136,52 $W \cdot m^{-2}$, valores que corroboram com os encontrado por Nicacio (2008) e Gomes (2009), que encontraram valores inferiores a 150,0 $W \cdot m^{-2}$ para cultivos em áreas irrigadas e bacia hidrográfica, respectivamente.

As áreas em vermelho no mapa representam valores superiores a 200 $W \cdot m^{-2}$, tais valores podem estar relacionados ao período de captura das imagens utilizadas nesta pesquisa, que correspondem a um período ainda seco, onde se esta iniciando o período

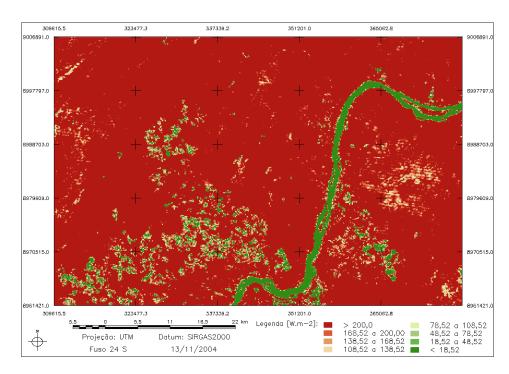


Figura 75 – Estimativa do fluxo de calor sensível para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

chuvoso, logo, os valores altos podem representar áreas com vegetação escassa ou mesmo sem vegetação.

As Figuras 76 e 77, representam as amostras de água e área irrigada, para os dias 12/10/2004 e 13/11/2004, observa-se que nas amostras de água, ambas obtiveram comportamentos similares, com variação interquartílicas extremamente pequenas; 0,33 $W \cdot m^{-2}$ e 0,66 $W \cdot m^{-2}$ para os respectivos dias supracitados. As duas amostras tiveram tendências de valores negativos, diferenciando somente a amostra do dia 12/10/2004 que obteve valor máximo de 16,5 $W \cdot m^{-2}$; tal valor pode estar vinculado a um pixel anômalo ao a alguma condição de turbidez ou banco de areia encontrado no pixel.

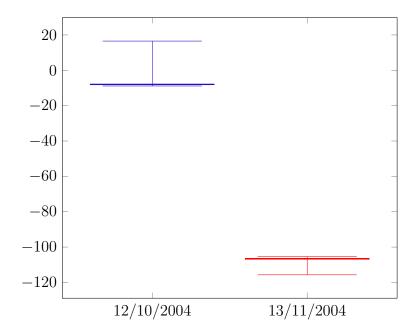


Figura 76 – Amostras de água, referentes ao fluxo de calor sensível para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

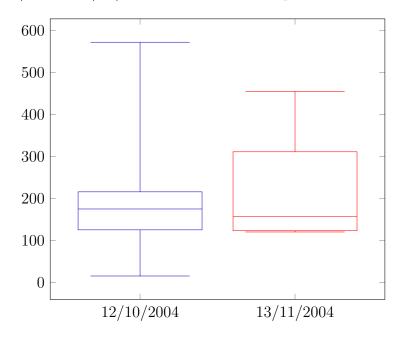


Figura 77 – Amostras de área irrigada, referentes ao fluxo de calor sensível para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

Na Figura 77, observa-se uma também a presença de pixel anômalo que alcançou valor máximo no dia 12/10/2004 equivalente a $572,3~W\cdot m^{-2}$; valores elevados alcançando $454,9~W\cdot m^{-2}$ também foram encontrados na imagem de 13/11/2004 e podem ser explicados pela presença de regiões de solo exposto ou pouco vegetado entre as culturas irrigadas, valores estes que acabaram se misturando a amostra de área irrigada tendo em vista a resolução espacial da imagem utilizada ser de 30 m, o que acaba misturando áreas divergentes em um mesmo pixel.

Os diagramas de caixa expressos pelas Figuras 78 e 79, apresentam as estatísticas das amostras referentes a área urbana e solo exposto para as duas datas de estudo analisadas. Em concordância com os mapas temáticos, as amostras apresentam valores altos sempre acima de 200 $W \cdot m^{-2}$, tendo como valor máximo encontrado 856,5 $W \cdot m^{-2}$ para a amostra de solo exposto no dia 13/11/2004. A maior variação interquartílica foi encontrada na amostra de área urbana referente ao dia 12/10/2004, com valor de 164,8 $W \cdot m^{-2}$ e a menor variação foi encontrada na amostra de solo exposto, para o dia 13/11/2004, com valor de 68,6 $W \cdot m^{-2}$.

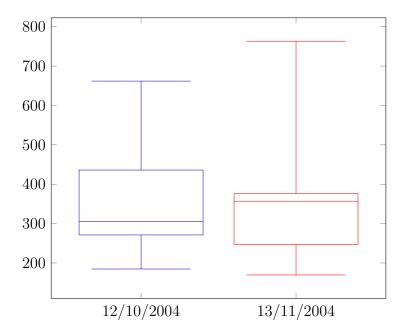


Figura 78 – Amostras de área urbana, referentes ao fluxo de calor sensível para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

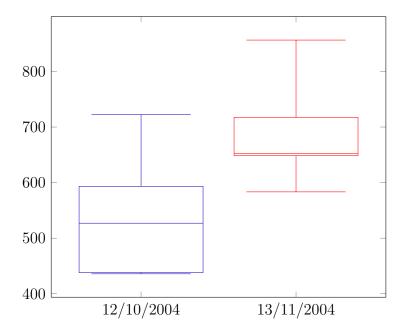


Figura 79 – Amostras de solo exposto, referentes ao fluxo de calor sensível para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

5.2.1.7 Fluxo de calor latente

O fluxo de calor latente para os dias estudados podem ser vistos através das Figuras 80 e 81, que presentam respectivamente a variação espacial do fluxo de calor latente para os dias 12/10/2004 e 13/11/2004. Os valores mais elevados com máximas entre 517,78 e maiores que $600~W \cdot m^{-2}$, foram encontrados nos corpos de água, Nicacio (2008) encontrou na mesma região valores maiores que $550,0~W \cdot m^{-2}$, regiões com área irrigada alcançaram valores que variam entre 317,78 e $517,78~W \cdot m^{-2}$, valores estes condizentes com os encontrados por Nicacio (2008), que encontrou variações de 350,0 a $550,0~W \cdot m^{-2}$.

Observa-se que as áreas entre 217,78 e 317,78 $W \cdot m^{-2}$ (verde claro no mapa), ocupam boa parte da região estudada, tais valores correspondem a vegetação nativa, Silva e Bezerra (2006) encontrou valores em torno de 260 $W \cdot m^{-2}$ para vegetação de caatinga, o que corrobora com os valores encontrados nesta pesquisa. As áreas ocupadas por área urbana e solo exposto alcançaram os menores valores variam entre 117,78 e menores que 17,78 $W \cdot m^{-2}$; Nicacio (2008) encontrou valores inferiores a 120,0 $W \cdot m^{-2}$.

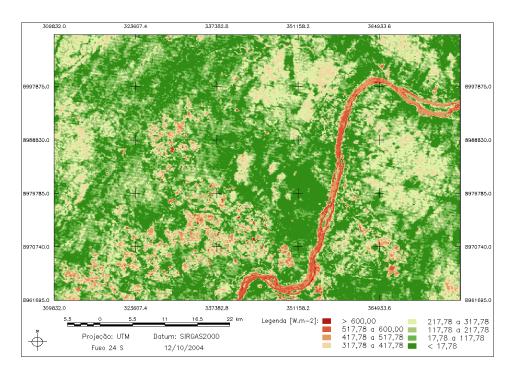


Figura 80 – Estimativa do fluxo de calor latente para o dia 12/10/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

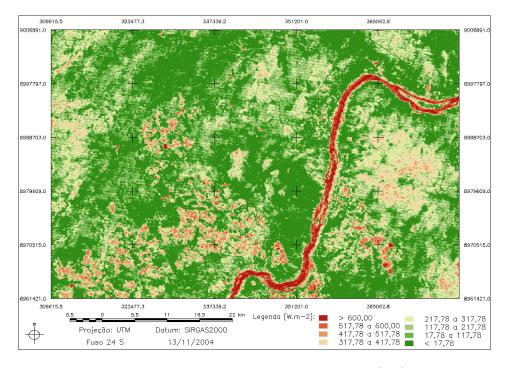


Figura 81 – Estimativa do fluxo de calor latente para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

A Figura 82 apresenta o diagrama de caixa para a amostra de água nos dias 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. Em consonância com os mapas temáticos, os valores encontrados para a água estão maiores que 517,78; possuindo somente um valor menor, equivalente a 455,41, referente ao dia 12/10/2004. Tal valor provavelmente ocorreu pela mistura de pixel não pertencente a classe água. Observa-se que as variações

interquartílica são pequenas o que mostra que boa parte da amostra encontra-se com valores bem próximos.

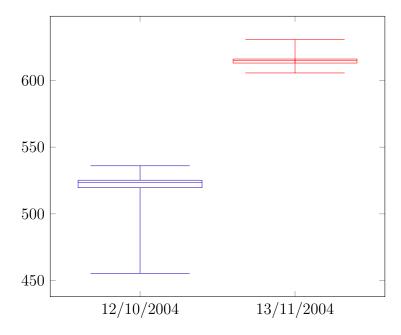


Figura 82 – Amostras de água, referentes ao fluxo de calor latente para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

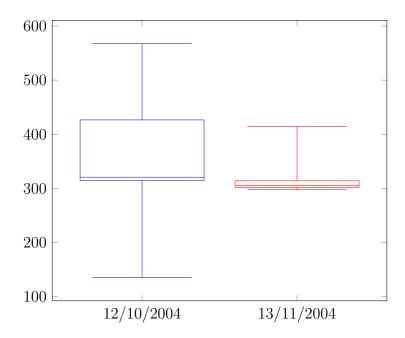


Figura 83 – Amostras de área irrigada, referentes ao fluxo de calor latente para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

A Figura 83 indica as estatística para a amostra de área irrigada nos dia 12/10/2004 e 13/11/2004, observa-se que os maiores conjuntos de dados encontram-se entre 300,0 e $400,0~W\cdot m^{-2}$ para ambas as imagens. com médias variando entre 320,7 $W\cdot m^{-2}$ para o dia 12/10/2004 e $305,8~W\cdot m^{-2}$ para o dia 13/11/2004 e variações interquartílicas de $112,0~e~12,0~W\cdot m^{-2}$; para os mesmos dias.

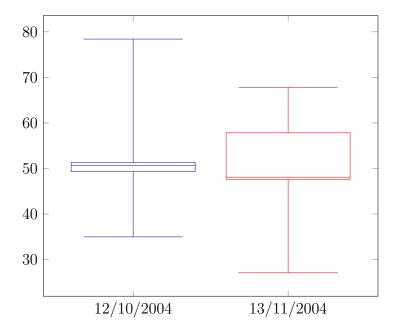


Figura 84 – Amostras de área urbana, referentes ao fluxo de calor latente para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

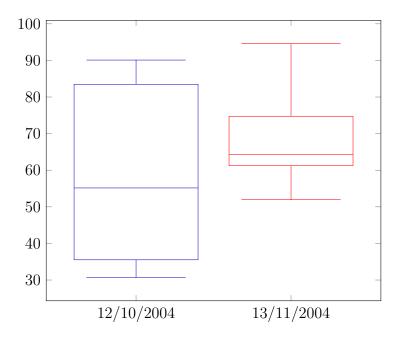


Figura 85 – Amostras de solo exposto, referentes ao fluxo de calor latente para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

As Figuras 84 e 85, corroboram para os resultados já visualizados através dos mapas temáticos apresentados, a maior variação interquartílica ocorreu na amostra de solo exposto para o dia 12/10/2004, com valor de $47.9~W\cdot m^{-2}$. Todas as amostras obtiveram valores que se encontram entre $30.0~e~90.0~W\cdot m^{-2}$. Com alguns picos mais altos nas duas datas da amostra de solo exposto.

5.2.1.8 Evapotranspiração real horária

As Figuras 86 e 87, mostram os resultados alcançados com ao final da execução dos seis scripts implementados em LEGAL e representam a evapotranspiração real horária para as duas datas em estudo 12/10/2004 e 13/11/2004.

Os valores obtidos variam entre 0,0 e maiores que 1,0 $mm \cdot h^{-1}$, valores estes condizentes com os obtidos por Meireles (2007) e coerentes com as características climáticas da área de estudo. Em áreas de cultivo irrigado, os valores tem variações superiores 0,54 $mm \cdot h^{-1}$ alcançando valores próximos a 1,0 $mm \cdot h^{-1}$, valores que corroboram com os encontrados por Durand et al. (2007), que observou em um perímetro irrigado no Ceará valores para áreas irrigadas maiores que 0,65 $mm \cdot h^{-1}$.

Os corpos de água como já esperado são as áreas que apresentam maior evapotranspiração, alcançando valores superiores a 1,0 $mm \cdot h^{-1}$, principalmente na imagem do dia 13/10/2004, tendo este dia alcançado temperaturas mais elevadas se analisada o mapa de temperatura da superfície (Figura 57).

As áreas de vegetação nativa aparecem com valores de evapotranspiração variando entre 0,04 a 0,37 $mm \cdot h^{-1}$. As áreas urbanas e de solo exposto aparecem com valores inferiores a 0,04 $mm \cdot h^{-1}$.

