

UNIVERSIDADE FEDERAL DE CAMPINA GRANDE
CENTRO DE TECNOLOGIA E RECURSOS NATURAIS
UNIDADE ACADÊMICA DE ENGENHARIA CIVIL
CURSO DE PÓS-GRADUAÇÃO EM ENGENHARIA CIVIL E AMBIENTAL

DISTRIBUIÇÃO DA ÁGUA DO PROJETO DE INTEGRAÇÃO DO RIO SÃO
FRANCISCO NO ESTADO DA PARAÍBA - EIXO LESTE: ANÁLISE DE PERDAS.

EMMANUEL EDUARDO VITORINO DE FARIAS

CAMPINA GRANDE - PB

JULHO DE 2009

EMMANUEL EDUARDO VITORINO DE FARIAS

DISTRIBUIÇÃO DA ÁGUA DO PROJETO DE INTEGRAÇÃO DO RIO SÃO FRANCISCO NO ESTADO DA PARAÍBA - EIXO LESTE: ANÁLISE DE PERDAS.

Dissertação apresentada ao Curso de Pós-Graduação em Engenharia Civil e Ambiental, na área de Engenharia de Recursos Hídricos, em cumprimento às exigências para obtenção do grau de Mestre.

ÁREA DE CONCENTRAÇÃO: RECURSOS HÍDRICOS

ORIENTADOR: WILSON FADLO CURI

CAMPINA GRANDE - PB

JULHO DE 2009

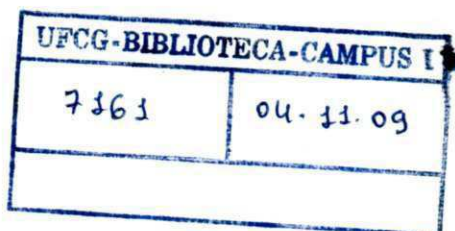
FICHA CATALOGRÁFICA ELABORADA PELA BIBLIOTECA CENTRAL DA UFCG

F224d Farias, Emmanuel Eduardo Vitorino de
Distribuição da água do projeto de integração do Rio São Francisco no Estado da Paraíba – Eixo Leste: análise de perdas / Emmanuel Eduardo Vitorino de Farias.— Campina Grande. 2009.
142 f.: il. color.

Dissertação (Mestrado em Engenharia Civil e Ambiental) - Universidade Federal de Campina Grande. Centro de Tecnologia e Recursos Naturais.
Referências.
Orientador: Prof. Dr. Wilson Fadlo Curi.

1. Recursos Hídricos 2. Transposição das Águas - Rio São Francisco - Paraíba 3. Simulação - Transposição das Águas I. Título.

CDU 556.18(43)

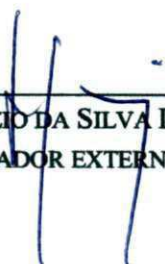


DISTRIBUIÇÃO DA ÁGUA DO PROJETO DE INTEGRAÇÃO DO RIO SÃO FRANCISCO NO ESTADO DA PARAÍBA - EIXO LESTE: ANÁLISE DE PERDAS.

APROVADA EM _____



DR. WILSON FADLO CURI (DF/UFCG)
ORIENTADOR



DR. LAUDIZIO DA SILVA DINIZ
EXAMINADOR EXTERNO



DR. ALCIGEIMES BATISTA CELESTE
EXAMINADOR INTERNO

CAMPINA GRANDE-PB
JULHO DE 2009

DEDICATÓRIA

A minha mãe, Maria do Rosário Vitorino de Farias, a minha estimada Tia, Sara Vandilete Farias Gonzaga, a minha querida filha Rízia Tereza Freitas Vitorino, a minha esposa Francisca, e a todos que de alguma forma contribuíram para essa conquista, DEDICO.

AGRADECIMENTOS

Agradeço a Deus, pela minha vida, saúde e perseverança para superar todas as adversidades.

A minha mãe Rosário e minha Tia Sara, por terem me dado suporte e incentivo, indispensáveis para vencer mais essa etapa na minha vida.

Aos meus inestimáveis padrinhos Maria da Conceição Gonçalves Pereira Araújo e Egberto Araújo, por terem me dado valiosa e inestimável ajuda nesta jornada.

Ao professor Wilson Fadlo Curi, pela sábia orientação e disposição em colaborar durante a elaboração deste trabalho.

A todos os professores do curso de Pós-Graduação em Engenharia Civil e Ambiental, pela a formação que recebi e pelos valiosos conhecimentos adquiridos.

A toda minha turma de mestrado, pela amizade e pelo conhecimento compartilhado durante o decorrer do curso.

A todos da AESA (Agência Executiva de Gestão das Águas do Estado da Paraíba), em especial para Laudizio da Silva Diniz, á CAGEPA (Companhia de Água e Esgotos da Paraíba), que colaboraram de forma gloriosa para a concretização desse trabalho.

À CAPES, pelo suporte financeiro durante a pesquisa.

Enfim, agradeço a todos, que de alguma forma, colaboraram para a realização e conclusão dessa dissertação.

LISTAS DE TABELAS

Tabela 2. 1: Dados resumidos do projeto de integração do rio São Francisco (RIMA,2004)	30
Tabela 2. 2: Valores da Simulação de Cobrança do MI em 2010. (ANA, 2005, p 49)	32
Tabela 2. 3: Valores da Simulação de Cobrança do MI em 2025 (ANA, 2005, p 50).	33
Tabela 3. 1: Principais características da bacia do rios.....	36
Tabela 3. 2: Precipitação média nos reservatórios (mm)	42
Tabela 3.3: Evaporação média mensal (mm) nos reservatórios	42
Tabela 3.4: Critérios de estimativa de consumo adotados pela CAGEPA	43
Tabela 3.5: Relação Cota (m) x Volume (Hm ³) dos reservatórios	44
Tabela 3.6: Relação Cota (m) x Área (km ²) dos reservatórios	44
Tabela 3.7: Relação Volume (Hm ³) x Cota (m) dos reservatórios	44
Tabela 3.8: Volumes máximos e mínimos dos reservatórios.....	44
Tabela 4. 1: Elementos do AcquaNet e seus grupos de resultados.....	55
Tabela 5. 1: Prioridade de atendimento as demandas e volume meta nos reservatórios	66
Tabela 6. 1: Vazões do PISF perdidas no sistema	87
Tabela 6. 2: Custos das perdas das perdas no sistema e valor economizado em 25 anos com a construção de novas adutoras.....	87
Tabela 6. 3: Indicadores de desempenho para os Cenários 1,3,4,5,6 e 7.....	87
Tabela 6. 4: Indicadores de desempenho para os Cenário 2	88
Tabela 6. 5: Índices de eficiência associados ao sistema de reservatórios.....	88

LISTA DE FIGURAS

Figura 2. 1: Exemplo fictício de descarga em reservatório (CELESTE, 2006 p.13)	12
Figura 2. 2: Localização dos Eixos do Projeto, conforme o (Rima, 2004).....	28
Figura 2. 3: Divisão dos Eixos trechos (RIMA, 2004).	29
Figura 2. 4: Percurso do PISF trecho V (Ana, 2005).....	30
Figura 2. 5: Esquema das intervenções hidráulicas para o transporte da água (RIMA, 2004)	31
Figura 2. 6: Sistema adaptado de condução de água do Eixo leste (RIMA, 2004).....	32
Figura 3. 1: Bacia Hidrográfica do Rio Paraíba	35
Figura 3. 2: Localização dos reservatórios onde vai passar as águas do PISF.....	38
Figura 3. 3: Espelho d'água do açude Epitácio Pessoa em sua cota de vertimento	40
Figura 3. 4: Layout do sistema que vai receber as águas do PISF eixo leste.....	41
Figura 4. 1: Representação de uma rede de fluxo com nós e arcos.....	47
Figura 4. 2: interface do AcquaNet, em destaque os principais comandos	50
Figura 4. 3: Tela de definições gerais.....	51
Figura 4. 4: Tabela para entrada e edição de dados dos reservatórios.....	53
Figura 4. 5: Tela de resultados no modo simulação contínua.	55
Figura 5. 1: Municípios beneficiados pela água, transportada via leito do Rio Paraíba.....	60
Figura 5. 2: Alternativa 1 para o traçado de adutora	62
Figura 5. 3: Alternativa 2 para o traçado de adutora	63
Figura 5. 4: Fluxograma da metodologia utilizada.	67
Figura 6. 1: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 1	69
Figura 6. 2: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 1	69
Figura 6. 3: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 1	70
Figura 6. 4: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 2	71
Figura 6. 5: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 2	71
Figura 6. 6: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 2	72
Figura 6. 7: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 3	73
Figura 6. 8: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 3	73

Figura 6. 9: Variações de Volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 3	74
Figura 6. 10: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 4	75
Figura 6. 11: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 4.....	75
Figura 6. 12: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 4	76
Figura 6. 13: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 5	77
Figura 6. 14: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 5.....	77
Figura 6. 15: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no cenário 5	78
Figura 6. 16: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 6	79
Figura 6. 17: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 6.....	79
Figura 6. 18: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no cenário 6	80
Figura 6. 19: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 7	81
Figura 6. 20: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 7.....	81
Figura 6. 21: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no cenário 7	82
Figura 6. 22: Perdas por vertimento em Acauã em todos os cenários estudados.....	83
Figura 6. 23: Perdas em trânsito nos cenários simulados	84
Figura 6. 24: Perdas evaporativas totais nos cenários simulados.....	85
Figura 6. 25: Vazões Regularizadas	86

RESUMO

Na região do semi-árido nordestino a escassez hídrica é um problema que limita o desenvolvimento econômico e social além de ser uma fonte de conflitos. Para minimizar esse problema foram construídos reservatórios, entretanto as incertezas climáticas forçam os órgãos gestores a armazenar o máximo volume de água possível, dando prioridade ao abastecimento humano e restringindo os outros usos. Esse manejo das barragens tem um baixo aproveitamento dos recursos hídricos, pois aumenta significativamente as perdas evaporativas e por vertimento. Com o intuito de garantir o atendimento às demandas, além de dar suporte ao desenvolvimento econômico dessa região que é reprimido pela incerteza hídrica, foi elaborado o Projeto de Integração do Rio São Francisco - PISF envolvendo as bacias do Nordeste Setentrional.

O sistema em estudo está localizado na Bacia do rio Paraíba, Eixo Leste do PISF. As demandas de abastecimento humano foram estimadas com base no crescimento populacional tendo como horizonte o ano 2035. Também foram inseridas demandas atuais de irrigação. A simulação do sistema foi realizada utilizando o modelo matemático baseado em rede de fluxo AcquaNet para vários cenários e políticas de operação com finalidade de quantificar as perdas no sistema composto por quatro reservatórios em série localizados no Alto e Médio Cursos do rio Paraíba. Sendo a proposta inicial do Ministério da Integração Nacional o transporte da vazão apenas pelo rio Paraíba, sujeito a perdas em trânsito, ela foi comparada a outros cenários onde parte da vazão será transportada através de adutoras ao longo da bacia, sendo que seu traçado, proposto pela Agência Executiva de Águas da Paraíba – AESA, foi elaborado de modo a aumentar o número de cidades beneficiadas.

Os resultados demonstram que a construção de adutoras ao longo da bacia é uma solução viável, pois além do ganho hídrico tem o ganho social, uma vez que o projeto integrará um número maior de municípios, dando garantia de abastecimento. Além disso, proverá suporte hídrico indispensável para desenvolvimento econômico destas cidades.

ABSTRACT

Within the northeast semiarid region of Brazil the water scarcity is an economical and social development limiting problem, besides being a source of conflicts. Water storage reservoirs were built to minimize the problem, although the climatic uncertainties have led the decision makers to maximize the storage of water, given priority to human supply and limiting other water uses. These reservoir operation policies have low water use efficiency due to high water losses by reservoir spillage and evaporation. In order to meet water demands, besides supporting the region's economical development, which is repressed by the hydrological uncertainty, the São Francisco River Integration Project – PISF was created and included the Septentrional Northeast basins.

The system under study is located in the Paraíba River basin, east axis of the project. The human water supply demands have been estimated based on the population growth, having as an horizon the year of 2035. Current irrigation water demands have also been considered. The system simulation has been carried out via a mathematical model based on the network flow, *AcquaNet* for many scenarios and operation policies with the purpose of quantifying the water losses in the system, which is composed of four reservoirs in series and located in the High and Medium Courses of the Paraíba river basin. The proposal by the Ministry for National Integration of water transport through the Paraíba river, subject to losses in transit, has been compared to other scenarios where part of the water will be transported through pipes along the basin, whose layouts were proposed by Agência Executiva de Gestão das Águas do Estado da Paraíba – AESA, in a way to increase the number of benefit cities.

The attained results shows that the transportation of water through pipes along the basin is a viable solution because, besides the water gain, there is also a social gain, since the project would integrate a large number of towns and assure the supply of their water demands. Moreover, it would provide the needful support to the economic development of these cities.

SUMÁRIO

DEDICATÓRIA.....	I
AGRADECIMENTOS.....	II
LISTAS DE TABELAS.....	III
LISTA DE FIGURAS.....	IV
RESUMO	VI
ABSTRACT	VII
CAPÍTULO I - INTRODUÇÃO E OBJETIVOS	2
1.1 - INTRODUÇÃO.....	2
1.2 – OBJETIVO GERAL.....	3
1.3 – OBJETIVOS ESPECÍFICOS.....	3
CAPÍTULO II – REVISÃO BIBLIOGRÁFICA.....	6
2.1 SIMULAÇÃO	6
2.2 OTIMIZAÇÃO.....	7
2.3 INDICADORES DE DESEMPENHO.....	11
2.3.1 CONFIABILIDADE.....	13
2.3.2 RESILIÊNCIA OU ELASTICIDADE	13
2.3.3 VULNERABILIDADE	13
2.3.4 SUSTENTABILIDADE	14
2.3.4 ÍNDICES DE EFICIÊNCIA ASSOCIADOS AOS RESERVATÓRIOS	14
2.4 ESTIMATIVA DE POPULAÇÃO	18
2.4.1 MÉTODOS GRÁFICOS.....	18
2.4.1.1 PROCESSO DE PROLONGAMENTO DA CURVA DE CRESCIMENTO.....	19
2.4.1.2 PROCESSO DE CURVA DE CRESCIMENTO DE OUTRAS CIDADES	19
2.4.2 MÉTODOS MATEMÁTICOS.....	19
2.4.2.1 MÉTODO DAS COMPONENTES DEMOGRÁFICAS.....	20
2.4.2.2 MÉTODO DAS TENDÊNCIAS DE CRESCIMENTO DEMOGRÁFICO	20

2.5 – DETALHES DO PROJETO DE INTEGRAÇÃO DO RIO SÃO FRANCISCO COM BACIAS HIDROGRÁFICAS DO NORDESTE SETENTRIONAL	22
2.5.1 CONTEXTO HISTÓRICO DO PISF	23
2.5.2 ALGUMAS EXPERIÊNCIAS DE TRANSPOSIÇÃO	24
2.5.2.1 TRANSPOSIÇÃO NO BRASIL	24
2.5.2.2 TRANSPOSIÇÃO NO MUNDO	25
2.5.3 OBJETIVOS GERAIS DO PISF	26
2.5.4 DETALHES EXECUTIVOS	27
2.5.4.1 EIXO NORTE	29
2.5.4.2 EIXO LESTE	30
2.5.5 - VALORES DE COBRANÇA DA ÁGUA TRANSPORTADA.....	32
CAPÍTULO III DESCRIÇÃO E CARACTERIZAÇÃO DA ÁREA DE ESTUDO - BACIA DO RIO PARAÍBA	35
3.1 CARACTERÍSTICAS GERAIS.....	35
3.1.1 SUB-BACIA DO RIO TAPEROÁ	36
3.1.2 REGIÃO DO ALTO CURSO DO RIO PARAÍBA	36
3.1.3 REGIÃO DO MÉDIO CURSO DO RIO PARAÍBA	37
3.1.4 REGIÃO DO BAIXO CURSO DO RIO PARAÍBA	37
3.2 DESCRIÇÃO DOS RESERVATÓRIOS EM ESTUDO	38
3.2.1 RESERVATÓRIO DE PORÇÕES	39
3.2.2 RESERVATÓRIO DE CAMALAUÍ	39
3.2.3 RESERVATÓRIO EPITÁCIO PESSOA (BOQUEIRÃO)	39
3.2.4 RESERVATÓRIO ARGEMIRO FIGUEIREDO (ACAUÃ).....	41
3.3 CARACTERÍSTICAS FÍSICO-HIDRÁULICAS DOS RESERVATÓRIOS	42
3.3.1 PRECIPITAÇÃO NOS RESERVATÓRIOS	42
3.3.2 VAZÕES AFLUENTES AOS RESERVATÓRIOS	42
3.3.3 EVAPORAÇÃO NOS RESERVATÓRIOS	42
3.3.4 DEMANDAS	43

3.3.4.1 DEMANDAS PARA ABASTECIMENTO	43
3.3.4.2 DEMANDAS DE IRRIGAÇÃO	43
3.3.5 RELAÇÕES COTA X ÁREA X VOLUME DOS RESERVATÓRIOS.....	43
3.3.6 VOLUMES MÁXIMOS E MÍNIMOS DOS RESERVATÓRIOS.....	44
CAPÍTULO IV – SISTEMA DE SUPORTE A DECISÃO - ACQUANET.....	46
4.1 SISTEMA DE SUPORTE A DECISÃO	46
4.2 GENERALIDADES	46
4.3.1 A PROGRAMAÇÃO DO MODELO MATEMÁTICO	46
4.3 PROCEDIMENTOS PARA SIMULAÇÃO DE PROBLEMAS NO ACQUANET.	49
4.3.1 DESENHO DA REDE DE FLUXO	49
4.3.2 DEFINIÇÕES GERAIS	50
4.3.3 TIPOS DE SIMULAÇÃO	51
4.3.3.1 SIMULAÇÃO CONTÍNUA	51
4.3.3.2 PLANEJAMENTO TÁTICO.....	52
4.3.3.3 OPÇÕES DE CÁLCULO	52
4.3.4 ENTRADA E EDIÇÃO DE DADOS	53
4.3.5 EFETUAÇÃO DOS CÁLCULOS.....	54
4.3.6 OBTENÇÃO DOS RESULTADOS.....	54
4.4 MODELOS SECUNDÁRIOS NO ACQUANET.....	56
CAPÍTULO V - METODOLOGIA DE PESQUISA	58
5.1 DESCRIÇÃO DOS CENÁRIOS EM ESTUDO.....	158
5.1.1 CENÁRIO 1	58
5.1.2 CENÁRIO 2	61
5.1.3 CENÁRIO 3	64
5.1.4 CENÁRIO 4	64
5.1.5 CENÁRIO 5	64
5.1.6 CENÁRIO 6	65