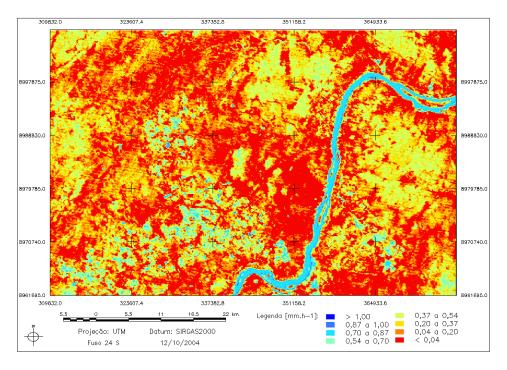


Figura 86 – Estimativa da evapotranspiração real horária para o dia 12/10/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

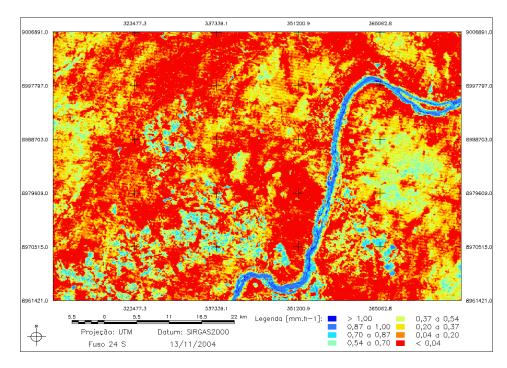


Figura 87 – Estimativa da evapotranspiração real horária para o dia 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

As estatística comprovam os valores já observados para algumas regiões da área estudada, o diagrama de caixa da Figura 88, mostra as estatística para a amostra de água pertencente aos dias 12/10/2004 e 13/11/2004. os valores encontrados estão com consonância com os mapas, mostrando valores elevados com medianas equivalentes a 0,77 e $0,90~mm \cdot h^{-1}$ para os respectivos dias supracitados. Os valores do dia 13/11/2004, como já mencionado, devido a maior temperatura da superfície obteve maiores valores de evapotranspiração na água.

A Figura 89 mostra as estatísticas para a amostra de área irrigada, observa-se que também apresentam altos valores de evapotranspiração, porém os intervalos quartílicos possuem uma concentração em valores inferiores a $0.70 \ mm \cdot h^{-1}$ e suas mediadas equivalem a $0.46 \ e \ 0.57 \ mm \cdot h^{-1}$ para os dias $12/10/2004 \ e \ 13/11/2004$, respectivamente.

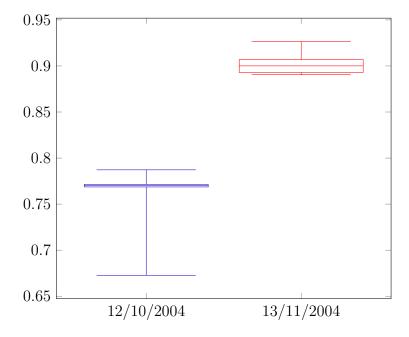


Figura 88 – Amostras de água, referentes a evapotranspiração real horária para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

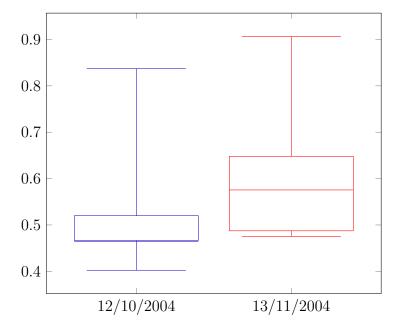


Figura 89 – Amostras de área irrigada, referentes a evapotranspiração real horária para as imagens de 12/10/2004 e 13/11/2004. Fonte: elaborado pelo autor.

6 CONCLUSÕES

- As imagens do LANDSAT 5, através do sensor TM, alcançam resultados espaciais refinados, mesmo se tratando de um pixel de 30 m;
- Os valores médios obtidos do saldo de radiação mais na área estudada equivalem a 573,7 e 550,8 $W \cdot m^{-2}$, para as datas de 12/10/2004 e 13/11/2004, respectivamente. Em corpos de água os valores foram superiores a 731,8 $W \cdot m^{-2}$;
- A estimativa do fluxo de calor no solo para a região de estudo de forma geral, analisando-se a média dos valores encontrados para o saldo de radiação e para o fluxo de calor no solo, para o dia 12/10/2004 a energia destinado para o aquecimento do solo alcançou em média ≈ 18% do saldo de radiação; no dia 13/11/2004 este valor foi de ≈ 19%;
- Com relação ao fluxo de calor sensível. O percentual do saldo de radiação destinado ao aquecimento do ar, também levando em consideração a média de toda a imagem, foi de $\approx 64\%$, para o dia 12/10/2004 e $\approx 69\%$ para o dia 13/11/2004. Este valores elevados ocorrem devido a ser uma região muito seca, com grandes áreas de solo exposto ou vegetação nativa esparsas ou quase inexistente;
- Para o fluxo de calor latente, na região do complexo irrigado de Petrolina/Juazeiro, analisando as médias de toda a área, verificou-se que se se consumiu no dia 12/10/2004 ≈ 16% do saldo de radiação para os processos evaporativos e ≈ 12% para o dia 13/11/2004, se analisar somente a área irrigada, este valores equivale a ≈ 70%. Os valores da média geral, aparecem baixos, pois existem grande área de solo exposto, onde os processos evaporativos são baixíssimos;
- A estimativa da evapotranspiração real horária através do sensor TM do LANDSAT 5 se mostrou dentro de padrões já consolidados da literatura, onde os valores encontrados ficaram na faixa de 0,00 a 1,00 $mm \cdot h^{-1}$;
- O software livre SPRING, desenvolvido pelo Instituto Nacional de Pesquisas Espaciais (INPE), rodando em no sistema operacional Ubuntu demonstrou estabilidade e melhor desempenho de processamento do que sistema proprietários;
- A escrita em lotes dos *scripts* implementados nesta pesquisa e a forma como o SPRING interpreta estes processos, agiliza o cálculo das variáveis, por consequência o processo geral;
- Diante de todo o exposto a implementação do SEBAL em LEGAL, atendeu a todas as expectativas. Quando comparado os valores encontrados nesta pesquisa com os

já consolidados na literatura, ambos estão em concordância. Além dos excelentes resultados alcançados, ainda se ganha com a valorização de um produto nacional;

RECOMENDAÇÕES

Os resultados obtidos nesta pesquisa, demostram que o uso de informações advindas de sensores orbitais em conjunto com o uso de softwares não proprietários, alcançam resultados bastante satisfatórios. Alinhado a isto, está o uso de produtos nacionais, trazendo assim a valorização aos pesquisadores engajados no processos, assim como, a valorização da tecnologia e expertise existente no país. As imagens utilizadas do LANDSAT 5 também se mostraram bastante refinadas para as estimativas de todas as variáveis, no entanto, algumas considerações podem ser feitas.

Como recomendação para trabalhos futuros seria interessante a validação dos resultados alcançados não somente com dados já consolidados na literatura como também com valores obtidos *in situ*, assim a precisão e acurácia de todo o processo poderia ser comprovada através de valores estatísticos comparativos.

Outro ponto interessante seria a utilização da velocidade do vento obtido através de sensoriamento remoto, tal procedimento poderia aumentar a precisão dos resultados alcançados, tento em vista que, no lugar de se utilizar somente a velocidade em um ponto sobre a estação, teria a velocidade pixel a pixel

Por fim, espera-se que o conteúdo desta pesquisa contribua para o crescimento científico da gestão de recursos hídricos através da integração com o sensoriamento remoto e os *softwares* livres.

REFERÊNCIAS

- ALLEN, R. et al. Surface energy balance algorithm for land (sebal)—advanced training and users manual. *Idaho implementation*, version, v. 1, 2002.
- ALLEN, R. G. Using the fao-56 dual crop coefficient method over an irrigated region as part of an evapotranspiration intercomparison study. *Journal of Hydrology*, Elsevier, v. 229, n. 1, p. 27–41, 2000.
- ALLEN, R. G. et al. A landsat-based energy balance and evapotranspiration model in western us water rights regulation and planning. *Irrigation and Drainage Systems*, Springer, v. 19, n. 3-4, p. 251–268, 2005.
- ANTUNES, M. A. H.; DEBIASI, P.; SIQUEIRA, J. C. dos S. Avaliação espectral e geométrica das imagens rapideye e seu potencial para o mapeamento e monitoramento agrícola e ambiental. *Revista Brasileira de Cartografia*, v. 1, n. 66/1, 2014.
- ARYA, P. S. Introduction to micrometeorology. [S.l.]: Academic press, 2001.
- AVERY, T. E.; BERLIN, G. L. Fundamentals of remote sensing and airphoto interpretation. Prentice Hall., 1992.
- BASTIAANSSEN, W. Sebal-based sensible and latent heat fluxes in the irrigated gediz basin, turkey. *Journal of hydrology*, Elsevier, v. 229, n. 1, p. 87–100, 2000.
- BASTIAANSSEN, W. et al. A remote sensing surface energy balance algorithm for land (sebal). 1. formulation. *Journal of hydrology*, Elsevier, v. 212, p. 198–212, 1998a.
- BASTIAANSSEN, W. et al. Retrieving soil moisture storage in the unsaturated zone using satellite imagery and bi-annual phreatic surface fluctuations. *Irrigation and Drainage Systems*, Springer, v. 17, n. 3, p. 141–161, 2003.
- BASTIAANSSEN, W. et al. A remote sensing surface energy balance algorithm for land (sebal).: Part 2: Validation. *Journal of hydrology*, Elsevier, v. 212, p. 213–229, 1998b.
- BASTIAANSSEN, W. G.; CHANDRAPALA, L. Water balance variability across sri lanka for assessing agricultural and environmental water use. *Agricultural water management*, Elsevier, v. 58, n. 2, p. 171–192, 2003.
- BASTIAANSSEN, W. G. M. Regionalization of surface flux desities and moisture indicators in composite terrain: a remote sensing approach under clear skies in Mediterranean climates. [S.l.]: Landbouwuniversiteit te Wageningen, 1995.
- BERNARDO, S.; SOARES, A.; MANTOVANI, E. Manual de irrigação. *Edição, Viçosa: Editora UFV*, 2005.
- BRUTSAERT, W. Evaporation into the atmosphere: theory, history, and applications. [S.l.]: Reidel Dordrecht, 1982.
- CABRAL, V. *Pombos de Guerra*. 2015. Disponível em: http://www.historiazine.com/2012/08/pombos-de-guerra.html>. Acesso em: 29 jan 2015.

CAMARA, G. et al. Spring: Integrating remote sensing and gis by object-oriented data modelling. *Computers & graphics*, Elsevier, v. 20, n. 3, p. 395–403, 1996.

- CAVALCANTI, A. C. Melhoramento de solos arenosos por adição de material argilo-mineral de alta atividade: fertilidade, movimento e retenção de água. 106f. Tese (Doutorado) Faculdade de Ciência Agronômicas, Universidade Estadual Paulista, Botucatu., 1994.
- CHANDER, G.; MARKHAM, B. Revised landsat-5 tm radiometric calibration procedures and postcalibration dynamic ranges. *Geoscience and Remote Sensing, IEEE Transactions on*, IEEE, v. 41, n. 11, p. 2674–2677, 2003.
- CHANDER, G.; MARKHAM, B. L.; BARSI, J. A. Revised landsat-5 thematic mapper radiometric calibration. *Geoscience and Remote Sensing Letters, IEEE*, IEEE, v. 4, n. 3, p. 490–494, 2007.
- CHANDER, G.; MARKHAM, B. L.; HELDER, D. L. Summary of current radiometric calibration coefficients for landsat mss, tm, etm+, and eo-1 ali sensors. *Remote sensing of environment*, Elsevier, v. 113, n. 5, p. 893–903, 2009.
- CODEVASF. Perímetros Irrigados, Polos de Desenvolvimento, Juazeiro/Petrolina. Brasília: Companhia de Desenvolvimento dos Vales do São Francisco e do Parnaíba, 2015. Disponível em: http://www.codevasf.gov.br/principal/perimetros-irrigados/polos-de-desenvolvimento-1/juazeiro-petrolina. Acesso em: 22 fev 2015.
- DURAND, B. J. et al. Estimativa da evapotranspiração real utilizando o algoritmo sebal e imagens do satélite landsat 7. SIMPÓSIO BRASILEIRO DE RECURSOS HÍDRICOS, ABRH São Paulo, v. 17, 2007.
- EMBRAPA. O Novo Mapa de Solos do Brasil. [S.l.]: Empresa Brasileira de Pesquisa Agropecuária, 2011.
- EMBRAPA. Dados meteorólogicos. Rio de Janeiro: Empresa Brasileira de Pesquisa Agropecuária Semiárido, 2015. Disponível em: http://www.ibge.gov.br/. Acesso em: 24 fev 2015.
- ENGESAT. PLEIADES 1A E 1B. 2015. Disponível em: http://www.engesat.com.br/satelites/pleiades-1a-e-1b/>. Acesso em: 01 fev 2015.
- FEITOSA, J. Uso de Técnica de Sensoriamento Remoto e Imagens Landsat-Tm e NOAA-AVHRR na estimativa do balanço de radiação à superfície. 164f. Tese (Doutorado) Programa Institucional de Pós-graduação em Recursos Naturais. Universidade Federal de Campina Grande. Campina Grande, 2005.
- FELGUEIRAS, C. A. A tecnologia spring, breve histórico, status atual e evolução. 1º Simpósio de Geotecnologias no Pantanal, p. 811–824, 2006.
- FERERES, E.; SORIANO, M. A. Deficit irrigation for reducing agricultural water use. *Journal of Experimental Botany*, Soc Experiment Biol, v. 58, n. 2, p. 147–159, 2007.
- FIGUEIREDO, D. Conceitos básicos de sensoriamento remoto. 2005. [S.l.]: Disponível, 2010.

FLORENZANO, T. G. Imagens de satélite para estudos ambientais. [S.l.]: Oficina de textos, 2002.