5.1.7 CENÁRIO 7	65
5.2 DADOS DE PRIORIDADES DE ATENDIMENTO	65
5.3 APLICAÇÃO DO MODELO DE SIMULAÇÃO	66
CAPÍTULO VI – RESULTADOS E DISCUSSÕES	69
6.1 RESULTADOS DAS SIMULAÇÕES DE CADA CENÁRIO	69
6.1.1 CENÁRIO 1	69
6.1.2 CENÁRIO 2	71
6.1.3 CENÁRIO 3	73
6.1.4 CENÁRIO 4	75
6.1.5 CENÁRIO 5	77
6.1.6 CENÁRIO 6	79
6.1.7 CENÁRIO 7	81
6.2 ANÁLISES DOS RESULTADOS DO SISTEMA	83
6.2.1 PERDAS POR VERTIMENTO	83
6.2.2 PERDAS EM TRÂNSITO	84
6.2.3 EVAPORAÇÃO NOS RESERVATÓRIOS	85
6.3 VAZÕES REGULARIZADAS	86
6.4 PERDAS TOTAIS DA ÁGUA TRANSPORTADA DO PISF.....	86
6.5 CÁLCULOS DOS INDICADORES DE DESEMPENHO E ÍNDICES DE EFICIÊNCIA DO SISTEMA INTEGRADO DE RESERVATÓRIOS.....	87
CONCLUSÕES	91
REFERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS	95
ANEXOS	101

CAPÍTULO I

INTRODUÇÃO E OBJETIVOS

CAPÍTULO I - INTRODUÇÃO E OBJETIVOS

1.1 - INTRODUÇÃO

Com o aumento da população e da demanda hídrica impulsionados pela indústria e crescimento econômico e ainda pela melhoria de qualidade de vida da população, em conjunto com a diminuição da disponibilidade de água potável, ocasionada pela poluição, desmatamento e mudanças climáticas, a água vem se tornando um recurso natural cada vez mais escasso, que deve ser gerenciado de forma eficiente procurando reduzir ao máximo as perdas, e ainda beneficiar o máximo de pessoas.

A maior parte do território do Estado da Paraíba está localizado numa região com clima semi-árido, onde as precipitações ocorrem de forma irregular com grande variabilidade tanto temporal como espacial, e que apresenta poucos rios perenes. A média anual de precipitação varia de 350 mm na região do Cariri a 1.700 mm na região litorânea do estado. Para amenizar o problema da escassez hídrica foram construídas no território estadual, várias barragens de modo a garantir o abastecimento em períodos de crise. Devido às incertezas climáticas a maior parte desses reservatórios são operados para manter o maior volume armazenado possível, dando prioridade apenas ao abastecimento, e limitando os outros usos. Tal política gera conflitos e ainda aumenta as perdas por evaporação e vertimentos.

Para o desenvolvimento econômico de uma região é necessário que, dentre outras coisas, haja garantia hídrica, pois em algumas atividades industriais a falta d'água pode inviabilizar completamente uma atividade. Apenas a construção de reservatórios por si só não traz garantias de atendimento às demandas. A fim de garantir o atendimento de todas as demandas urbanas e industriais o Ministério da Integração Nacional elaborou o Projeto de Integração do Rio São Francisco (PISF), gerando uma oferta hídrica contínua, que dará garantias de abastecimento além de infra-estrutura para o desenvolvimento econômico.

A vazão exógena do PISF ainda possibilitará que as barragens operem com volumes menores, reduzindo assim as perdas por vertimento e evaporação, aumentando a disponibilidade hídrica. Entretanto, a proposta inicial do Ministério da Integração Nacional é transportar toda vazão exógena através do leito do rio, mas isso aumenta

significativamente as perdas em trânsito por infiltração, e como essa água perdida tem um custo fixo relativamente alto, uma solução viável para reduzir as perdas é estudar o traçado de adutoras que visam transportar parte dessa vazão, a partir de uma barragem pertencente à bacia receptora, visando atender ao maior número de cidades possíveis, aumentando o alcance projeto, principalmente em termos de ganho social.

1.2 – OBJETIVO GERAL

O objetivo da pesquisa é estudar o comportamento das perdas em trânsito por infiltração e as perdas por evaporação e vertimento nos quatro reservatórios em série, receptores da vazão exógena do PISF, inseridos na bacia hidrográfica do rio Paraíba, a partir de diferentes cenários de demandas hídricas de abastecimento e irrigação. Diferentes formas de transporte das águas do São Francisco são consideradas nessa pesquisa (leito do rio e adutora), a fim de verificar e determinar os indicadores de sustentabilidade do sistema e definir qual a melhor forma de transportar a vazão exógena.

1.3 – OBJETIVOS ESPECÍFICOS

Dentre os objetivos específicos, podem ser citados:

- ✓ Definir cenários, com e sem transposição, para verificar a proposta inicial do Ministério da Integração Nacional;
- ✓ Definir cenários de demandas hídricas sendo atendidas com parte da vazão sendo transportada via adutoras e a outra fração pelo leito do rio;
- ✓ Estimar as demandas em função da população para o horizonte 2035;
- ✓ Definir prioridades de atendimento às demandas ou volumes metas para os diversos cenários, a fim de retratar a operação do sistema estudado;
- ✓ Quantificar os volumes de água perdidos por evaporação, vertimento e perdas em trânsito no leito do rio para distintos cenários de demandas hídricas;
- ✓ Avaliar as respostas hídricas em todos os componentes do sistema, para cada cenário definido;

- ✓ Avaliar o comportamento operacional do sistema hídrico a partir dos indicadores de confiabilidade, resiliência e vulnerabilidade das demandas hídricas, com base nos resultados da simulação para cada cenário;
- ✓ Avaliar as perdas totais e os seus respectivos custos.

CAPÍTULO II

REVISÃO BIBLIOGRÁFICA

CAPITULO II – REVISÃO BIBLIOGRÁFICA

2.1 SIMULAÇÃO

A simulação é uma representação matemática dos fenômenos físicos que ocorrem em um sistema e tem como finalidade estudar o seu comportamento sob determinadas condições iniciais. Para Santos (2007), uma vantagem da simulação é de se resolver um sistema de reservatórios em função de um instante de tempo de cada vez. Essa característica reduz o tempo de processamento em relação à otimização. Assim, seus resultados são obtidos em função das variáveis no presente e, portanto, na sua análise temporal não é levado em consideração o que ocorre no futuro. A simulação é mais apropriada para análise de desempenho de alternativas operacionais de longo prazo e representa a operação do sistema com um melhor grau de segurança.

Embora a simulação não forneça uma solução ótima de imediato, ela pode permitir uma representação muito mais detalhada e próxima da realidade do sistema. Ela ainda possibilita a modificação das variáveis de entrada e de políticas de operação, com isso o gestor pode obter resultados bem próximos dos valores ótimos, onde essa solução é alcançada pelo processo de tentativa e erro.

Segundo Andrade (2000), aplicações pioneiras de simulação em recursos hídricos são referidas à década de 1950, com as primeiras publicações sobre pesquisas no desenvolvimento de simulação de sistemas de reservatórios sendo produzidas pelo Harvard Water Program.

Para Braga (1987), existem dois tipos básicos de modelos de simulação em recursos hídricos. O primeiro estuda os processos hidrológicos e o segundo trata dos modelos de qualidade da água onde os aspectos quantitativos e qualitativos do ciclo hidrológico são representados através de equações diferenciais. Os modelos de simulação associados à operação de reservatórios têm como base de cálculo o balanço hídrico entre as aflúncias, efluências e variações no armazenamento, podendo, ainda, incluir avaliações econômicas de prejuízos decorrentes de enchentes, benefícios de geração de energia hidrelétrica, benefícios de irrigação, pesca, parâmetros de qualidade da água e outras características similares.

O MODSIM, que é um modelo de rede de fluxo desenvolvido na Colorado State University por Labadie et al. (1984), é essencialmente um modelo de simulação que permite

fazer a “otimização”, aplicada individualmente para cada mês, da alocação de água via modelo de rede de fluxo. Foi utilizado por Azevedo (1997) na bacia do rio Piracicaba. (LIMA, 2004).

O modelo de rede de fluxo AcquaNet é uma versão aprimorada do modelo MODSIM. Com ele podem-se montar redes com um grande número de reservatórios, demandas, trechos de canais, rios e adutoras, e para cada trecho pode-se atribuir um percentual de perdas em trânsito. Ele também se adapta bem para análise individual de cada reservatório que compõe o sistema. Os resultados gerados por este modelo são adequados às necessidades de informação requeridas por este trabalho. As principais características do AcquaNet estão descritas no Capítulo IV.

Celeste (2006) utilizou o AcquaNet para verificar o comportamento, em longo prazo, de seis reservatórios localizados na bacia do rio Piancó na Paraíba.

Aragão (2008) aplicou o AcquaNet na avaliação da sinergia e sustentabilidade hídrica da transposição das águas do rio São Francisco na bacia do rio Paraíba na Paraíba e concluiu que o maior ganho sinérgico ocorreu quando a transposição das águas do São Francisco foi realizada por adutoras.

Collischonn e Lopes (2008) utilizaram o AcquaNet para determinar o efeito da açudagem a montante sobre a disponibilidade hídrica do açude Epiácio Pessoa (PB). Os resultados mostram que o conjunto de reservatórios a montante acarreta uma diminuição de 20% na vazão regularizada.

2.2 OTIMIZAÇÃO

As técnicas de otimização têm por objetivo encontrar um conjunto de valores para as variáveis de decisão que maximizem ou minimizem a função objetivo, respeitando as restrições impostas ao sistema.

As restrições são também expressões matemáticas que podem descrever leis físicas, socioeconômicas, políticas operacionais, obrigações contratuais, limitações técnicas etc.. Estas determinam a região viável das variáveis de decisão.