- FOLHES, M. Modelagem da evapotranspiração para a gestão hídrica de perímetros irrigados com base em sensores remotos. 189 f. Tese (Doutorado) INPE. São José dos Campos, 2007.
- GLOBALGEO. WorldView- 2 Especificações técnicas básicas. 2015. Disponível em: http://www.globalgeo.com.br/satelite/worldview-2/. Acesso em: 01 fev 2015.
- GOMES, H. B. Balanços de radiação e energia em áreas de cultivo de cana-de-açúcar e cerrado no estado de São Paulo mediante imagens orbitais. Tese (Doutorado) (Programa de Pós-Graduação em Meteorologia da Universidade Federal de Campina Grande), 2009.
- GONDIM, R.; TEIXEIRA, A. d. S.; BARBOSA, F. Novo paradigma para a água e coeficientes de cultivos aplicados à gestão de recursos hídricos em nível de bacia hidrográfica. *Revista Item Irrigação e Tecnologia*, n. 67, p. 14–18, 2005.
- HAFEEZ, M. et al. Field Evapotranspiration Estimation in Central Luzon, Philippines using different sensors: Landsat 7 ETM+, Terra Modis and Aster. 2002. 2002 p.
- HARRISON, L. P. Fundamental concepts and definitions relating to humidity. *Humidity and moisture*, Reinhold Publishing Corp., New York, NY, v. 3, p. 3–70, 1963.
- HEMAKUMARA, H.; CHANDRAPALA, L.; MOENE, A. F. Evapotranspiration fluxes over mixed vegetation areas measured from large aperture scintillometer. *Agricultural water management*, Elsevier, v. 58, n. 2, p. 109–122, 2003.
- HUETE, A. Adjusting vegetation indices for soil influences. *International Agrophysics*, Polish Academy of Sciences, Institute of Agrophysics, v. 4, n. 4, p. 367–376, 1988.
- IBGE. Censo Demográfico 2010. Rio de Janeiro: Instituto Brasileiro de Geografia e Estatística, 2010. Disponível em: http://www.cidades.ibge.gov.br/. Acesso em: 23 fev 2015.
- IBGE. Produto Interno Bruto dos Municípios 2012. Rio de Janeiro: Instituto Brasileiro de Geografia e Estatística, 2012. Disponível em: http://www.ibge.gov.br/home/estatistica/economia/pibmunicipios/2012/default.shtm. Acesso em: 22 fev 2015.
- IBGE. Índice de Desenvolvimento Humano 2000/2012. Rio de Janeiro: Instituto Brasileiro de Geografia e Estatística, 2012. Disponível em: http://www.ibge.gov.br/. Acesso em: 23 fev 2015.
- IBGE. Informação Completa das Cidades. Rio de Janeiro: Instituto Brasileiro de Geografia e Estatística, 2015. Disponível em: http://www.cidades.ibge.gov.br/xtras/home.php. Acesso em: 23 fev 2015.
- IBGE. *Projeção da População Brasileira*. Rio de Janeiro: Instituto Brasileiro de Geografia e Estatística, 2015. Disponível em: http://www.ibge.gov.br/home/>. Acesso em: 28 jan 2015.
- INPE. A criação da DPI... como tudo começou. 2015. Disponível em: http://www.inpe.br/. Acesso em: 28 jan 2015.

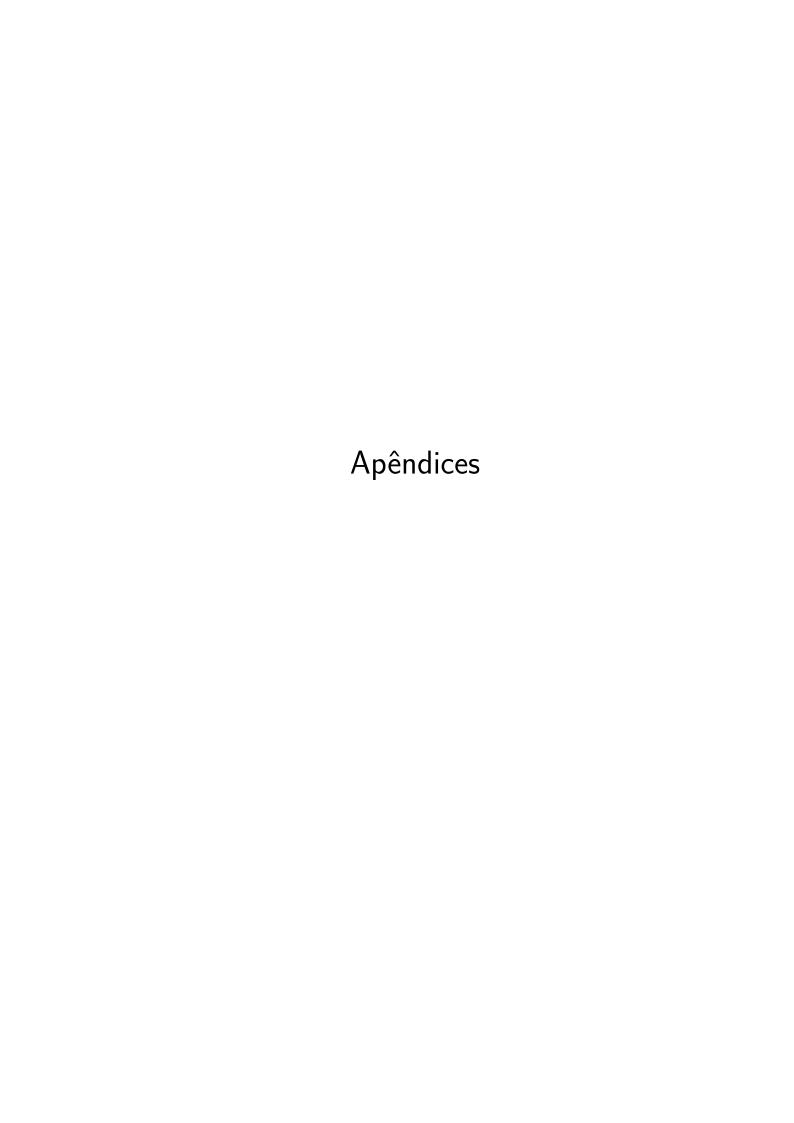
- IQBAL, M. An introduction to solar radiation. [S.l.]: Elsevier, 2012.
- LEIVAS, J. et al. Estimativa do balanço de radiação na superfície a partir de imagens do satélite aster. XIII Simpósio Brasileiro de Sensoriamento Remoto, Florianópolis–SC. Anais, 2007.
- LILLESAND, T. M.; KIEFER, R. W.; CHIPMAN, J. W. Remote sensing and image interpretation, Hoboken. [S.l.]: NJ: John Wiley & Sons, 2008.
- MA, Z.; REDMOND, R. L. Tau coefficients for accuracy assessment of classification of remote sensing data. *Photogrammetric Engineering and Remote Sensing*, American Society for Photogrammetry and Remote Sensing, v. 61, n. 4, p. 435–439, 1995.
- MARKHAM, B.; BARKER, J. Thematic mapper bandpass solar exoatmospheric irradiances. *International Journal of remote sensing*, Taylor & Francis, v. 8, n. 3, p. 517–523, 1987.
- MAXWELL, J. C. A treatise on electricity and magnetism. [S.l.]: Clarendon press, 1881.
- MEIRELES, M. Estimativa da evapotranspiração real pelo emprego do algoritmo sebal e imagem landsat 5-tm na bacia do acaraú-ce. Fortaleza, CE, 2007.
- MELO, D. Uso de dados ikonos ii na análise urbana: testes operacionais na zona leste de são paulo. São José dos Campos, 2002.
- MENESES, P. R. et al. *Introdução ao Processamento de Imagens de Sensoriamento Remoto*. [S.l.]: Universidade Federal de Brasília, 2012. 276 p.
- MOHAMED, Y.; BASTIAANSSEN, W.; SAVENIJE, H. Spatial variability of evaporation and moisture storage in the swamps of the upper nile studied by remote sensing techniques. *Journal of Hydrology*, Elsevier, v. 289, n. 1, p. 145–164, 2004.
- NICACIO, R. M. Evapotranspiração real e umidade do solo usando dados de sensores orbitais ea metodologia SEBAL na bacia do rio Sãoo Francisco. Tese (Doutorado) Universidade Federal do Rio de Janeiro, Rio de Janeiro, 2008.
- PACE, F. T. D. Ft estimativa do balanço de radiação à superfície terrestre utilizando imagens tm-landsat 5 e modelo de elevação digital. *Campina Grande*, v. 120, 2004.
- PERIN, A. L. Desenvolvimento de um equipamento para medição de emissividade. 2009.
- PLANCK, M. On the law of distribution of energy in the normal spectrum. *Annalen der Physik*, v. 4, n. 553, p. 1, 1901.
- RABUS, B. et al. The shuttle radar topography mission—a new class of digital elevation models acquired by spaceborne radar. *ISPRS Journal of Photogrammetry and Remote Sensing*, Elsevier, v. 57, n. 4, p. 241–262, 2003.
- SABINS; LULLA, K. Remote sensing: Principles and interpretation. Taylor & Francis, 1987.
- SANTOS, T. V. dos; FONTANA, D. C.; ALVES, R. d. C. M. Avaliação de fluxos de calor e evapotranspiração pelo modelo sebal com uso de dados do sensor aster. *Pesq. agropec. bras., Brasília*, SciELO Brasil, v. 45, n. 5, p. 488–496, 2010.

SCHOWENGERDT, R. A. Techniques for image processing and classification in remote sensing. [S.l.]: Academic Press, 1983.

- SHUTTLEWORTH, W. Evaporation. Handbook of Hydrology, DR Maidment, Ed. [S.l.]: McGraw-Hill, 1993.
- SILVA, B. B. D.; LOPES, G. M.; AZEVEDO, P. V. D. Balançoo de radiação em áreas irrigadas utilizando imagens landsat 5-tm. *Revista Brasileira de Meteorologia*, v. 20, n. 2, p. 243–252, 2005.
- SILVA, B. d.; BEZERRA, M. V. C. Determinação dos fluxos de calor sensível e latente na superfície utilizando imagens tm-landsat 5. *Revista brasileira de agrometeorologia*, v. 14, n. 2, p. 174–186, 2006.
- SINGH, R. P.; ROY, S.; KOGAN, F. Vegetation and temperature condition indices from noaa avhrr data for drought monitoring over india. *International Journal of Remote Sensing*, Taylor & Francis, v. 24, n. 22, p. 4393–4402, 2003.
- SOVINFORMSPUTNIKE. 2015. Disponível em: http://www.sovinformsputnik.com/. Acesso em: 28 jan 2015.
- TASUMI, M. Progress in operational estimation of regional evapotranspiration using satellite imagery. [S.l.: s.n.], 2003.
- TASUMI, M.; ALLEN, R. G. Satellite-based et mapping to assess variation in et with timing of crop development. *Agricultural Water Management*, Elsevier, v. 88, n. 1, p. 54–62, 2007.
- TASUMI, M. et al. Satellite-based energy balance to assess within-population variance of crop coefficient curves. *Journal of Irrigation and Drainage Engineering*, American Society of Civil Engineers, v. 131, n. 1, p. 94–109, 2005.
- TREZZA, R. Evapotranspiration using a satellite-based surface energy balance with standardized ground control. [S.l.]: Utah State University, Department of Biological and Irrigation Engineering, 2002.
- TUCKER, C. J. Red and photographic infrared linear combinations for monitoring vegetation. *Remote sensing of Environment*, Elsevier, v. 8, n. 2, p. 127–150, 1979.
- USGS. Frequently Asked Questions about the Landsat Missions. 2015. Disponível em: http://landsat.usgs.gov/band_designations_landsat_satellites.php. Acesso em: 31 jan 2015.
- USGS. Landsat 1 History. 2015. Disponível em: http://landsat.usgs.gov/about_landsat1. php>. Acesso em: 01 fev 2015.
- USGS. $Landsat\ Missions.$ 2015. Disponível em: http://landsat.usgs.gov/. Acesso em: 09 fev 2015.
- VAUGHAN, R. G.; CALVIN, W. M.; TARANIK, J. V. Sebass hyperspectral thermal infrared data: surface emissivity measurement and mineral mapping. *Remote Sensing of Environment*, Elsevier, v. 85, n. 1, p. 48–63, 2003.

WELIGEPOLAGE, K. Estimation of spatial and temporal distribution of evapotranspiration by satellite remote sensing. Tese (Doutorado) — MSc Thesis, International Institute for Geo-information and Earth Observation, Enschede, The Netherlands, 2005.

ZYL, J. V. The shuttle radar topography mission (srtm): a breakthrough in remote sensing of topography. *Acta Astronautica*, Elsevier, v. 48, n. 5, p. 559–565, 2001.