Os modelos de otimização devem ser formulados por equações simples, pois a solução dos sistemas de equações, em função de cada intervalo de tempo, é feita de forma simultânea, através de processos iterativos que aumentam muito o esforço computacional. Apesar da formulação mais simples de um modelo poder ocasionar algumas discrepâncias em relação ao sistema real, a otimização tem a vantagem de gerar soluções ótimas de forma simultânea, com resultados que respeitem as restrições impostas ao sistema. Já na simulação não há garantia que os resultados respeitem todas as restrições. Quando isso não ocorre a simulação deve ser refeita com outros parâmetros ou condições iniciais até que todas as restrições sejam satisfeitas.

Na literatura existem vários métodos de otimização, geralmente esses métodos utilizam algum tipo de programação matemática. Os principais métodos de programação são:

Programação Linear (PL): essa técnica é uma das mais aplicadas em gerenciamento de recursos hídricos. Neste tipo de programação o sistema é representado através de expressões lineares para as restrições, que visam otimizar uma função objetivo, também linear. Atualmente há várias ferramentas computacionais onde problemas de PL podem ser implementados e resolvidos, como o SOLVER do EXCEL, MATLAB, entre outras.

O problema geral de PL pode ser descrito da seguinte forma: encontrar valores para r variáveis de decisão, que otimizem (maximize ou minimize) uma dada função objetivo linear, enquanto satisfaçam um conjunto m de restrições descritos por equações e/ou inequações lineares, ou seja,

maximizar ou minimizar uma função linear:

$$Z = c_1X_1 + c_2X_2 + \dots + c_rX_r \quad (2.1)$$

Sujeita a:

$$a_{i1}X_1 + a_{i2}X_2 + \dots + a_{ir}X_r \{ \geq, =, \leq \} b_i, \quad i=1, 2, \dots, m \quad (2.2)$$

$$X_j \geq 0, \quad j=1, 2, \dots, r \quad (2.3)$$

Onde, em cada uma das m restrições da Equação 2.2 existe somente um dos sinais $\geq, =, \leq$.

Definindo-se a matriz e os vetores abaixo:

$$A = \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & \cdots & a_{1r} \\ a_{21} & a_{22} & \cdots & a_{2r} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ a_{m1} & a_{m2} & \cdots & a_{mr} \end{bmatrix}, X = \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ \vdots \\ X_r \end{bmatrix}, b = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_m \end{bmatrix}, C = \begin{bmatrix} c_1 \\ c_2 \\ \vdots \\ c_r \end{bmatrix} \quad (2.4)$$

Pode-se colocar o problema de PL na forma padrão ou canônica:

$$\{Max, Min\}Z = C^T X \quad (2.5)$$

Sujeito a:

$$AX \{ \geq, =, \leq \} b \quad (2.6)$$

$$X \geq 0 \quad (2.7)$$

As matrizes e vetores (A , X , b e C) apresentados na Equação 2.4 têm o seguinte significado:

- Matriz A : matriz $m \times r$ dos coeficientes das restrições (matriz tecnológica);
- Vetor X : vetor r -dimensional das variáveis de decisão;
- Vetor b : vetor m -dimensional com os valores dos recursos disponíveis;
- Vetor C : vetor r -dimensional dos coeficientes da função objetivo. O vetor C^T (vetor transposto de C).

O Método Simplex e suas variações têm sido os mais utilizados na solução de PL aplicada a sistemas de recursos hídricos. Atualmente há algoritmos mais eficientes do que o método Simplex, como o Método do Ponto Interior e o Método Primal-dual, para a resolução de problemas de grande escala.

As primeiras aplicações de PL em recursos hídricos ocorreram na década de 1960, no contexto dos trabalhos do Harvard Water Resources Group, especificamente num problema de gerenciamento de água subterrânea (Barbosa, 2002).

Curi e Curi (2001) desenvolveram e apresentaram o modelo CISDERGO - “Cropping and Irrigation System Design with Reservoir and Groundwater (Optimal) Operation”, baseado em programação linear recursiva, destinado a maximizar múltiplos benefícios ou objetivos relativos ao uso da água de reservatórios, poços e rios, em conjunção com o planejamento ou

gerenciamento de perímetros irrigados. Aplicações do modelo são apresentadas nos artigos de Almeida et al. (2001), Albuquerque et al. (2003) e Cunha (1999).

Santos (2007) desenvolveu um modelo de otimização para o estudo da operação integrada de sistemas de reservatórios e perímetros irrigados, visando alocação ótima de recursos hídricos entre os múltiplos usos, para o estabelecimento de políticas via análise multi objetivo, onde os processos não lineares de cada um de seus componentes foram linearizados e implementados através de procedimento iterativo, com o uso da programação linear seqüencial. Esse modelo foi aplicado em um sistema de reservatórios localizado na bacia do rio Piancó na Paraíba. Os resultados obtidos mostram a eficiência do modelo em análise multi objetivo e na escolha de regras operacionais visando o atendimento das demandas.

Programação Dinâmica (PD): baseia-se a PD num princípio da otimalidade que implica num processo de decisão seqüencial, no qual um problema envolvendo diversas variáveis é repartido numa seqüência de etapas mais simples, cada uma dessas envolvendo uma variável singular (SIMONOVIC, 1992). A otimalidade pressupõe que a política para os estágios remanescentes independe das políticas de decisão adotadas em estágios anteriores, significando que a PD decompõe um problema em vários sub-problemas menores de um estágio cada um. Ela ainda pode fazer uso de funções não-lineares, não-convexas, e descontínuas e características estocásticas que caracterizam vários sistemas de recursos hídricos. Porém a PD tem uma limitação denominada de “maldição da dimensionalidade”, pois o tempo computacional cresce, exponencialmente, com o número de variáveis de estado.

Drouin et al. (1996), aplicaram a PD na análise de política ótima, para um modelo de tempo descontínuo de um reservatório usado para a geração de energia elétrica, tendo como objetivo maximizar rendimento total deduzido em um horizonte infinito. O problema foi modelado através do processo de decisão markoviano, sendo este um processo estocástico no qual o estado do processo no futuro depende apenas do estado do processo e da decisão escolhida no presente.

Soares (1988) aplicou a PD para obtenção da solução ótima do sistema hidroelétrico do rio São Francisco, na região nordeste do Brasil, com operação multiobjetiva: a geração de energia elétrica e o uso de água para irrigação. Os resultados foram analisados a partir das curvas de risco de perda de energia versus irrigação.

Segundo Barros (2002), o planejamento da operação de sistemas de reservatórios é, talvez, a área de Recursos Hídricos que mais emprega a Programação Dinâmica.

Programação não linear (PNL): como o próprio nome sugere, a PNL utiliza formulação matemática não linear. Devido a essa característica os sistemas podem ser representados de forma mais real, sem a necessidade de simplificações, o que aumenta a precisão dos resultados. Entretanto, uma desvantagem devido a não linearidade do problema é que o valor ótimo obtido pode não ser o ótimo global. Outra desvantagem é que a PNL requer um alto esforço computacional, embora técnicas de linearização estejam viabilizando a PNL na resolução de problemas de recursos hídricos, porém esse método ainda não é tão amplamente utilizado como a PL.

O modelo de otimização ORNAP (Optimal Reservoir Network Analysis Program), desenvolvido por Curi et al. (1999), é baseado em programação não-linear, que trabalha a nível mensal. Barbosa (2001) utilizou esse modelo para estudar o comportamento da operação de um sistema de 3 reservatórios em paralelo sujeitos a usos múltiplos, localizados na Bacia do Capibaribe, no Estado de Pernambuco. Andrade (2000) também fez uso do modelo para determinar a operação ótima de um sistema hídrico formado por 2 reservatórios em série e 3 perímetros de irrigação, localizados na bacia do Capibaribe, em Pernambuco.

Em Curi et al. (1997), foi aplicado um modelo de otimização baseado em PNL, para a análise da alocação ótima de volumes mensais de água de um reservatório para uso na irrigação, piscicultura e controle de cheias, localizado na região semi-árida do Estado da Paraíba. Albuquerque et al. (2003) realizaram um estudo sobre o planejamento ótimo de cinco reservatórios integrados, localizados na parte alta da bacia do rio Capibaribe no Estado de Pernambuco, utilizando PL e PNL, visando a maximização da receita líquida advinda da agricultura irrigada e da piscicultura extensiva.

2.3 INDICADORES DE DESEMPENHO

Os projetos de recursos hídricos utilizam uma grande quantidade de dados o que torna a comparação direta entre propostas de gestão distintas uma tarefa muito difícil, ou seja, para fazer um comparativo é necessário criar parâmetros que retenham apenas dados essenciais, que são denominados de indicadores de desempenho.

As funções dos indicadores são: resumir, sintetizar, agregar e simplificar as informações relativas a um problema, servindo de parâmetro comparativo entre várias hipóteses, ações, condições ou tendências. Eles ainda podem advertir em relação a possíveis impactos de alguma ação ou decisão. Neste trabalho os indicadores são utilizados para comparar os distintos cenários de demanda hídrica com e sem transposição do rio São Francisco.

Segundo Srinivasan et al. (1999) apud Celeste (2006), as falhas em operação de sistemas de reservatório de abastecimento de água são freqüentemente inevitáveis durante períodos hidrológicos críticos. As falhas que caracterizam cada sistema podem ser representadas pelos seguintes indicadores de desempenho: confiabilidade, resiliência e vulnerabilidade. Esses três indicadores de desempenho, juntos, podem ser usados para caracterizar o “risco” para operação e planejamento de reservatório. Esses índices foram propostos por Hashimoto et al. (1982) e fornecem formas de avaliar os efeitos das regras de operação e auxiliam na avaliação de futuros projetos a serem implantados (VIANNA E LANNA, 2002).