APÊNDICE A – *SCRIPT* 1 - SALDO DE RADIAÇÃO À FLUXO DE CALOR NO SOLO

```
//Programa LEGAL - Linguagem Espacial para Geoprocessamento Algebrico
 3
      //Declaracoes
 4
 5
      MNT banda1, banda2, banda3, banda4, banda5, banda6, banda7 ("CAT MNT");
     \mathbf{MNT} radiancia1, radiancia2, radiancia3, radiancia4, radiancia5, radiancia6, radiancia7 ("
               Radiancia_MNT");
 9 MNT radianciabase1, radianciabase2, radianciabase3, radianciabase4, radianciabase5,
               radianciabase6 , radianciabase7 ("Radianciabase_MNT");
10 MNT reflectancia1, reflectancia2, reflectancia3, reflectancia4, reflectancia5,
                reflectancia 7 ("Reflectancia MNT");
11 MNT albedotoanumerico ("AlbedoTOA_MNT");
12 MNΓ ndvinumerico ("NDVI_MNT");
13 MNΓ savinumerico ("SAVI_MNT");
14 MNΓ iafnumerico ("IAF_MNT");
15 MNT albedosupnumerico ("AlbedoSUP_MNT");
16 MNΓ epsilonNB ("Emissividade_NB");
17 MNΓ epsilon ("Emissividade");
18 MNT tempsuperficie ("TempSuperficie_MNT");
19 MNT tempsuperficiekelvin ("TempsupKELVIN");
20 MNT Rc ("Rc MNT");
21 ΜΝΓ RLemitida ("RLemitida_MNT");
22 MNT RLincidente ("RLincidente_MNT");
23 MNT RCincidente ("RCincidente_MNT");
24 ΜΝΓ Rn ("Rn_MNT");
      MNΓ epsilonNB1 ("EmissividadeNB_Filtro1");
26 MNΓ epsilon1 ("Emissividade_Filtro1");
27 MNT G ("G");
28
29
      //Instanciacoes
31 banda1 = Recupere (Nome = "TM1");
32 banda2 = Recupere (Nome = "TM2");
33 banda3 = Recupere (Nome = "TM3");
      banda4 = Recupere (Nome = "TM4");
       banda5 = Recupere (Nome = "TM5");
       banda6 = Recupere (Nome = "TM6");
       banda7 = Recupere (Nome = "TM7");
37
38
39
      radiancia1 = Novo(Nome = "TM1\_radiancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
       radiancia 2 = Novo( Nome = "TM2_radiancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
      radiancia 3 = Novo( Nome = "TM3_radiancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
      radiancia 4 = \textbf{Novo}( \textbf{Nome} = "TM4\_radiancia" , \textbf{ResX} = 30 , \textbf{ResY} = 30 , \textbf{Escala} = 50000 );
      radiancia 5 = Novo(Nome = "TM5\_radiancia" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000);
     radiancia6 = Novo( Nome = "TM6_radiancia" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000 );
radiancia7 = Novo( Nome = "TM7_radiancia" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000 );
       radianciabase1 = Novo(Nome = "TM1_radianciabase", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 10000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 10000 = 10000 = 
               50000);
```

```
radianciabase2 = Novo(Nome = "TM2_radianciabase", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 10
                 50000);
        radianciabase3 = Novo( Nome = "TM3_radianciabase", ResX = 30, ResY = 30, Escala =
48
                 50000);
        radianciabase4 = Novo( Nome = "TM4_radianciabase", ResX = 30, ResY = 30, Escala =
49
                 50000);
        radianciabase 5 = Novo(Nome = "TM5_radianciabase", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 100
50
        radianciabase6 = Novo( Nome = "TM6_radianciabase", ResX = 30, ResY = 30, Escala =
51
                 50000);
        radianciabase7 = Novo(Nome = "TM7_radianciabase", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 10000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 10000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 10000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 10000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 10000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 10000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 10000 = 10000 = 10000 = 1
52
                 50000);
53
        reflectancia1 = Novo(Nome = "TM1_reflectancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
        reflectancia = Novo(Nome = "TM2_reflectancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
54
                 );
        reflectancia 3 = Novo (Nome = "TM3_reflectancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
55
        reflectancia4 = Novo( Nome = "TM4_reflectancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
56
                 ):
        reflectancia5 = Novo(Nome = "TM5_reflectancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
57
         reflectancia 7 = Novo (Nome = "TM7_reflectancia", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
58
                 );
        59
                 50000 ):
        ndvinumerico = Novo( Nome = "NDVI_numerico", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
60
         savinumerico = Novo(Nome = "SAVI_numerico", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
61
        iafnumerico = Novo( Nome = "IAF_numerico", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
62
        albedosupnumerico = Novo( Nome = "Albedosup_{-}numerico" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala =
63
                 50000 ):
        epsilon NB = \textbf{Novo}( \ \textbf{Nome} = "Emissividade\_NB" \ , \ \textbf{ResX} = 30 \ , \ \textbf{ResY} = 30 \ , \ \textbf{Escala} = 50000 \ );
64
        epsilon = Novo(Nome = "Emissividade", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
65
        tempsuperficie = Novo( Nome = "Temperatura_Superficie", ResX = 30, ResY = 30, Escala =
67
        tempsuperficiekelvin = Novo(Nome = "TempSupKelvin", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 10
                 50000);
       Rc = Novo(Nome = "Rc_numerico", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
68
        RLemitida = Novo( Nome = "RLemitida_numerico", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
        RLincidente = Novo(Nome = "RLincidente_numerico", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 1000 = 100
                 50000);
        RCincidente = Novo( Nome = "RCincidente_numerico" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala =
71
                 50000 ):
        Rn = Novo(Nome = "Rn_numerico", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
72
        epsilonNB1 = Novo(Nome = "Emissividade_NB1", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
         {\tt epsilon1 = Novo(\ Nome = "Emissividade1" \ , \ ResX = 30 \ , \ ResY = 30 \ , \ Escala = 50000 \ );}
75
        G = Novo(Nome = "G", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
76
77
78
        // Coeficientes
79
        Lmin1 = -1.52; // Valor a depender do ano da imagem
80
        Lmin2 = -2.84; // Valor a depender do ano da imagem
81
        Lmin3 = -1.17; \ // \ Valor \ a \ depender \ do \ ano \ da \ imagem
82
        Lmin4 = -1.51; // Valor a depender do ano da imagem
83
        Lmin5 = -0.37; // Valor a depender do ano da imagem
        Lmin6 = 1.2378; // Valor a depender do ano da imagem
85
86
        Lmim7 = -0.15; // Valor a depender do ano da imagem
87
      Lmax1 = 193; // Valor a depender do ano da imagem
```

```
Lmax2 = 365; // Valor a depender do ano da imagem
 89
        Lmax3 = 264; // Valor a depender do ano da imagem
 90
        Lmax4 = 221; // Valor a depender do ano da imagem
 91
        Lmax5 = 30.2; // Valor a depender do ano da imagem
 92
        Lmax6 = 15.303; // Valor a depender do ano da imagem
 93
        Lmax7 = 16.5; // Valor a depender do ano da imagem
 94
 95
        pi = 3.141592654;
 96
 97
 98
        Esun1 = 1957;
        Esun2 = 1826;
 99
100
        Esun3 = 1554;
101
        Esun4 = 1036;
102
        Esun5 = 215.0;
103
        Esun7 = 80.67;
104
        anguloelevacao1 = 61.825; //Valor a depender da imagem
105
        anguloelevacao2 = 61.8317; //Valor a depender da imagem
106
        anguloelevacao3 = 61.8384; //Valor a depender da imagem
107
108
        anguloelevacao4 = 61.8451; //Valor a depender da imagem
        anguloelevacao5 = 61.8641; //Valor a depender da imagem
109
        anguloelevacao7 = 61.8571; //Valor a depender da imagem
110
111
112
        teta = ((90 - ((anguloelevacao1 + anguloelevacao2 + anguloelevacao3 + anguloelevacao4 + anguloelevacao4 + anguloelevacao5 + anguloelevacao6 + anguloelevac
               anguloelevacao5+anguloelevacao7)/6))*pi)/180;
113
        /*Tabela da Distancia Terra-Sol (d) em unidades astronomicas
114
115
116
        dia
                      d
                                  dia
                                              d
                                                         dia
                                                                        d
                                                                                   dia
                                                                                                 d
                                                                                                             dia
                                                                                                                           d
                                                                                                                                      dia
                                                                                                                                                    d
               0.98331
                                       0.99108
                                                                1.00756
                                                                                          1.01665
                                                                                                                    1.00992
                                                                                                                                             0.99359
117
        1
                                61
                                                       121
                                                                                 181
                                                                                                          241
                                                                                                                                    301
        2
               0.98330
                                       0.99133
                                                       122
                                                                1.00781
                                                                                          1.01667
                                                                                                          242
                                                                                                                    1.00969
                                                                                                                                    302
                                                                                                                                             0.99332
118
                                62
                                                                                 182
               0.98330
                                                                1.00806
                                                                                          1.01668
                                                                                                                    1.00946
119
                                63
                                       0.99158
                                                       123
                                                                                 183
                                                                                                          243
                                                                                                                                    303
                                                                                                                                             0.99306
        3
120
        4
               0.98330
                                64
                                       0.99183
                                                       124
                                                                1.00831
                                                                                 184
                                                                                          1.01670
                                                                                                          244
                                                                                                                    1.00922
                                                                                                                                    304
                                                                                                                                             0.99279
121
        5
               0.98330
                                65
                                       0.99208
                                                       125
                                                                1.00856
                                                                                 185
                                                                                          1.01670
                                                                                                          245
                                                                                                                    1.00898
                                                                                                                                    305
                                                                                                                                             0.99253
122
        6
               0.98332
                                66
                                       0.99234
                                                       126
                                                                1.00880
                                                                                 186
                                                                                          1.01670
                                                                                                          246
                                                                                                                    1.00874
                                                                                                                                    306
                                                                                                                                             0.99228
123
        7
               0.98333
                                67
                                       0.99260
                                                       127
                                                                1.00904
                                                                                 187
                                                                                          1.01670
                                                                                                          247
                                                                                                                    1.00850
                                                                                                                                    307
                                                                                                                                             0.99202
124
        8
               0.98335
                                68
                                       0.99286
                                                       128
                                                                1.00928
                                                                                 188
                                                                                          1.01669
                                                                                                          248
                                                                                                                    1.00825
                                                                                                                                    308
                                                                                                                                             0.99177
        9
                                       0.99312
                                                                1.00952
                                                                                          1.01668
                                                                                                                    1.00800
125
               0.98338
                                69
                                                       129
                                                                                 189
                                                                                                          249
                                                                                                                                    309
                                                                                                                                             0.99152
126
        10
               0.98341
                                70
                                       0.99339
                                                       130
                                                                1.00975
                                                                                 190
                                                                                          1.01666
                                                                                                          250
                                                                                                                    1.00775
                                                                                                                                    310
                                                                                                                                             0.99127
               0.98345
                                       0.99365
                                                                 1.00998
                                                                                          1.01664
                                                                                                                    1.00750
127
        11
                                71
                                                       131
                                                                                 191
                                                                                                          251
                                                                                                                                    311
                                                                                                                                             0.99102
128
        12
               0.98349
                                72
                                       0.99392
                                                       132
                                                                1.01020
                                                                                 192
                                                                                          1.01661
                                                                                                          252
                                                                                                                    1.00724
                                                                                                                                    312
                                                                                                                                             0.99078
129
               0.98354
                                73
                                       0.99419
                                                                1.01043
                                                                                          1.01658
                                                                                                                    1.00698
        13
                                                       133
                                                                                 193
                                                                                                          253
                                                                                                                                    313
                                                                                                                                             0.99054
130
               0.98359
                                74
                                       0.99446
                                                                1.01065
                                                                                          1.01655
                                                                                                          254
                                                                                                                    1.00672
                                                                                                                                    314
                                                                                                                                             0.99030
        14
                                                       134
                                                                                 194
131
        15
               0.98365
                                75
                                       0.99474
                                                       135
                                                                1.01087
                                                                                 195
                                                                                          1.01650
                                                                                                          255
                                                                                                                    1.00646
                                                                                                                                    315
                                                                                                                                             0.99007
132
        16
               0.98371
                                76
                                       0.99501
                                                       136
                                                                1.01108
                                                                                 196
                                                                                          1.01646
                                                                                                          256
                                                                                                                    1.00620
                                                                                                                                    316
                                                                                                                                             0.98983
133
        17
               0.98378
                                77
                                       0.99529
                                                       137
                                                                1.01129
                                                                                 197
                                                                                          1.01641
                                                                                                          257
                                                                                                                    1.00593
                                                                                                                                    317
                                                                                                                                             0.98961
                                       0.99556
                                                                                                          258
134
        18
               0.98385
                                78
                                                       138
                                                                1.01150
                                                                                 198
                                                                                          1.01635
                                                                                                                    1.00566
                                                                                                                                    318
                                                                                                                                             0.98938
                                79
135
        19
               0.98393
                                       0.99584
                                                       139
                                                                1.01170
                                                                                 199
                                                                                          1.01629
                                                                                                          259
                                                                                                                    1.00539
                                                                                                                                    319
                                                                                                                                             0.98916
136
        20
               0.98401
                                80
                                       0.99612
                                                       140
                                                                1.01191
                                                                                 200
                                                                                          1.01623
                                                                                                          260
                                                                                                                    1.00512
                                                                                                                                    320
                                                                                                                                             0.98894
137
        21
               0.98410
                                81
                                       0.99640
                                                       141
                                                                1.01210
                                                                                 201
                                                                                          1.01616
                                                                                                          261
                                                                                                                    1.00485
                                                                                                                                    321
                                                                                                                                             0.98872
138
        22
               0.98419
                                82
                                       0.99669
                                                       142
                                                                1.01230
                                                                                 202
                                                                                          1.01609
                                                                                                          262
                                                                                                                    1.00457
                                                                                                                                    322
                                                                                                                                             0.98851
139
               0.98428
                                       0.99697
                                                       143
                                                                1.01249
                                                                                 203
                                                                                          1.01601
                                                                                                          263
                                                                                                                    1.00430
                                                                                                                                    323
        23
                                83
                                                                                                                                             0.98830
140
               0.98439
                                       0.99725
                                                       144
                                                                1.01267
                                                                                 204
                                                                                          1.01592
                                                                                                          264
                                                                                                                    1.00402
        24
                                84
                                                                                                                                    324
                                                                                                                                             0.98809
               0.98449
                                       0.99754
                                                                1.01286
                                                                                 205
                                                                                                          265
                                                                                                                    1.00374
141
        25
                                85
                                                       145
                                                                                          1.01584
                                                                                                                                    325
                                                                                                                                             0.98789
142
        26
               0.98460
                                86
                                       0.99782
                                                       146
                                                                1.01304
                                                                                 206
                                                                                          1.01575
                                                                                                          ^{266}
                                                                                                                    1.00346
                                                                                                                                    326
                                                                                                                                             0.98769
143
        27
               0.98472
                                       0.99811
                                                                1.01321
                                                                                          1.01565
                                                                                                                    1.00318
                                                                                                                                    327
                                87
                                                       147
                                                                                 207
                                                                                                          267
                                                                                                                                             0.98750
144
        28
               0.98484
                                88
                                       0.99840
                                                       148
                                                                1.01338
                                                                                 208
                                                                                          1.01555
                                                                                                          268
                                                                                                                    1.00290
                                                                                                                                    328
                                                                                                                                             0.98731
145
        29
               0.98496
                                89
                                       0.99868
                                                       149
                                                                1.01355
                                                                                 209
                                                                                          1.01544
                                                                                                          269
                                                                                                                    1.00262
                                                                                                                                    329
                                                                                                                                             0.98712
        30
                                                                                                          270
                                                                                                                    1.00234
146
               0.98509
                                90
                                       0.99897
                                                       150
                                                                1.01371
                                                                                 210
                                                                                          1.01533
                                                                                                                                    330
                                                                                                                                             0.98694
                                                                                                          271
                                                                                                                    1.00205
147
        31
               0.98523
                               91
                                       0.99926
                                                       151
                                                                1.01387
                                                                                 211
                                                                                          1.01522
                                                                                                                                    331
                                                                                                                                             0.98676
```

```
148
     32
         0.98536
                    92
                         0.99954
                                   152
                                         1.01403
                                                   212
                                                         1.01510
                                                                   272
                                                                         1.00177
                                                                                   332
                                                                                         0.98658
149
     33
                        0.99983
                                         1.01418
                                                   213
                                                         1.01497
                                                                   273
                                                                         1.00148
         0.98551
                    93
                                   153
                                                                                   333
                                                                                         0.98641
150
     34
         0.98565
                    94
                         1.00012
                                   154
                                         1.01433
                                                   214
                                                         1.01485
                                                                   274
                                                                         1.00119
                                                                                   334
                                                                                         0.98624
                                                   215
                                                                         1.00091
151
     35
         0.98580
                    95
                         1.00041
                                   155
                                         1.01447
                                                         1.01471
                                                                   275
                                                                                   335
                                                                                         0.98608
     36
         0.98596
                    96
                         1.00069
                                   156
                                         1.01461
                                                   216
                                                         1.01458
                                                                   276
                                                                         1.00062
                                                                                   336
                                                                                         0.98592
152
153
     37
         0.98612
                    97
                         1.00098
                                   157
                                         1.01475
                                                   217
                                                         1.01444
                                                                   277
                                                                         1.00033
                                                                                   337
                                                                                         0.98577
     38
         0.98628
                         1.00127
                                         1.01488
                                                   218
                                                         1.01429
                                                                   278
                                                                         1.00005
                                                                                   338
154
                    98
                                   158
                                                                                         0.98562
155
     39
          0.98645
                    99
                         1.00155
                                   159
                                         1.01500
                                                   219
                                                         1.01414
                                                                   279
                                                                         0.99976
                                                                                   339
                                                                                         0.98547
         0.98662
                    100 1.00184
                                         1.01513
                                                   220
                                                         1.01399
                                                                   280
                                                                         0.99947
156
     40
                                   160
                                                                                   340
                                                                                         0.98533
157
         0.98680
                    101
                        1.00212
                                   161
                                         1.01524
                                                   221
                                                         1.01383
                                                                   281
                                                                         0.99918
                                                                                         0.98519
     41
                                                                                   341
158
     42
         0.98698
                    102
                        1.00240
                                   162
                                         1.01536
                                                   222
                                                         1.01367
                                                                   282
                                                                         0.99890
                                                                                   342
                                                                                         0.98506
159
     43
         0.98717
                    103
                        1.00269
                                   163
                                         1.01547
                                                   223
                                                         1.01351
                                                                   283
                                                                         0.99861
                                                                                   343
                                                                                         0.98493
160
     44
          0.98735
                    104
                        1.00297
                                   164
                                         1.01557
                                                   224
                                                         1.01334
                                                                   284
                                                                         0.99832
                                                                                   344
                                                                                         0.98481
161
     45
         0.98755
                    105 \ 1.00325
                                   165
                                         1.01567
                                                   225
                                                         1.01317
                                                                   285
                                                                         0.99804
                                                                                   345
                                                                                         0.98469
162
                    106 1.00353
                                                                         0.99775
     46
         0.98774
                                   166
                                         1.01577
                                                   226
                                                         1.01299
                                                                   286
                                                                                   346
                                                                                         0.98457
     47
         0.98794
                    107 1.00381
                                   167
                                         1.01586
                                                   227
                                                         1.01281
                                                                   287
                                                                         0.99747
                                                                                   347
                                                                                         0.98446
163
164
     48
         0.98814
                    108 1.00409
                                   168
                                         1.01595
                                                   228
                                                         1.01263
                                                                   288
                                                                         0.99718
                                                                                   348
                                                                                         0.98436
165
     49
         0.98835
                    109 1.00437
                                   169
                                         1.01603
                                                   229
                                                         1.01244
                                                                   289
                                                                         0.99690
                                                                                   349
                                                                                         0.98426
166
     50
         0.98856
                    110 1.00464
                                   170
                                         1.01610
                                                   230
                                                         1.01225
                                                                   290
                                                                         0.99662
                                                                                   350
                                                                                         0.98416
167
     51
         0.98877
                    111 1.00492
                                   171
                                         1.01618
                                                   231
                                                         1.01205
                                                                   291
                                                                         0.99634
                                                                                   351
                                                                                         0.98407
         0.98899
                                                   232
                                                                         0.99605
168
     52
                    112 \ 1.00519
                                   172
                                         1.01625
                                                         1.01186
                                                                   292
                                                                                   352
                                                                                         0.98399
169
     53
         0.98921
                    113 \ 1.00546
                                   173
                                         1.01631
                                                   233
                                                         1.01165
                                                                   293
                                                                         0.99577
                                                                                   353
                                                                                         0.98391
170
     54
         0.98944
                    114 \ 1.00573
                                   174
                                         1.01637
                                                   234
                                                         1.01145
                                                                   294
                                                                         0.99550
                                                                                   354
                                                                                         0.98383
171
     55
         0.98966
                    115 \ 1.00600
                                   175
                                         1.01642
                                                   235
                                                         1.01124
                                                                   295
                                                                         0.99522
                                                                                   355
                                                                                         0.98376
172
     56
         0.98989
                    116 1.00626
                                         1.01647
                                                   236
                                                         1.01103
                                                                   296
                                                                         0.99494
                                   176
                                                                                   356
                                                                                         0.98370
     57
                                                   237
                                                                   297
                                                                         0.99467
                                                                                         0.98363
173
         0.99012
                    117 1.00653
                                   177
                                         1.01652
                                                         1.01081
                                                                                   357
174
     58
         0.99036
                    118 1.00679
                                   178
                                         1.01656
                                                   238
                                                         1.01060
                                                                   298
                                                                         0.99440
                                                                                   358
                                                                                         0.98358
175
     59
          0.99060
                    119 1.00705
                                   179
                                         1.01659
                                                   239
                                                         1.01037
                                                                   299
                                                                         0.99412
                                                                                   359
                                                                                         0.98353
     60
         0.99084
                    120 1.00731
                                         1.01662
                                                   240
                                                         1.01015
                                                                   300
                                                                         0.99385
176
                                                                                   360
                                                                                         0.98348
177
                                                                                   361
                                                                                         0.98344
178
                                                                                   362
                                                                                         0.98340
179
                                                                                   363
                                                                                         0.98337
180
                                                                                   364
                                                                                         0.98335
181
                                                                                   365
                                                                                         0.98333
182
                                                                                   366
                                                                                         0.98331
183
184
185
186
     d = 0.98961; //Valor a depender da data imagem
187
188
189
     //Operacoes
190
191
     //Radiancia
192
193
                      (Lmax - Lmin)
     // Radiancia =
                                    - * ND+ Lmin , onde
194
                            255
195
     //
196
197
     // Lmin = Radiancia espectral correspondente ao ND minimo
198
     // Lmax = Radiancia espectral correspondente ao ND maximo
     // ND = Numero digital
199
200
     radianciabase1 = (((Lmax1-(Lmin1))/255)*banda1)+(Lmin1);
201
202
     radianciabase2 = (((Lmax2-(Lmin2))/255)*banda2)+(Lmin2);
     radianciabase3 = (((Lmax3-(Lmin3))/255)*banda3)+(Lmin3);
     radianciabase4 = (((Lmax4-(Lmin4))/255)*banda4)+(Lmin4);
205
     radianciabase5 = (((Lmax5-(Lmin5))/255)*banda5)+(Lmin5);
     radianciabase6 = (((Lmax6-(Lmin6))/255)*banda6)+(Lmin6);
     radianciabase7 = (((Lmax7-(Lmin7))/255)*banda7)+(Lmin7);
207
```

```
208
209
         radiancia1 = (radianciabase1 < 0) ? 0 : radianciabase1;</pre>
         radiancia2 = (radianciabase2 < 0) ? 0 : radianciabase2;</pre>
         radiancia3 = (radianciabase3 < 0) ? 0 : radianciabase3;
211
212 radiancia4 = (radianciabase4 < 0) ? 0 : radianciabase4;
         radiancia5 = (radianciabase5 < 0) ? 0 : radianciabase5;
213
         radiancia6 = (radianciabase6 < 0) ? 0 : radianciabase6;
         radiancia7 = (radianciabase7 < 0) ? 0 : radianciabase7;</pre>
216
217
218
         //Reflectancia
219
220
                                                        pi * Radiancia
221
         // Reflectancia = -
                                                                                                   - , onde
222
                                                      Esun * cos(teta)* d
        //
223
224 // d = Distancia Terra-Sol em unidades astroonmicas
225 // Esun = Irradicao solar media no topo da atmosfera
       // teta = Angulo solar zenital em radianos
227
228
         reflectancia1 = (pi*radiancia1)/(Esun1*(cos(teta))*d);
         reflectancia2 = (pi*radiancia2)/(Esun2*(cos(teta))*d);
229
230
         reflectancia3 = (pi*radiancia3)/(Esun3*(cos(teta))*d);
          reflectancia4 = (pi*radiancia4)/(Esun4*(cos(teta))*d);
232
          reflectancia5 = (pi*radiancia5)/(Esun5*(cos(teta))*d);
          reflectancia7 = (pi*radiancia7)/(Esun7*(cos(teta))*d);
233
234
235
         //Albedo no topo da Atmosfera (Albedo_TOA);
236
237
238
         omega1 = 0.298272187;
         omega2 = 0.269994239;
239
240
         omega3 = 0.231488097;
241
         omega4 = 0.154626227;
242
         omega5 = 0.033061133;
243
         omega7 = 0.012558116;
244
245
         albedoto a numerico = (omega1*reflectancia1) + (omega2*reflectancia2) + (omega3*reflectancia3) + (omega3*reflectancia3)
                  +(omega4*reflectancia4)+(omega5*reflectancia5)+(omega7*reflectancia7);
246
         //Albedo Superficie (Albedo_SUP);
247
248
249
                                             aTOA(x,y) - apath _ rad
250
         // \operatorname{asup}(x,y) = -
                                                                   t^2
251
         //
252
253
         //t = 0.75 + 2 * 10^{-5} * z
254
255
         Apathrad = 0.03;
256
257
         mediaaltitude = 399.97641409; //Valor a depender da area de estudo
258
         tau = 0.75 + (2*(10^-5))*mediaaltitude;
259
260
261
          albedosupnumerico = (albedotoanumerico - Apathrad)/(tau^2);
262
263
         //NDVI
264
265
         ndvinumerico = (reflectancia4-reflectancia3)/(reflectancia4+reflectancia3);
266
```

```
267
268
269
           //SAVI
270
271
          V = 0.5;
272
273
           savinumerico = (1+V)*((reflectancia4-reflectancia3)/(reflectancia4+reflectancia3+V));
274
275
276
           //IAF
277
278
279
            iafnumerico = (savinumerico > 0.69) ? -log(((0.69)/0.59))/0.91 : -log(((0.69-savinumerico))/0.69) | -log((0.69-savinumerico))/0.69) | -log
                     )/0.59))/0.91;
280
281
282
283
           //Emissividade da Superficie
284
285
           // \text{ eNB} = 0.97 + 0.0033 * IAF
286
287
           // e = 0.95 + 0.01 * IAF
288
289
            epsilonNB1 = (iafnumerico < 3) ? 0.97 + 0.0033 * iafnumerico : 0.98;
290
            epsilon1 = (iafnumerico < 3) ? 0.95 + 0.01 * iafnumerico : 0.98;
291
292
293
294
            epsilonNB = (ndvinumerico < 0 && albedosupnumerico < 0.47) ? 0.99 : epsilonNB1;
295
296
           epsilon = (ndvinumerico < 0 && albedosupnumerico < 0.47) ? 0.985 : epsilon1;
297
298
299
           //Temperatura Superficie
300
301
          Rp = 0;
302
           tau2 = 1;
303
           Rsky = 0;
304
305
          Rc = ((radiancia6 - Rp)/tau2) - ((1-epsilonNB)*Rsky);
306
307
           //k1 = 607.76;
           //K2 = 1260.56;
308
309
            tempsuperficie = ((1260.56/(\log(((epsilonNB*607.76)/Rc)+1)))- 273);
310
            tempsuperficiekelvin = (1260.56/(\log(((epsilonNB*607.76)/Rc)+1)));
311
312
313
314
           //Radiacao de Onda Longa Emitida
315
316
           sigma = 5.67*10^-8;
317
318
           RLemitida = epsilon * sigma * (tempsuperficiekelvin^4);
319
320
321
            //Radiacao de Onda Longa Incidente
322
323
           temppixelfrio = 294.93798828; // Valor a depender do pixel escolhido
324
325
           RLincidente = (1.08*((-\log(tau))^0.265))*sigma*((temppixelfrio)^4);
```

```
326
327
328
     //Radiacao de Onda Curta Incidente
329
     RCincidente = 1367* cos(teta)*d*tau;
330
331
332
333
     //Saldo de Radiacao
334
    Rn = (1-albedosupnumerico) * RCincidente + RLincidente - RLemitida - (1-epsilon) *
335
         RLincidente;
336
337
338
     // SEGUNDA ETAPA DO SEBAL
339
340
     //Fluxo de Calor do Solo (G)
341
342
343
    G = (\ ndvinumerico < 0) \ ? \ 0.3*Rn \ : \ ((\ tempsuperficie/albedosupnumerico)*(0.0038*)
344
         albedosupnumerico + 0.0074* (\,albedosupnumerico\,\hat{}\,2)\,) * (1 - (0.98* (\,ndvinumerico\,\hat{}\,4)\,)\,)\,) * Rn;
345
346
    }
```

APÊNDICE B – *SCRIPT* 2 - FLUXO DE CALOR SENSÍVEL (ATMOSFERA NEUTRA

```
2 MNΓ savinumerico ("SAVI_MNT");
3 MNT tempsuperficiekelvin ("TempsupKELVIN");
4 MNΓ rahinicial ("Rah");
5 MNΓ Zomxy ("Zomxy");
   MNT uasterisco ("U_asterisco");
   MNT uasteriscoxy ("U asteriscoxy");
8 ΜΝΓ ucem ("U cem");
9 MNΓ Zom ("Zom");
10
11
   savinumerico = Recupere (Nome = "SAVI_numerico");
   tempsuperficiekelvin = Recupere (Nome = "TempSupKelvin");
   rahinicial = Novo( Nome = "RahInicial", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
    Zomxy = Novo (Nome = "Zomxy", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
    uasterisco = Novo ( Nome = "Uasterisco", ResX = 30 , ResY = 30, Escala = 50000);
    ucem = Novo (Nome = "Ucem", ResX = 30 , ResY = 30, Escala = 50000);
17
18
    \label{eq:Zom_series} \mathbf{Zom} = \mathbf{Novo} \ ( \ \mathbf{Nome} = \ "\mathbf{Zom}" \ , \ \mathbf{ResX} = 30 \ \ , \ \mathbf{ResY} = 30 \ , \ \mathbf{Escala} = 50000) \ ;
    uasteriscoxy = Novo ( Nome = "UasteriscoXY", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
19
20
21
   //Fluxo de Calor Sensivel (H)
22
23
           -----Condicoes de Atmosfera Neutra-
24
25
    //Comprimento de Rugosidade
26
27
   h = 3; //Altura media da vegetacao nos arredores da estacao (m)
28
29
   Zom = 0.12 * h;
30
31
32
   //Velocidade de friccao
   ux = 2; //Velocidade do vento em uma altura Zx (Dados da Estacao)
   Zx = 3; //Altura que foi medida a velocidade anterior (Dados da Estacao)
   k = 0.41; //Constante de von Karman
37
    uasterisco = (k*ux)/(log(Zx/Zom));
38
39
40
    //{
m Velocidade} do vento a 100 m //{
m verificar}
41
42
43
   ucem = (uasterisco)*((log(100/Zom)/k));
44
    //Velocidade de friccao em todos os pixels
45
46
47
    //Expressao proposta por Bastiaanssen
48
    Zomxy = exp(-(5.809) + 5.62 * savinumerico);
49
50
   uasteriscoxy = (k*ucem)/((log(100/Zomxy)));
```

```
52
   //Resistencia Aerodinamica (rah)
53
55
   Z1 = 0.1;
   Z2 = 2;
56
57
58
   rahinicial = (log(Z2/Z1))/(uasteriscoxy*k);
59
60
61
        ----Fim das Condicoes de Atmosfera Neutra----
62
63
```