Seja V_t os possíveis valores do volume liberado no reservatório em função do tempo t , este pode estar contido em dois conjuntos: sendo S o conjunto de todos os valores satisfatórios, onde o volume liberado é igual ao volume necessário para atender a todas as demandas, e F o conjunto de todos os valores insatisfatórios, que ocorre quando o volume liberado é inferior ao volume necessário para atender à demanda, gerando déficits de atendimento. A Figura 2.1, ilustra graficamente essas situações.

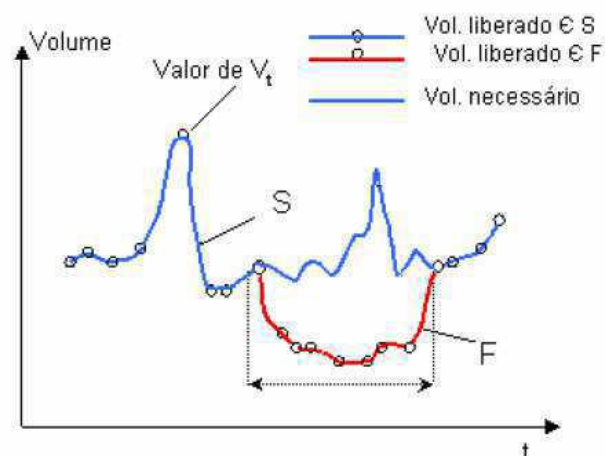


Figura 2. 1: Exemplo fictício de descarga em reservatório (CELESTE, 2006 p.13)

2.3.1 CONFIABILIDADE

A confiabilidade (*conf*) é a probabilidade de todas as demandas serem atendidas sem falha, ou seja, é a porcentagem de tempo em que todas as demandas foram atendidas.

$$Conf = prob\{V_t \in S\} = \frac{N_s}{N} \quad (2.8)$$

Onde: N_s é o número de sucessos no período de tempo simulado N .

2.3.2 RESILIÊNCIA OU ELASTICIDADE

A resiliência (*res*) serve para avaliar a média de quão rapidamente o sistema retorna de um estado de falha para um estado satisfatório de atendimento a demanda. A resiliência do reservatório é a probabilidade de ocorrer um estado satisfatório no período $t+1$ dado um valor insatisfatório no período t .

$$res = Prob\{V_{t+1} \in S / V_t \in F\} \quad (2.9)$$

ou $res =$ número de vezes que o reservatório sai de uma falha/número total de falhas

Em alguns casos é preferível um sistema que tenha muitas falhas, mas que se recupere rapidamente, do que outro que tenha poucas falhas e que se recupere lentamente.

2.3.3 VULNERABILIDADE

A vulnerabilidade (*vul*) indica o quão severa é a magnitude das falhas que o sistema está sujeito, caso ela tenha ocorrido. Ela pode ser definida como a média do percentual de déficits hídricos de todos os valores do conjunto F . Matematicamente temos:

$$vul = \frac{1}{nf} \sum_t \left| \frac{V_t - V_d}{V_d} \right| \quad (2.10)$$

Onde nf é o número de eventos de falha e V_d é a demanda necessária no tempo t

2.3.4 SUSTENTABILIDADE

Loucks (1997), apud Vieira (2007), ainda propôs um índice de sustentabilidade geral (*Sust*) definido por:

$$Sust = Conf * res * (1-vul) \quad (2.11)$$

2.3.4 ÍNDICES DE EFICIÊNCIA ASSOCIADOS AOS RESERVATÓRIOS

Neste trabalho os índices de eficiências associados aos reservatórios são utilizados para comparar cenários de demanda hídrica com e sem transposição sob diferentes formas de transporte d'água. Através deles, visa-se determinar quais cenários obtiveram menores perdas no sistema, sejam elas por vertimento, por evaporação ou em trânsito por infiltração, e ainda avaliar os rendimentos hídricos de cada cenário.

A seguir são apresentados alguns indicadores de eficiência associados a operação de reservatórios. Tais indicadores são baseados na equação do balanço hídrico do mesmo.

η_{Vr} - Relação entre a variabilidade volumétrica do reservatório e o volume total afluente anual. Este índice indica a variabilidade intra-anual do volume do reservatório.

$$\eta_{Vr} = \frac{Vr_{final} - Vr_{inicial}}{\sum Qa_t + \sum P_t} \quad (2.12)$$

Onde $Vr_{inicial}$ e Vr_{final} são os volumes iniciais e finais dos reservatórios respectivamente. Qa_t e P_t são respectivamente os volumes mensais afluentes e precipitado na bacia hidrográfica.

Valores negativos indicam depleção do reservatório (e.g.: anos de seca) e positivos o acúmulo/ganho de água no reservatório.

η_E - É a Relação entre o volume evaporado (E_t) (superfície do reservatório) e o volume afluente:

$$\eta_E = \frac{\sum E_t}{\sum Qa_t + \sum P_t} \quad (2.13)$$

Esse índice tem como características:

- ✓ Estabelecer a eficiência quanto à armazenagem da água;
- ✓ Pode indicar que o reservatório tenha baixa profundidade e grande área do espelho líquido;
- ✓ Pode ser usado no estabelecimento de quão rápido a água tenha que ser usada para minorar as perdas evaporativas;
- ✓ O Nordeste tem índices que variam de 5% até valores acima de 30%.

η_p – É a Relação entre a precipitação direta sobre a bacia hidráulica do reservatório (superfície do reservatório) e o volume afluente. Esse índice indica o percentual de precipitação direta sobre a bacia hidráulica do reservatório:

$$\eta_p = \frac{\sum P_t}{\sum Qa_t + \sum P_t} \quad (2.14)$$

Este índice tem como características:

- ✓ Pode indicar que o reservatório tenha baixa profundidade e grande área do espelho líquido;
- ✓ Altos índices indicam que a bacia de contribuição é pequena.

η_v - Relação entre o volume vertido (QV_t) (sangria do reservatório) e o volume afluente:

$$\eta_v = \frac{\sum QV_t}{\sum Qa_t + \sum P_t} \quad (2.15)$$

Esse índice tem como características:

- ✓ Estabelecer a eficiência quanto ao armazenamento da água (perdas) ou capacidade relativa do reservatório;
- ✓ Indica o quanto o reservatório desperdiça a água afluente por vertimento;
- ✓ O Nordeste tem baixos índices.

η_u - Relação entre o volume de água utilizado (Qu_t) (descarregadores, tomadas d'água) e o volume afluyente. (RENDIMENTO HÍDRICO):

$$\eta_u = \frac{\sum Qu_t}{\sum Qa_t + \sum P_t} \quad (2.16)$$

Esse índice tem como características:

- ✓ Estabelecer a eficiência quanto ao uso da água;
- ✓ Altos índices indicam que existem poucos desperdícios;
- ✓ O Nordeste tem índice médio na faixa de 25%.

Tendo como base a equação do balanço hídrico, podemos descrever a variação volumétrica no reservatório (ΔVr) como a diferença entre as somas das vazões que chegam ($\sum Q_{entrada}$) e saem ($\sum Q_{saída}$) do reservatório.

$$\Delta Vr = Vr_{final} - Vr_{inicial} = \sum Q_{entrada} - \sum Q_{saída} \Rightarrow Vr_{final} - Vr_{inicial} + \sum Q_{saída} = \sum Q_{entrada} \quad (2.17)$$

Sabendo que:

$$\sum Q_{entrada} = \text{Vazão afluyente} + \text{Precipitação no reservatório} = \sum Qa_t + \sum P_t, \text{ e ainda}$$

$$\sum Q_{saída} = \text{Vazão evaporada} + \text{vazão vertida} + \text{vazão utilizada}^1 = \sum E_t + \sum V_t + \sum Qu_t$$

Pode-se reescrever a Equação 2.17 da seguinte forma:

$$Vr_{final} - Vr_{inicial} + \sum E_t + \sum V_t + \sum Qu_t = \sum Qa_t + \sum P_t \quad (2.18)$$

Dividindo a equação 2.17 pela expressão matemática $\sum Q_{entrada} = \sum Qa_t + \sum P_t$, temos:

$$\frac{Vr_{final} - Vr_{inicial} + \sum E_t + \sum V_t + \sum Qu_t}{\sum Qa_t + \sum P_t} = \frac{\sum Qa_t + \sum P_t}{\sum Qa_t + \sum P_t} \quad (2.19)$$

¹ Vazão utilizada para atender às demandas através de descarregadores, tomadas d'água etc...

Tendo como base as Equações 2.12, 2.13, 2.15 e 2.16. A Equação 2.19 pode ser reescrita da seguinte forma:

$$\eta_{Vr} + \eta_E + \eta_V + \eta_u = 100\% \quad (2.20)$$

Considerando-se que a Equação 2.20 baseia-se no balanço hídrico, então a mesma ainda pode ser expandida para um sistema integrado de reservatórios ou até para bacia hidrográfica como um todo, bastando inserir um termo (η_{pt}) que relacione as perdas em trânsito por infiltração que ocorrem no leito do rio e a vazão total afluente anual.

$$\eta_{pt} = \frac{\sum Q_{pt}}{\sum Qa_t + \sum P_t} \quad (2.21)$$

Onde Q_{pt} é o volume de água perdido em trânsito no leito do rio por infiltração, sendo assim a Equação 2.19 pode ser reescrita como:

$$\eta_{Vr} + \eta_E + \eta_V + \eta_u + \eta_{pt} = 100\% \quad (2.22)$$

Outros indicadores associados aos reservatórios foram utilizados por Vieira (1995). No entanto, estes índices foram adaptados para análises de águas superficiais. Neste caso, para os indicadores associados aos reservatórios a *potencialidade* é obtida pela soma dos afluxos mais a precipitação direta; a *disponibilidade* é igual à soma dos afluxos mais a precipitação direta menos as perdas e as demandas são os usos consuntivos (tomadas d'água para abastecimento humano e irrigação). Dentro deste contexto se define os índices a seguir:

Índice de Ativação da Potencialidade (*IAP*) é definido como a razão entre a disponibilidade e a potencialidade:

$$IAP = \frac{Disponibilidade}{Potencialidade} = 1 - Perdas = 1 - \eta_E - \eta_V - \eta_{pt} = \eta_{Vr} + \eta_u \quad (2.23)$$

Índice de Utilização da Disponibilidade (*IUD*) é a razão entre a demanda e a disponibilidade:

$$IUD = \frac{Demanda}{Disponibilidade} = \frac{\eta_u}{\eta_{Vr} + \eta_u} \quad (2.24)$$

Índice de Utilização da Potencialidade (*IUP*) é razão entre a demanda e a potencialidade.

$$IUD = \frac{\text{Demanda}}{\text{Potencialidade}} = \eta_u \quad (2.25)$$

Tais índices podem ser aplicados ao sistema integrado de reservatórios, onde todos os afluxos que entram no sistema mais as precipitações diretas sobre os reservatórios formam a *potencialidade*. A *disponibilidade* é a potencialidade menos perdas em trânsito, evaporações nos reservatórios e volumes vertidos no leito do rio a jusante do sistema. As *demandas* são todos os usos consuntivos (abastecimento humano e irrigação).