APÊNDICE C – *SCRIPT* 3 - L MONIN IBUKHOV

```
1
   {
2
3 MNΓ Rn, Rnquente ("Rn_MNΓ");
4 MNΓ G, Gquente ("G");
   MNT dtxy ,dtquente, dtsoma, dtmedia, xyfrio, xyquente, xysoma, x2frio, x2quente, x2soma
6 MNT tempsuperficiekelvin, tempfrio, tempquente, tempsoma, tempmedia ("TempsupKELVIN");
   MNΓ a, b ("Valor_regressao");
8 MNT uasteriscocorrigido, uasteriscoxy ("U_asteriscoxy");
9 MNΓ rahinicial, rahquente, rahcorrigido ("Rah");
10 MNT Hxy, Hquente ("H");
   MNΓ Lxy ("Lxy");
12
13
   Rn = Recupere (Nome = "Rn_numerico");
14
   G = Recupere (Nome = "G");
15
    uasteriscoxy = Recupere (Nome = "UasteriscoXY");
    rahinicial = Recupere (Nome = "RahInicial");
17
    tempsuperficiekelvin = Recupere (Nome = "TempSupKelvin");
18
    dtquente = Novo( Nome = "dt_quente", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
19
   dtxy = Novo(Nome = "dt_xy", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   dtsoma = Novo(Nome = "dt_soma", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   dtmedia = Novo( Nome = "dt media", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   {\tt xyfrio} = \textbf{Novo}( \ \textbf{Nome} = "xy\_frio" \ , \ \textbf{ResX} = 30 \ , \ \textbf{ResY} = 30 \ , \ \textbf{Escala} = 50000 \ );
    xyquente = Novo( Nome = "xy_quente", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
    {\tt xysoma = Novo(\ Nome = "xy\_soma" \ , \ ResX = 30 \ , \ ResY = 30 \ , \ Escala = 50000 \ );}
    x2frio = Novo(Nome = "x2frio", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
    x2quente = Novo(Nome = "x2quente", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
    x2soma = Novo(Nome = "x2soma", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   a = Novo(Nome = "a" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000 );
30 	 b = Novo(Nome = "b", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   tempfrio = Novo( Nome = "Temp_frio" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000 );
   tempquente = Novo( Nome = "Temp_quente", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   tempsoma = Novo( Nome = "Temp soma", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   tempmedia = Novo( Nome = "Temp_{\text{media}}", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   rahquente = Novo( Nome = "Rah_quente" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000 );
    Hquente = Novo(Nome = "H_quente", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
    Rnquente = Novo( Nome = "Rn_quente", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
    \label{eq:Gquente} Gquente = \textbf{Novo}( \ \textbf{Nome} = \ "G\_quente" \ , \ \textbf{ResX} = 30 \ , \ \textbf{ResY} = 30 \ , \ \textbf{Escala} = 50000 \ ) \, ;
    \label{eq:hydrone}  \text{Hxy} = \textbf{Novo}( \ \ \textbf{Nome} = \ "\text{H\_xy"} \ \ , \ \ \textbf{ResX} = 30 \ \ , \ \ \textbf{ResY} = 30 \ \ , \ \ \textbf{Escala} = 50000 \ \ ) \, ;
39
    Lxy = Novo(Nome = "L_xy", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
40
41
    uasteriscocorrigido = Novo( Nome = "Uasterisco_Corrigido", ResX = 30, ResY = 30,
        Escala = 50000 );
42
    rahcorrigido = Novo( Nome = "Rah_corrigido", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
43
44
    //Determinar a localizacao linha/coluna do pixel quente
45
46
    linhaquente = 881;
    colunaquente = 1315;
47
48
    //Determinar a localização linha/coluna do pixel frio
```

```
linhafria = 1315;
51
     colunafria = 1911;
    //Determinando e espacializando Rn do pixel quente
53
54
    Rnquente = Rn.C == colunaquente && Rn.L == linhaquente ? Rn : 0;
55
56
    //Determinando e espacializando G do pixel quente
57
58
59
    Gquente = G.C == colunaquente && G.L == linhaquente ? G : 0;
60
61
62
     //Fluxo de Calor Sensivel do Pixel Frio (LEfrio)
63
64
    Hfrio = 0;
65
    //Fluxo de Calor Sensivel do Pixel Quente (Hquente)
66
67
    Hquente = Rnquente - Gquente;
68
69
70
    //Valores para a equacao linear do dt
71
72
     dtfrio = 0;
73
74
    //Para o dtquente e necessario a espacializacao do valor de rahinicial quente
75
    rahquente = rahinicial.C == colunaquente && rahinicial.L == linhaquente ? rahinicial : 0;
76
77
78
    //Valores que necessitam ser escritos manualmente
    Hquentevar = 417.25299072; //rodar a primeira vez com o valor ficticio acima de 0, e
         depois de obter os valores no pixel quente substituir
    {\rm rahquentevar} \,=\, 33.32384109; \,\, //{\rm rodar} \,\, {\rm a} \,\, {\rm primeira} \,\, {\rm vez} \,\, {\rm com} \,\, {\rm o} \,\, {\rm valor} \,\, {\rm ficticio} \,\, {\rm acima} \,\, {\rm de} \,\, 0\,, \,\, {\rm e} \,\,
80
         depois de obter os valores no pixel quente substituir
81
    p = 1.15; //densidade do ar
83
    Cp = 1004; //calor especifico do ar a pressao constante
84
    dtquente = (Hquentevar * rahquentevar)/(p*Cp);
85
86
    //Temperatura do pixel quente
87
88
    tempquente = tempsuperficiekelvin.C == colunaquente && tempsuperficiekelvin.L ==
89
         linhaquente\ ?\ tempsuperficiekelvin\ :\ 0;
90
91
     //Temperatura do pixel frio
92
    tempfrio = tempsuperficiekelvin.C == colunafria && tempsuperficiekelvin.L == linhafria ?
93
         tempsuperficiekelvin: 0;
94
95
    //valores da regressao linear
96
97
    tempquentevar = 310.42758179; //rodar a primeira vez com o valor ficticio acima de 0, e
         depois de obter os valores no pixel quente substituir
98
     tempfriovar = 303.85604858; //rodar a primeira vez com o valor ficticio acima de 0, e
         depois de obter os valores no pixel frio substituir
99
100
101
    tempmedia = (tempquentevar + tempfriovar) / 2;
102
103
    tempsoma = (tempquentevar + tempfriovar);
```

```
104
    dtsoma = (dtfrio + dtquente);
105
106
    dtmedia = (dtfrio + dtquente) / 2;
107
108
109
    xyfrio = tempfriovar * dtfrio;
110
111
    xyquente = tempquentevar * dtquente;
112
    x2frio = tempfriovar^2;
113
114
    x2quente = tempquentevar^2;
115
116
117
    x2soma = (x2frio + x2quente);
118
    b = ((2 * xyquente) - (tempsoma * dtsoma)) / ((2 * x2soma) - (tempsoma^2));
119
120
    a = (dtmedia) - (b * tempmedia);
121
122
    //a = -363.59954834;
123
124
    //b = 1.21868348;
125
    //Diferenca de temperatura espacializada
126
127
    dtxy = a + (b*tempsuperficiekelvin);
128
129
130
    //Fluxo de calor sensivel
131
132 Hxy = (p*Cp*dtxy)/(rahinicial);
133
134
135
    //L de Monin Obukhov
136
    k = 0.41; //constante de Von Karman
137
138
    g = 9.81; // constante gravitacional
139
140
    Lxy = -((p * Cp * (uasteriscoxy^3) * tempsuperficiekelvin) / (k * g * Hxy));
141
142
    }
```

APÊNDICE D – SCRIPT 4 - R_{ah} CORRIGIDO - CORREÇÃO DE INSTABILIDADE ATMOSFÉRICA

```
1
3 MNΓ uasteriscocorrigido ("U_asteriscoxy");
4 ΜΝΓ ucem ("U_cem");
5 MNT rahcorrigido ("Rah");
6 ΜΝΓ Lxy ("Lxy");
7 MNT x100, x2, x01 ("X");
8 MNT psi100, psi2, psi01 ("Psi");
9 MNΓ Zomxy ("Zomxy");
10
   ucem = Recupere( Nome = "Ucem" );
12
   Lxy = Recupere( Nome = "L_xy");
13 Zomxy= Recupere (Nome = "Zomxy" );
   uasteriscocorrigido = Novo(Nome = "Uasterisco\_corrigido", ResX = 30, ResY = 30,
        Escala = 50000 );
  rahcorrigido = Novo( Nome = "rahcorrigido", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
15
  x100 = Novo(Nome = "x100", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   x2 = Novo(Nome = "x2", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   x01 = Novo(Nome = "x01", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   psi100 = Novo(Nome = "psi100", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   psi2 = Novo(Nome = "psi2", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   psi01 = Novo(Nome = "psi01", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
23
   // Correcao da estabilidade atmosferica
24
25 \times 100 = (1 - (16*(100/Lxy)))^{(0.25)};
26 x2 = (1-(16*(2/Lxy)))^(0.25);
27 \times 01 = (1 - (16 * (0.1/Lxy)))^{(0.25)};
28
  // Se Lxy>0 Estavel
   // Se Lxy<0 Instavel
31
   // Se Lxy=0 Neutra
32
   psi100 = (Lxy > 0)? -5*(100/Lxy): (Lxy < 0)? (2*(log(1+x100))/2) + ((log(1+(x100^2)))/2)
33
       {\rm (2)) \, - \, (2*(\,atan(\,x100\,)\,)) \, + \, (0.5*PI) \, : \, (Lxy==0) \, ? \, 0 \, : \, 0;}
34
   psi2 = (Lxy > 0) ? -5*(2/Lxy) : (Lxy < 0) ? 2*(log(1+(x2^2)/2)) : (Lxy==0) ? 0 : 0;
   psi01 = (Lxy > 0) ? -5*(0.1/Lxy) : (Lxy < 0) ? 2*(log(1+(x01^2)/2)) : (Lxy==0) ? 0 : 0;
37
   //U asterisco corrigido
38
   k = 0.41; //Constante de von Karman
39
40
41
   uasteriscocorrigido = (k*ucem)/((log(100/Zomxy))-(psi100));
42
43
   //Resistencia aerodinamica corrigida
44
45 \quad Z1 = 0.1;
46 \quad Z2 = 2;
```

```
47
48 rahcorrigido = ((log(Z2/Z1))-psi2+psi01)/(uasteriscocorrigido*k);
49
50
51 }
```