2.4 ESTIMATIVA DE POPULAÇÃO

A estimativa populacional, em problemas de recursos hídricos, é muito importante, pois em função dela pode-se fazer projeções para as futuras demandas de abastecimento, uma vez que os sistemas de abastecimento d'água devem ser projetados para atender à comunidade durante um certo período, chamado de **alcance do projeto**, que varia entre 10 e 40 anos.

Há vários métodos de estimativa de população, entretanto não existe um método definitivo, pois os mesmos podem apresentar enormes discrepâncias, principalmente quando ocorrem mudanças imprevisíveis na variação da população, tais como: implantação de uma grande indústria, descoberta de jazidas minerais e outros recursos naturais, criação de pólo turístico, mudanças de políticas governamentais etc. Nenhum método tem condição de prever tais eventos, que resultam em mudanças populacionais bruscas e inesperadas.

Na literatura há vários métodos de estimativa de população, porém Silva (2003) mostra que a projeção da população entre um período de t_0 a t pode se feito através da **equação compensadora** ou a equação de **equilíbrio populacional**. Ainda, para se estimar a população podem ser empregados **métodos gráficos e matemáticos**.

2.4.1 MÉTODOS GRÁFICOS

A estimativa da população pode ser feita através do processo de prolongamento da curva de crescimento e pelo processo das curvas de crescimento de outras cidades. Nesse método traça-se uma tangente à curva passando pelo último ponto. Vale salientar que se

forem utilizadas séries de dados antigas, pode-se gerar discrepâncias, já que a natalidade no país vem diminuindo num ritmo acelerado e os dados antigos tendem a majorar o crescimento.

2.4.1.1 PROCESSO DE PROLONGAMENTO DA CURVA DE CRESCIMENTO

Segundo Dacach (1975) apud Silva (2003), plota-se um gráfico onde o eixo das abscissas corresponde aos anos que se dispõe de valores populacionais e os eixos das ordenadas marcam os valores populacionais. Em seguida traça-se uma curva, onde esta corresponde ao desenvolvimento populacional da cidade no período considerado. Para estimar a população essa curva é prolongada, respeitando sua tendência natural de crescimento. Daí é possível fazer a estimativa para um determinado ano.

2.4.1.2 PROCESSO DE CURVA DE CRESCIMENTO DE OUTRAS CIDADES

Esse método deve ser utilizado quando não há dados populacionais na cidade em estudo. “É um processo comparativo que procura exprimir o crescimento de uma cidade em função do crescimento de outras, que devem ter características análogas e possuir população superior à da cidade em estudo, supondo-se que esta deve desenvolver-se de forma semelhante ao que as outras tiveram quando possuíam população de mesma grandeza que a sua atual” (Silva, 2003).

2.4.2 MÉTODOS MATEMÁTICOS

Na estimativa de população podem ser utilizadas várias funções matemáticas. Sua escolha pode ser feita pelo ajuste de curvas e a função escolhida será aquela que seja mais próxima da curva populacional. Os métodos matemáticos de estimativa de população mais conhecidos são:

- ✓ Método aritmético;
- ✓ Método geométrico;
- ✓ Método do ajustamento linear;
- ✓ Método baseado na equação da curva de potência;
- ✓ Método baseado na equação exponencial;
- ✓ Método baseado na equação logarítmica;

- ✓ Método das componentes demográficas;
- ✓ Método de tendência de crescimento demográfico.

2.4.2.1 MÉTODO DAS COMPONENTES DEMOGRÁFICAS

O IBGE (2004) utilizou este método para gerar estimativas populacionais do Brasil, para um horizonte de 70 anos, ou seja, de 1980 a 2050, sendo revisado pela última vez em 2004, onde foram incorporadas as informações do censo demográfico de 2000 e as estatísticas de óbito do registro civil, no período de 1999 a 2001.

Neste método, interagem as variáveis demográficas seguindo as coortes de pessoas ao longo do tempo, expostas às leis de fecundidade, mortalidade e migração. Este método tem sua origem na equação compensadora ou de equilíbrio, dada por:

$$P(t+n) = P(t) + B(t,t+n) - D(t,t+n) + I(t,t+n) - E(t,t+n) \quad (2.26)$$

Onde:

$P(t+n)$ = população no ano $t+n$;

$P(t)$ = população no ano t ;

$B(t,t+n)$ = nascimentos ocorridos no período $t,t+n$;

$D(t,t+n)$ = óbitos ocorridos no período $t,t+n$;

$I(t,t+n)$ = imigrantes no período $t,t+n$;

$E(t,t+n)$ = emigrantes no período $t,t+n$;

t = momento inicial da projeção;

n = intervalo projetado.

Neste método é necessário criar estimativas dos níveis e padrões para cada um desses parâmetros.

2.4.2.2 MÉTODO DAS TENDÊNCIAS DE CRESCIMENTO DEMOGRÁFICO

Este método é utilizado para estimar populações de grandes regiões, unidades da federação e municípios. Segundo Madeira e Simões (1972), apud (IBGE 2004, p. 71), ele consiste na divisão de uma área maior, cuja estimativa já se conhece, em n áreas menores, de tal forma que seja assegurada, ao final das estimativas das áreas menores, a reprodução da estimativa pré-conhecida da área maior através da soma das estimativas das áreas menores.

Para uma área maior, onde a população estimada em um momento t é $P(t)$, e subdividindo essa área em n frações, cuja população de uma determinada partição i num instante t é $P_i(t)$, sendo $i=1, 2, 3, \dots, n$, tem-se que:

$$P(t) = \sum_{i=1}^n P_i(t) \quad (2.27)$$

A população da área i pode ser decomposta em dois termos, conforme a equação seguinte:

$$P_i(t) = a_i * P(t) + b_i \quad (2.28)$$

Onde:

a_i – coeficiente de proporcionalidade do incremento da população da área menor;

b_i – coeficiente linear de correção.

Para determinação dos coeficientes a_i e b_i utiliza-se o período delimitado por dois censos demográficos, onde t_0 e t_1 são as datas dos dois censos respectivamente. Substituindo t_0 e t_1 na Equação 2.28, tem-se:

$$P_i(t_0) = a_i * P(t_0) + b_i$$

$$P_i(t_1) = a_i * P(t_1) + b_i$$

Resolvendo este sistema de equações tem-se que:

$$a_i = \frac{P_i(t_1) - P_i(t_0)}{P(t_1) - P(t_0)} \quad (2.29)$$

$$b_i = P_i(t_0) - a_i * P(t_0) \quad (2.30)$$

Os métodos: “Método das Componentes Demográficas” e o “Método de Tendências Demográficas”, são adotados pelo Instituto Brasileiro de Geografia e Estatística (IBGE) na realização de estimativas de crescimento populacional, e utilizam como base de dados os resultados obtidos a partir dos censos demográficos.

✓ Estimativa para as Unidades da Federação

Para se estimar as unidades da federação, deve-se considerar como área maior o Brasil, onde sua projeção foi elaborada utilizando-se o método das componentes demográficas e se

tem uma projeção até o horizonte de 2050, e como área menor a unidade da federação. Assim se obtém a estimativa das populações residentes totais em 1º de junho do ano t .

- ✓ Estimativa dos municípios

Para os municípios devem-se fazer duas considerações:

- a. Municípios com população superior a 100.000 habitantes;
- b. Municípios com população inferior a 100.000 habitantes.

Para os municípios com população superior a 100.000 habitantes, considera-se como área maior a unidade da federação e como área menor o próprio município.

Para os municípios com população inferior a 100.000 habitantes é feito o cruzamento da população e da taxa de crescimento, onde os municípios com taxa de crescimento negativa são separados dos que apresentam taxa de crescimento positivas. A partir daí formam-se grupos que apresentam taxa de crescimento e populações bem próximas no período considerado.

Para estimar a população considera-se como área maior a unidade da federação (excluindo-se a população dos municípios com mais de 100.000 habitantes) e como áreas menores os grupos formados.

De posse da proporção que cada município representava em relação ao seu grupo, com respeito à população de 1º de agosto de 2000, aplicou-se a mesma proporção ao total estimado para o seu grupo em 1º de julho do ano t , obtendo-se, assim, as populações residentes estimadas para a mesma data acima para os municípios brasileiros (IBGE, 2004, p 74).

Neste trabalho foi utilizado o método das tendências de crescimento demográfico, tomando como base os resultados obtidos pela projeção feita pelo (IBGE, 2004b) para o horizonte de 2050. As projeções para os municípios estudados encontram-se no Anexo 1.