APÊNDICE E – *SCRIPT* 5 - PROCESSO ITERATIVO - FLUXO DE CALOR SENSÍVEL

```
2
3 MNΓ Rn, Rnquente ("Rn_MNΓ");
4 MNΓ G, Gquente ("G");
  MNT dtxy ,dtquente, dtsoma, dtmedia, xyfrio, xyquente, xysoma, x2frio, x2quente, x2soma
        ("Interacoes");
6 MNT tempsuperficiekelvin, tempfrio, tempquente, tempsoma, tempmedia ("TempsupKELVIN");
7 MNΓ a, b ("Interacoes");
8 MNT uasteriscocorrigido, uasteriscoxy ("U_asteriscoxy");
9 MNΓ rahcorrigido ("Rah");
10 MNΓ rahcorrigidoquente ("Interacoes");
11 MNT Hxyfim, Hquente ("Interacoes");
12 MNT Lxy ("Interacoes");
13 MNT rahinteracao1, rahinteracao2, rahinteracao3, rahinteracao4, rahinteracao5,
        rahinteracao6, rahinteracao7, rahinteracao8, rahinteracao9, rahinteracao10 ("
14 MNT x100, x2, x01 ("Interacoes");
   MNT psi100, psi2, psi01 ("Interacoes");
15
16 MNT ucem ("U_cem");
17 MNT Zomxy ("Zomxy");
18
19
   Rn = Recupere (Nome = "Rn numerico");
20
   Rnquente = Recupere (Nome = "Rn_quente");
21
   G = Recupere (Nome = "G");
    Gquente = Recupere (Nome = "G_quente");
    uasteriscoxy = Recupere (Nome = "UasteriscoXY");
    tempsuperficiekelvin = Recupere (Nome = "TempSupKelvin");
    ucem = Recupere( Nome = "Ucem" );
26
   \label{eq:compare} \mbox{Zomxy= } \mbox{Recupere } (\mbox{Nome} = \mbox{"Zomxy"});
   rahcorrigido = Recupere (Nome = "rahcorrigido");
   uasteriscocorrigido = Recupere (Nome = "Uasterisco_corrigido");
   dtquente = Novo( Nome = "dt_quente", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   dtxy = Novo(Nome = "dt_xy", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   dtsoma = Novo(Nome = "dt_soma", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
    dtmedia = Novo( Nome = "dt_media", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
    xyfrio = Novo( Nome = "xy_frio" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000 );
    xyquente = Novo( Nome = "xy_quente" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000 );
    {\tt xysoma = Novo(\ Nome = "xy\_soma" \ , \ ResX = 30 \ , \ ResY = 30 \ , \ Escala = 50000 \ );}
    x2frio = Novo(Nome = "x2frio", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
37
    x2quente = Novo(Nome = "x2quente", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   x2soma = Novo(Nome = "x2soma", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   a = Novo(Nome = "a", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   b = Novo(Nome = "b", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   tempfrio = Novo( Nome = "Temp_frio", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
42
   tempquente = Novo( Nome = "Temp_quente", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   tempsoma = Novo( Nome = "Temp_soma", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
    tempmedia = \textbf{Novo}( \ \textbf{Nome} = "Temp\_media" \ , \ \textbf{ResX} = 30 \ , \ \textbf{ResY} = 30 \ , \ \textbf{Escala} = 50000 \ );
    {\tt rahcorrigidoquente} = {\tt Novo(\ Nome} = "{\tt Rah\_quente}" \ , \ {\tt ResX} = 30 \ , \ {\tt ResY} = 30 \ , \ {\tt Escala} = 50000 \ )
   \operatorname{Hxyfim} = \operatorname{\mathbf{Novo}}(\operatorname{\mathbf{Nome}} = \operatorname{^{"}H_xyFIM"} , \operatorname{\mathbf{ResX}} = 30 , \operatorname{\mathbf{ResY}} = 30 , \operatorname{\mathbf{Escala}} = 50000 );
```

```
Lxy = Novo(Nome = "L_xy", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   //rahinteracao1 = Novo( Nome = "Interacao1_Rah" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000
        );
   //rahinteracao1 = Recupere( Nome = "Interacao1_Rah");
50
   //rahinteracao2 = Novo( Nome = "Interacao2_Rah", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
   //rahinteracao2 = Recupere( Nome = "Interacao2_Rah");
52
   //rahinteracao3 = Novo( Nome = "Interacao3_Rah", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
       );
   //rahinteracao3 = Recupere( Nome = "Interacao3_Rah");
54
   //rahinteracao4 = Novo( Nome = "Interacao4_Rah" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000
   //rahinteracao4 = Recupere( Nome = "Interacao4_Rah");
   //rahinteracao5 = Novo( Nome = "Interacao5_Rah" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000
   //rahinteracao5 = Recupere( Nome = "Interacao5_Rah");
58
   //rahinteracao6 = Novo( Nome = "Interacao6_Rah", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
   //rahinteracao6 = Recupere( Nome = "Interacao6_Rah");
   //rahinteracao7 = Novo( Nome = "Interacao7_Rah", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000
   rahinteracao7 = Recupere( Nome = "Interacao7_Rah");
   rahinteracao8 = Novo( Nome = "Interacao8_Rah", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   //rahinteracao8 = Recupere( Nome = "Interacao8_Rah");
   //rahinteracao9 = Novo( Nome = "Interacao9_Rah" , ResX = 30 , ResY = 30 , Escala = 50000
       );
   //rahinteracao9 = Recupere( Nome = "Interacao9_Rah");
66
   //rahinteracao10 = Novo( Nome = "Interacao10_Rah", ResX = 30, ResY = 30, Escala =
   //rahinteracao10 = Recupere( Nome = "Interacao10_Rah");
   x100 = Novo(Nome = "x100", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
  x2 = Novo(Nome = "x2", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   x01 = Novo(Nome = "x01", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
71
   psi100 = Novo(Nome = "psi100", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   psi2 = Novo(Nome = "psi2", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
   \mathtt{psi01} = \mathbf{Novo}( \ \mathbf{Nome} = "\mathtt{psi01}" \ , \ \mathbf{ResX} = 30 \ , \ \mathbf{ResY} = 30 \ , \ \mathbf{Escala} = 50000 \ );
74
75
76
77
                        -----Processo Interativo-
78
   //Determinar a localização linha/coluna do pixel quente
80
   linhaquente = 881;
81
82
   colunaquente = 1315;
83
   //Fluxo de Calor Sensivel do Pixel Frio (LEfrio)
84
85
   Hfrio = 0;
86
87
88
   //Valores para a equação linear do dt
89
90
   dtfrio = 0;
91
   //\operatorname{Para}\ o\ dt quente\ e\ necessario\ a\ espacializacao\ do\ valor\ de\ rah corrigido\ quente
92
93
   rahcorrigidoquente = rahinteracao7.C == colunaquente && rahinteracao7.L == linhaquente?
94
        rahinteracao7 : 0; //Necessario alterar o nome rahcorrigido por rahinteracao(x) a
        depender do numero de interacao
95
   //Valores que necessitam ser escritos manualmente
```

```
97
98
    Hquentevar = 417.25299072; //copiar o valor do Hquentevar presente na parte 3
    rahcorrigidoquentevar = 2.62111688; //rodar a primeira vez com o valor ficticio acima de
        0 e depois subtituir pelos valores encontrado na variavel rahcorrigidoquente
100
    p = 1.15; //densidade do ar
101
    Cp = 1004; //calor especifico do ar a pressao constante
104
    dtquente = (Hquentevar * rahcorrigidoquentevar)/(p*Cp);
105
106
    //Valores que necessitam ser ecritos manualemente
107
108
    tempquentevar = 310.42758179; //Copiar os valores de pixel frio e quente ja colocados na
        parte 3
    tempfriovar = 303.85604858; //Copiar os valores de pixel frio e quente ja colocados na
109
        parte 3
110
111
    //Inicio da regressao linear
112
113
    tempmedia = (tempquentevar + tempfriovar) / 2;
114
115
    tempsoma = (tempquentevar + tempfriovar);
116
117
    dtsoma = (dtfrio + dtquente);
118
    dtmedia = (dtfrio + dtquente) / 2;
119
120
121
    xyfrio = tempfriovar * dtfrio;
122
123
    xyquente = tempquentevar * dtquente;
124
    x2frio = tempfriovar^2;
125
126
127
    x2quente = tempquentevar^2;
128
129
    x2soma = x2frio+x2quente;
130
131
    b = (2 * xyquente - (tempsoma * dtsoma)) / ((2 * x2soma) - (tempsoma^2));
132
    a = (dtmedia) - (b * tempmedia);
133
134
    //a = -(597.6685);
135
    //b = 1.9804;
136
137
138
    //Diferenca de temperatura espacializada
139
    dtxy = a + (b*tempsuperficiekelvin);
140
141
142
    //Fluxo de calor sensivel
143
144
    Hxyfim = (p*Cp*dtxy)/(rahinteracao7); //Necessario alterar o nome rahcorrigido por
        rahinteracao(x) a depender do numero de interacao
145
146
147
    //L de Monin Obukhov
148
    k = 0.41; //constante de Von Karman
149
150
    g = 9.81; // constante gravitacional
151
152 Lxy = -((p * Cp * (uasteriscoxy^3) * tempsuperficiekelvin) / (k * g * Hxyfim));
```

```
153
154
155
              // Correcao da estabilidade atmosferica
156
            x100 = ((1-(16*(100/Lxy)))^{(0.25)};
157
            x2 = (1-(16*(2/Lxy)))^(0.25);
158
159
            x01 = (1 - (16*(0.1/Lxy)))^{(0.25)};
160
            // Se Lxy>0 Estavel
161
           // Se Lxy<0 Instavel
162
            // Se Lxy=0 Neutra
163
164
              psi100 = (Lxy > 0) ? -5*(100/Lxy) : (Lxy < 0) ? (2*(log(1+x100))/2) + ((log(1+(x100^2)))/2) + ((log(1+(x100^2)))/2) + ((log(1+(x100^2)))/2) + (log(1+(x100^2))/2) + (log(1+(x1
                           (2)) - (2*(atan(x100))) + (0.5*PI) : (Lxy==0) ? 0 : 0;
166
               psi2 \ = \ (Lxy \ > \ 0) \ ? \ -5*(2/Lxy) \ : \ (Lxy \ < \ 0) \ ? \ 2*(\log\left(1+(x2^2)/2\right)) \ : \ (Lxy==0) \ ? \ 0 \ : \ 0;
               psi01 \ = \ (Lxy \ > \ 0) \ ? \ -5*(0.1/Lxy) \ : \ (Lxy \ < \ 0) \ ? \ 2*(\log\left(1+(x01^2)/2\right)) \ : \ (Lxy==0) \ ? \ 0 \ : \ 0;
167
168
169
             //U asterisco corrigido
170
171
             k = 0.41; //Constante de von Karman
172
              \verb|uasteriscocorrigido| = (k*ucem)/(log(100/Zomxy)-psi100);
173
174
175
              //Resistencia aerodinamica corrigida
176
177
             Z1 = 0.1;
             Z2 = 2;
178
179
180
            rahinteracao8 = ((log(Z2/Z1))-psi2+psi01)/uasteriscocorrigido*k; //Necessario alterar o
                           nome rahinteracao(x) com o numero da interacao rodada
181
182
             }
```

APÊNDICE F – *SCRIPT* 6 - EVAPOTRANSPIRAÇÃO REAL HORÁRIA

```
1
2
3 ΜΝΓ Rn ("Rn_MNT");
4 MNT G ("G");
5 MNT Hxyfim ("Interacoes");
6 MNΓ tempsuperficiekelvin ("TempsupKELVIN");
   MNT albedosupnumerico ("AlbedoSUP MNT");
8 MNΓ lambdaET ("Fluxo_CalorLatente");
9 MNT ETh, lambdaxy ("Evapo_realHoraria");
10
11
12 Rn = Recupere ( Nome = "Rn_numerico");
13 \quad G = \textbf{Recupere} \quad ( \ \ \textbf{Nome} = \ "G") \ ;
   Hxyfim = Recupere ( Nome = "H_xyFIM");
    {\tt tempsuperficiekelvin} \ = \ {\tt Recupere} \ \ ( \ \ {\tt Nome} = \ "{\tt TempSupKelvin}") \ ;
15
    albedosupnumerico = Recupere ( Nome = "AlbedoSUP_numerico");
    lambdaET = Novo(Nome = "LambdaET", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
17
    ETh = \textbf{Novo}( \ \textbf{Nome} = "ETh" \ , \ \textbf{ResX} = 30 \ , \ \textbf{ResY} = 30 \ , \ \textbf{Escala} = 50000 \ ) \, ;
18
    lambdaxy = Novo(Nome = "Lambdaxy", ResX = 30, ResY = 30, Escala = 50000);
19
20
21
    //Fluxo de Calor Latente (LambdaET)
22
   lambdaET = Rn - G - Hxyfim;
23
24
25
    //Evapotranspiracao Real Horaria
26
    lambdaxy = (2.501 - (0.00236) * (tempsuperficiekelvin - (273.16)))*(10^6);
27
28
29
    ETh = 3600 * (lambdaET/lambdaxy);
30
31
```