2.5 – DETALHES DO PROJETO DE INTEGRAÇÃO DO RIO SÃO FRANCISCO COM BACIAS HIDROGRÁFICAS DO NORDESTE SETENTRIONAL

Este tópico visa mostrar detalhes executivos do Projeto de Integração Nacional do rio São Francisco (PISF), com as bacias hidrográficas do nordeste setentrional. Será dada mais

ênfase ao Eixo Leste do projeto, já que ele será objeto de estudo deste trabalho. Os principais pontos a serem abordados serão as vazões transportadas, detalhes executivos, e locais beneficiados.

2.5.1 CONTEXTO HISTÓRICO DO PISF

Segundo RIMA (2004), os primeiros relatos escritos sobre a seca no Nordeste foram feitos ainda no Brasil – Colônia. Soluções científicas para combater o problema só foram propostas no ano de 1859, após uma missão realizada pelo Instituto Histórico e Geográfico Brasileiro (IHGB). A partir daí foi elaborado um trabalho que enfatizou a necessidade de melhorar as estruturas de transporte e armazenamento de água, propondo a construção de 30 açudes e de um sistema que levasse água do São Francisco para o rio Jaguaribe, no interior do Ceará.

Entre 1877 e 1879 ocorreu a grande seca, na qual se estima que 1,7 milhões de pessoas tenham morrido. Tal evento motivou a construção do primeiro açude, que foi iniciado no ano de 1884 e sua conclusão ocorreu em 1906.

Em 1909 foi criada a Inspetoria de Obras Contra as Secas (IOCS), que realizou os primeiros estudos das águas subterrâneas do Nordeste, alternativa mais viável naquele momento. Em 1913 o IOCS elaborou um mapa de um canal integrando o rio São Francisco ao rio Jaguaribe. No final do período getulista (1930-1945) esse órgão passou a se denominar Departamento Nacional de Obras Contra a Seca (DNOCS). Durante anos ele atuou em medidas para minimizar os efeitos da seca.

Em 1958 foi criada a Superintendência de Desenvolvimento do Nordeste (SUDENE), significando avanço para a industrialização do Nordeste.

Até o início da década de 1980 a integração do rio São Francisco foi inviabilizada, pois não havia energia elétrica suficiente para acionar as bombas responsáveis pelo transporte da água. Ainda nos anos 1980 o Departamento Nacional de Obras e Saneamento (DNOS) elaborou um anteprojeto de integração de águas do rio São Francisco com as bacias do Semi-Árido Nordestino. Só em 1994 esse estudo foi retomado e detalhado.

2.5.2 ALGUMAS EXPERIÊNCIAS DE TRANSPOSIÇÃO

2.5.2.1 TRANSPOSIÇÕES NO BRASIL

Rio Paraíba do Sul para o Rio de Janeiro

Há alguns anos atrás o rio Guandu era de pequeno porte, mas ele se tornou um rio bastante caudaloso, primeiramente ele foi usado para a produção de energia elétrica, hoje ele responde por aproximadamente 80% do abastecimento da população do Grande Rio.

Suas nascentes estão localizadas na serra do mar, em diversos municípios, alguns riachos se unem na represa de Ribeirão das Lajes, responsável pela regularização da vazão e do nível da água do rio, e tem importante participação na economia local. Depois da represa, o Ribeirão das Lajes, recebe as águas do rio Paraíba do Sul através de transposição em Barra do Pirai pela estação elevatória de Santa Cecília e, depois de receber as águas do Rio Santana, passa finalmente a denominar-se Rio Guandu.

Atualmente o rio Paraíba do Sul cede cerca de 60% de suas águas para o rio Guandu, a transposição das águas é feita na usina hidrelétrica da Light, a jusante de Santa Cecília, através das canalizações forçadas das usinas. Essa transposição encontra as águas do rio Ribeirão das Lages e desce para formar o Guandu e abastecer o Rio de Janeiro.

Jaguaribe para Fortaleza

Com a finalidade de garantir o abastecimento de água para a região Metropolitana de Fortaleza, após a severa seca de 1991-1993, foi construído o Canal do Trabalhador, que liga o médio Jaguaribe, no território do município de Itaiçaba, com o Açude Pacajus, no município do mesmo nome, tendo uma extensão de 103 km.

Sua construção foi em tempo recorde, pois se tratava de uma obra emergencial, para transportar as águas do rio Jaguaribe para o sistema hídrico Pacoti-Riachão-Gavião que abastece a região Metropolitana de Fortaleza.

Além da região metropolitana de Fortaleza, mais quatro municípios: Palhano, Itaiçaba, Aracati e Beberibe, o último ainda foi contemplado com um perímetro irrigado de 1.066 hectares.

Ainda no Estado do Ceará está em estudo à construção de um Canal de Integração que liga o Açude Castanhão, no Município de Jaguaribara, região do Médio Jaguaribe, às bacias

Hidrográficas da região Metropolitana de Fortaleza. Este canal constitui-se de um complexo de estação de bombeamento, canais, sifões, adutoras e túneis com a extensão de 255 km.

O Canal tem como finalidade promover o desenvolvimento socioeconômico auto-sustentável, visando a instalação de outros empreendimentos de grande porte, onde nasceu a necessidade de Construção do Complexo Industrial e Portuário do Pecem – CIPP, sendo assim o Canal da Integração é necessário para assegurar a oferta adequada de água para esse complexo.

O Canal Integração tem seu início imediatamente à jusante da barragem do Açude Castanhão, derivando sua vazão diretamente da tubulação da tomada de água do respectivo reservatório. A transposição é realizada até o Açude Pacoti, reservatório integrante do Sistema de Abastecimento de água da região Metropolitana de Fortaleza e daí ao reservatório Gavião, onde terminará o sistema adutor principal. Este percurso soma, aproximadamente, 200 km. O prolongamento do sistema adutor para a zona oeste de Fortaleza, entre o Açude Gavião e o Município do Pecem, cobre um trecho de 55 km.

2.5.2.2 TRANSPOSIÇÕES NO MUNDO

Mar de Aral, Ásia central

O Mar de Aral já foi o quarto maior mar interior do mundo, com área aproximada de 66 mil quilômetros quadrados, ele está situado entre o Uzbequistão e o Cazaquistão, na Ásia Central. A partir de 1939 o governo da extinta União Soviética consumiu cerca de 90% da água que chegava a Aral para a irrigação das lavouras de algodão. Tal gestão trouxe graves conseqüências a região. Seu espelho d'água reduziu a um terço do tamanho original e áreas antes alagadas se tornaram desertos. A economia da região sofreu sérios impactos, especialmente o setor pesqueiro, e a população ainda enfrenta doenças causadas pelo sal e pesticidas que se espalham pelo ar e contaminam o solo.

Tagus-Segura, Espanha

Segundo Aragão (2008) essa obra foi concluída em 1978, com 286 km de extensão, foi projetado para transportar uma vazão média de 33 m³/s. Apesar de ser apresentado como exemplo de transposição bem sucedido para irrigação e o abastecimento urbano, o projeto não conseguiu atingir o objetivo principal e induziu uma demanda ainda maior de água,

necessitando de novos projetos de transposição a serem construídos e, além disso, problemas de salinização do solo surgiram, devido ao uso na irrigação.

Rio Snowy, Austrália

O projeto foi iniciado em 1949, conta com 16 barragens, sete hidrelétricas, 145 km de túneis e 80 km de aquedutos. Economicamente o projeto proporcionou um incremento na oferta de empregos na região, estimulou o turismo. Entretanto, houve conflitos entre a região doadora e receptora, atualmente para atender todas as demandas é necessário optar por novas soluções para suprimento de água, como poços, reutilização e dessalinização.

Colorado-Big Thompson, Estados Unidos

Foi construído em 1938, envolve o transporte de água do rio Colorado para o rio Big Thompson, através de vários reservatórios, túneis e aquedutos. A água é distribuída a 29 cidades e irriga 630 mil acres de terra. Entretanto há problemas de conflitos sobre o direito das águas entre os estados de fronteira, além de problemas técnicos e ambientais. Estudos confirmam mudanças no comportamento físico dos rios tanto na bacia doadora, quanto na receptora, o que pode colocar em risco a fauna local.

2.5.3 OBJETIVOS GERAIS DO PISF

O objetivo principal do Projeto de Integração do Rio São Francisco com Bacias Hidrográficas do Nordeste Setentrional é assegurar a oferta de água para uma população e uma região que sofrem com a escassez e a irregularidade das chuvas. Não raro, ações emergenciais são aplicadas para atenuar a situação, mas não atingem os pontos centrais do problema: a pouca disponibilidade e a má distribuição de água na região. Sem água, essa região estará fadada ao subdesenvolvimento e, a um grande número de brasileiros, restarão poucas alternativas de desenvolvimento social e econômico de acordo com o relatório de impacto ambiental (RIMA, 2004).

Este projeto especificamente visa beneficiar as seguintes bacias hidrográficas:

- ✓ Do rio Jaguaribe, no Ceará;
- ✓ Do rio Piranhas-Açu, na Paraíba e Rio Grande do Norte;
- ✓ Do rio Apodi, no Rio Grande do Norte;

- ✓ Do rio Paraíba, na Paraíba;
- ✓ Dos rios Moxotó, Terra Nova e Brígida, em Pernambuco, na bacia do rio São Francisco.

A este projeto estruturante deverão integrar-se diversas iniciativas e soluções regionais para convivência com o semi-árido, como cisternas, poços e pequenos açudes, dentre outras. A integração com o rio São Francisco e essas soluções locais não competem entre si; pelo contrário, complementam-se de forma a transformar o limitado quadro de desenvolvimento vivido por essa parcela de brasileiros (RIMA, 2004).