ANEXO A – TABELA DA DISTÂNCIA TERRA-SOL

```
1
 2
    /*Tabela da Distancia Terra-Sol (d) em unidades astronomicas
 3
                                                                                  d
              d
                              ^{\mathrm{d}}
                                               \mathrm{d}
                                                                \mathrm{d}
                                                                                         dia
                                                                                                   d
 4
    dia
                      dia
                                     dia
                                                       dia
                                                                        dia
 5
    1
         0.98331
                    61
                         0.99108
                                    121
                                          1.00756
                                                      181
                                                            1.01665
                                                                       ^{241}
                                                                             1.00992
                                                                                        301
                                                                                              0.99359
 6
    2
         0.98330
                    62
                         0.99133
                                    122
                                          1.00781
                                                      182
                                                            1.01667
                                                                       242
                                                                             1.00969
                                                                                        302
                                                                                              0.99332
 7
    3
         0.98330
                    63
                         0.99158
                                    123
                                          1.00806
                                                      183
                                                            1.01668
                                                                       243
                                                                             1.00946
                                                                                        303
                                                                                              0.99306
 8
                                          1.00831
                                                                             1.00922
    4
         0.98330
                    64
                         0.99183
                                    124
                                                            1.01670
                                                                       244
                                                                                        304
                                                                                              0.99279
                                                     184
 9
                         0.99208
                                           1.00856
                                                                             1.00898
    5
         0.98330
                    65
                                    125
                                                     185
                                                            1.01670
                                                                       245
                                                                                        305
                                                                                              0.99253
10
                                          1.00880
                                                                             1.00874
    6
         0.98332
                    66
                         0.99234
                                    126
                                                     186
                                                            1.01670
                                                                       246
                                                                                        306
                                                                                              0.99228
    7
         0.98333
                    67
                         0.99260
                                    127
                                           1.00904
                                                            1.01670
                                                                       247
                                                                             1.00850
                                                                                        307
                                                                                              0.99202
11
                                                      187
                                           1.00928
12
    8
         0.98335
                    68
                         0.99286
                                    128
                                                      188
                                                            1.01669
                                                                       248
                                                                             1.00825
                                                                                        308
                                                                                              0.99177
13
    9
         0.98338
                    69
                         0.99312
                                    129
                                          1.00952
                                                     189
                                                            1.01668
                                                                       249
                                                                             1.00800
                                                                                        309
                                                                                              0.99152
                                          1.00975
                                                                             1.00775
    10
         0.98341
                    70
                         0.99339
                                    130
                                                      190
                                                            1.01666
                                                                       250
                                                                                        310
                                                                                              0.99127
14
15
    11
         0.98345
                    71
                         0.99365
                                    131
                                          1.00998
                                                      191
                                                            1.01664
                                                                       251
                                                                             1.00750
                                                                                        311
                                                                                              0.99102
16
    12
         0.98349
                    72
                         0.99392
                                    132
                                          1.01020
                                                     192
                                                            1.01661
                                                                       252
                                                                             1.00724
                                                                                        312
                                                                                              0.99078
17
    13
         0.98354
                    73
                         0.99419
                                    133
                                           1.01043
                                                      193
                                                            1.01658
                                                                       253
                                                                             1.00698
                                                                                        313
                                                                                              0.99054
18
         0.98359
                    74
                         0.99446
                                    134
                                          1.01065
                                                      194
                                                                       254
                                                                             1.00672
                                                                                        314
                                                                                              0.99030
    14
                                                            1.01655
                         0.99474
                                                                       255
                                                                             1.00646
19
    15
         0.98365
                    75
                                    135
                                          1.01087
                                                      195
                                                            1.01650
                                                                                        315
                                                                                              0.99007
20
    16
         0.98371
                    76
                         0.99501
                                    136
                                          1.01108
                                                      196
                                                            1.01646
                                                                       256
                                                                             1.00620
                                                                                        316
                                                                                              0.98983
21
    17
         0.98378
                    77
                         0.99529
                                    137
                                          1.01129
                                                      197
                                                            1.01641
                                                                       257
                                                                             1.00593
                                                                                        317
                                                                                              0.98961
22
    18
         0.98385
                    78
                         0.99556
                                    138
                                          1.01150
                                                      198
                                                            1.01635
                                                                       258
                                                                             1.00566
                                                                                        318
                                                                                              0.98938
23
    19
         0.98393
                    79
                         0.99584
                                    139
                                          1.01170
                                                      199
                                                            1.01629
                                                                       259
                                                                             1.00539
                                                                                        319
                                                                                              0.98916
24
                                                     200
                                                                             1.00512
    20
         0.98401
                    80
                         0.99612
                                    140
                                          1.01191
                                                            1.01623
                                                                       260
                                                                                        320
                                                                                              0.98894
25
    21
                    81
                         0.99640
                                          1.01210
                                                     201
                                                                       261
                                                                             1.00485
         0.98410
                                    141
                                                            1.01616
                                                                                        321
                                                                                              0.98872
26
    22
         0.98419
                    82
                         0.99669
                                    142
                                          1.01230
                                                     202
                                                            1.01609
                                                                       ^{262}
                                                                             1.00457
                                                                                        322
                                                                                              0.98851
27
    23
         0.98428
                    83
                         0.99697
                                    143
                                          1.01249
                                                     203
                                                            1.01601
                                                                       263
                                                                             1.00430
                                                                                        323
                                                                                              0.98830
28
    24
         0.98439
                    84
                         0.99725
                                    144
                                          1.01267
                                                     204
                                                            1.01592
                                                                       264
                                                                             1.00402
                                                                                        324
                                                                                              0.98809
29
    25
         0.98449
                    85
                         0.99754
                                    145
                                          1.01286
                                                     205
                                                                       265
                                                                             1.00374
                                                                                        325
                                                            1.01584
                                                                                              0.98789
30
    26
         0.98460
                    86
                         0.99782
                                          1.01304
                                                     206
                                                            1.01575
                                                                       266
                                                                             1.00346
                                                                                        326
                                    146
                                                                                              0.98769
    27
                                                                             1.00318
31
         0.98472
                    87
                         0.99811
                                    147
                                          1.01321
                                                     207
                                                            1.01565
                                                                       267
                                                                                        327
                                                                                              0.98750
32
    28
         0.98484
                    88
                         0.99840
                                    148
                                          1.01338
                                                     208
                                                            1.01555
                                                                       268
                                                                             1.00290
                                                                                        328
                                                                                              0.98731
    29
         0.98496
                         0.99868
                                          1.01355
                                                                             1.00262
33
                    89
                                    149
                                                     209
                                                            1.01544
                                                                       269
                                                                                        329
                                                                                              0.98712
34
    30
         0.98509
                    90
                         0.99897
                                          1.01371
                                                     210
                                                            1.01533
                                                                       270
                                                                             1.00234
                                                                                        330
                                                                                              0.98694
                                    150
                                                                             1.00205
35
    31
         0.98523
                    91
                         0.99926
                                    151
                                          1.01387
                                                     211
                                                            1.01522
                                                                       271
                                                                                        331
                                                                                              0.98676
36
    32
         0.98536
                    92
                         0.99954
                                          1.01403
                                                     212
                                                            1.01510
                                                                       272
                                                                             1.00177
                                                                                        332
                                    152
                                                                                              0.98658
37
    33
         0.98551
                    93
                         0.99983
                                    153
                                          1.01418
                                                     213
                                                            1.01497
                                                                       273
                                                                             1.00148
                                                                                        333
                                                                                              0.98641
    34
                         1.00012
                                          1.01433
                                                                       274
                                                                             1.00119
38
         0.98565
                    94
                                    154
                                                     214
                                                            1.01485
                                                                                        334
                                                                                              0.98624
39
    35
         0.98580
                    95
                         1.00041
                                    155
                                          1.01447
                                                     215
                                                            1.01471
                                                                       275
                                                                             1.00091
                                                                                        335
                                                                                              0.98608
40
    36
         0.98596
                    96
                         1.00069
                                    156
                                          1.01461
                                                     216
                                                            1.01458
                                                                       276
                                                                             1.00062
                                                                                        336
                                                                                              0.98592
                                                                                        337
41
    37
         0.98612
                    97
                         1.00098
                                    157
                                          1.01475
                                                     217
                                                            1.01444
                                                                       277
                                                                             1.00033
                                                                                              0.98577
42
    38
         0.98628
                    98
                         1.00127
                                    158
                                          1.01488
                                                     218
                                                            1.01429
                                                                       278
                                                                             1.00005
                                                                                        338
                                                                                              0.98562
43
    39
         0.98645
                         1.00155
                                    159
                                           1.01500
                                                     219
                                                            1.01414
                                                                       279
                                                                             0.99976
                                                                                        339
                                                                                              0.98547
44
         0.98662
                    100 1.00184
                                    160
                                          1.01513
                                                     220
                                                            1.01399
                                                                       280
                                                                             0.99947
                                                                                        340
                                                                                              0.98533
         0.98680
                         1.00212
                                    161
                                          1.01524
                                                     221
                                                            1.01383
                                                                       281
                                                                             0.99918
                                                                                        341
45
    41
                    101
                                                                                              0.98519
                         1.00240
                                                     222
                                                                             0.99890
46
    42
         0.98698
                    102
                                    162
                                          1.01536
                                                            1.01367
                                                                       282
                                                                                        342
                                                                                              0.98506
47
    43
         0.98717
                    103
                         1.00269
                                    163
                                          1.01547
                                                     223
                                                            1.01351
                                                                       283
                                                                             0.99861
                                                                                        343
                                                                                              0.98493
48
    44
         0.98735
                    104
                         1.00297
                                    164
                                          1.01557
                                                     224
                                                            1.01334
                                                                       284
                                                                             0.99832
                                                                                        344
                                                                                              0.98481
                                                                             0.99804
49
    45
         0.98755
                    105
                         1.00325
                                    165
                                          1.01567
                                                     225
                                                            1.01317
                                                                       285
                                                                                        345
                                                                                              0.98469
50
    46
         0.98774
                    106
                        1.00353
                                    166
                                          1.01577
                                                     226
                                                            1.01299
                                                                       286
                                                                             0.99775
                                                                                        346
                                                                                              0.98457
51
    47
         0.98794
                    107 1.00381
                                    167
                                          1.01586
                                                     227
                                                            1.01281
                                                                       287
                                                                             0.99747
                                                                                        347
                                                                                              0.98446
```

```
108\;\; 1.00409
52
    48
        0.98814
                                 168
                                       1.01595
                                                  228
                                                       1.01263
                                                                  288
                                                                       0.99718
                                                                                  348
                                                                                       0.98436
53
    49
        0.98835
                   109 1.00437
                                 169
                                       1.01603
                                                  229
                                                       1.01244
                                                                  289
                                                                        0.99690
                                                                                  349
                                                                                        0.98426
54
    50
        0.98856
                   110 1.00464
                                 170
                                       1.01610
                                                  230
                                                       1.01225
                                                                  290
                                                                        0.99662
                                                                                  350
                                                                                       0.98416
55
    51
        0.98877
                   111 1.00492
                                 171
                                       1.01618
                                                  231
                                                       1.01205
                                                                  291
                                                                        0.99634
                                                                                  351
                                                                                       0.98407
56
    52
        0.98899
                   112 \ 1.00519
                                 172
                                       1.01625
                                                  232
                                                       1.01186
                                                                  292
                                                                        0.99605
                                                                                  352
                                                                                       0.98399
57
    53
        0.98921
                   113\ 1.00546
                                 173
                                       1.01631
                                                  233
                                                       1.01165
                                                                  293
                                                                       0.99577
                                                                                  353
                                                                                       0.98391
58
    54
        0.98944
                   114\ 1.00573
                                  174
                                       1.01637
                                                  234
                                                       1.01145
                                                                  294
                                                                        0.99550
                                                                                  354
                                                                                       0.98383
59
    55
        0.98966
                   115 \ 1.00600
                                 175
                                       1.01642
                                                  235
                                                       1.01124
                                                                  295
                                                                        0.99522
                                                                                  355
                                                                                       0.98376
                                                                       0.99494
60
    56
        0.98989
                   116\ 1.00626
                                 176
                                       1.01647
                                                  236
                                                       1.01103
                                                                  296
                                                                                  356
                                                                                       0.98370
                   117 \ 1.00653
61
    57
        0.99012
                                 177
                                       1.01652
                                                  237
                                                       1.01081
                                                                  297
                                                                        0.99467
                                                                                  357
                                                                                       0.98363
62
    58
        0.99036
                   118 \ 1.00679
                                 178
                                       1.01656
                                                  238
                                                       1.01060
                                                                  298
                                                                        0.99440
                                                                                       0.98358
                                                                                  358
63
    59
        0.99060
                   119\ \ 1.00705
                                 179
                                       1.01659
                                                  239
                                                       1.01037
                                                                  299
                                                                        0.99412
                                                                                  359
                                                                                       0.98353
64
    60
        0.99084
                   120\  \  1.00731
                                 180
                                       1.01662
                                                  240
                                                       1.01015
                                                                  300
                                                                       0.99385
                                                                                  360
                                                                                       0.98348
65
                                                                                  361
                                                                                       0.98344
66
                                                                                  362
                                                                                       0.98340
67
                                                                                  363
                                                                                       0.98337
68
                                                                                  364
                                                                                       0.98335
69
                                                                                  365
                                                                                        0.98333
70
                                                                                  366
                                                                                       0.98331
71
```

Fonte: (CHANDER; MARKHAM; HELDER, 2009)