Devido às incertezas climáticas, os grandes açudes do Nordeste Setentrional, operam acumulando o máximo da água no período chuvoso, visando garantir o abastecimento e, como consequência desta gestão, ocorre o aumento das perdas por evaporação e vertimento. Os estudos realizados em 90 açudes da região demonstraram que cerca de 75% da água armazenada é perdida assim. Apenas 25% conseguem ser aproveitados para abastecimento humano e atividades produtivas (RIMA, 2004). Como há muitas incertezas meteorológicas, essas perdas são necessárias para garantir o abastecimento. Já os outros usos, como agricultura irrigada e usos industriais, são restritos. E ainda quando há perigo de colapso, as companhias de água adotam a política de racionamento. Essa incerteza no abastecimento afasta os investidores, gerando prejuízos econômicos e sociais, que dificultam o crescimento e desenvolvimento da região.

Com o projeto de integração haverá uma garantia de disponibilidade hídrica, de uma fonte permanente, o rio São Francisco, não sendo mais necessário que os açudes trabalhem com cotas elevadas. A redução do nível de operação dos reservatórios acarretará uma diminuição das perdas por evaporação e vertimento, esse fato representará um ganho de água na região. É denominada sinergia hídrica aumentando a disponibilidade hídrica para impulsionar a agricultura irrigada e a economia.

2.5.4 DETALHES EXECUTIVOS

O projeto visa fazer uma transferência de 3,5 % da vazão regularizada do rio São Francisco que corresponde a uma vazão de 63,5 m³/s, na altura de Sobradinho para as bacias dos rios Jaguaribe (CE), Apodi (RN), Piranhas-Açu (PB-RN), Paraíba (PB), Moxotó (PE) e Brígida (PE), chamadas “bacias receptoras”. Estima-se uma transferência média de 2,3% da vazão regularizada do rio São Francisco – uma média de 42,4 m³/s – destinados às bacias do

Ceará, do Paraíba e do Rio Grande do Norte; e mais 21,1m³/s (1,2%) destinados ao Estado de Pernambuco.

Segundo o RIMA (2004) a vazão retirada do rio São Francisco poderá variar de 0 a 127m³/s. O valor máximo deverá ser alcançado caso as bacias receptoras esteja em períodos recorrentes de escassez, e o reservatório de Sobradinho esteja vertendo.

O projeto será feito através de dois eixos, o Eixo Norte e o Eixo Leste. A Figura 2.3 a seguir ilustra os dois eixos.



Figura 2. 2: Localização dos Eixos do Projeto, conforme o RIMA, (2004).

Os dois Eixos foram divididos em seis trechos, o Eixo Norte ficou com os trechos I, II, III, IV, VI e o Eixo Leste ficou com o trecho V. A Figura 2.4 ilustra essa divisão.



Figura 2. 3: Divisão dos Eixos em trechos RIMA (2004).

2.5.4.1 EIXO NORTE

Foi projetado para transportar uma vazão máxima de $99 \text{ m}^3/\text{s}$ e uma vazão média de $45,2 \text{ m}^3/\text{s}$, sendo que sua vazão contínua será de $16,4 \text{ m}^3/\text{s}$. Nos anos de escassez nas bacias receptoras e caso a barragem de Sobradinho esteja vertendo, a vazão aduzida poderá ser a máxima. Esse eixo irá transportar água para os seguintes rios: Brígida (PE), Salgado (CE), do Peixe e Piranhas-Açu (PB e RN) e Apodi (RN), garantindo o fornecimento de água para os açudes Chapéu (PE), Entremontes (PE), Castanhão (CE), Engenheiros Ávidos (PB), Pau dos Ferros (RN), Santa Cruz (RN) e Armando Ribeiro Gonçalves (RN).

O Eixo Norte é composto por, aproximadamente, 402 km de canais artificiais, 4 estações de bombeamento, 22 aquedutos, 6 túneis e 26 reservatórios de pequeno porte. Nesse eixo, ainda estão previstas duas pequenas centrais hidrelétricas junto aos reservatórios de Jati e Atalho, no Ceará, com, respectivamente, 40 MW e 12 MW de capacidade (RIMA, 2004).

2.5.4.2 EIXO LESTE

No ponto de captação em Itaparica, iniciará o Eixo Leste, com cerca de 220 km indo até o rio Paraíba, na Paraíba. A Figura 2.5 mostra com detalhes todo o percurso², previsto para transportar uma vazão máxima de 28 m³/s e trabalhar com uma vazão contínua de 10 m³/s. Na Tabela 2.1 encontram-se, de forma resumida, alguns dos principais dados do projeto. A Figura 2.6 mostra de forma resumida todos os processos de intervenções hidráulicas que o sistema irá sofrer para o transporte de água até o seu destino final.

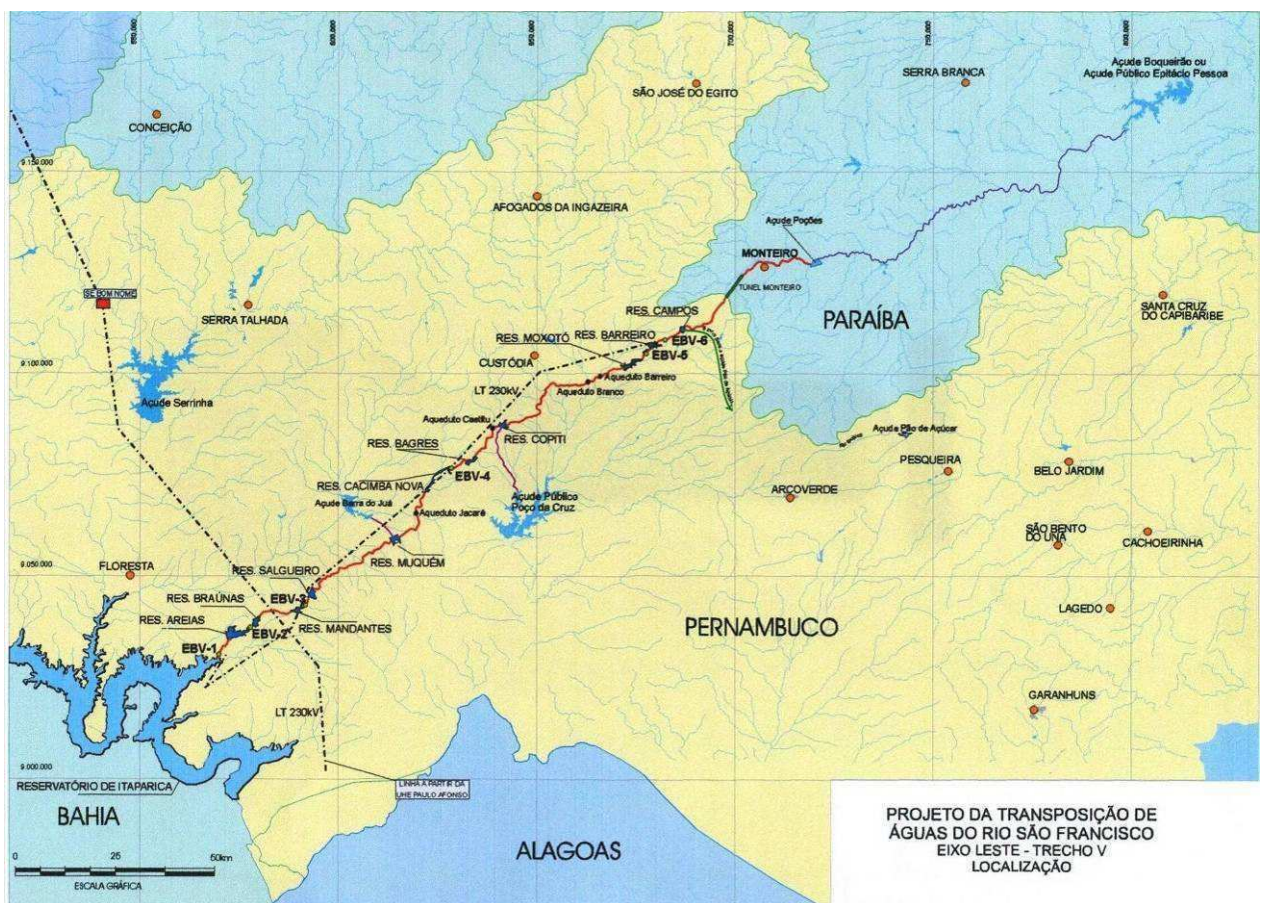


Figura 2. 4: Percurso do PISF trecho V (Ana, 2005).

Tabela 2. 1: Dados resumidos do projeto de integração do rio São Francisco (RIMA,2004)

EIXOS	TRECHOS	Vazão Máxima	Vazão média	Vazão continua de funcionamento	Local de Captação	Extensão dos Canais	Desnível ³
Norte	I,II,III,IV,VI	99 m ³ /s	45,2 m ³ /s	16,4 m ³ /s	Cabrobó (PE)	402 km	165 m
Leste	V	28 m ³ /s	18,3 m ³ /s	10 m ³ /s	Barragem de Itaparica (PE)	220 km	304 m

² A linha vermelha na Figura 2.5 corresponde à trajetória que a água transportada irá seguir.

³ Esse desnível corresponde à diferença de cotas entre o ponto de coleta até o ponto mais alto de entrega.

Esse eixo levará água para o açude Poço da Cruz (PE) e para o rio Paraíba, que é responsável pela manutenção dos níveis do açude Epitácio Pessoa (PB), também chamado de Boqueirão. Esse eixo é chamado também de Trecho V. A Figura 2.7 ilustra todo o sistema de condução de água que será composto por cinco estações de bombeamento, cinco aquedutos, dois túneis e nove reservatórios de pequeno porte (RIMA, 2004).

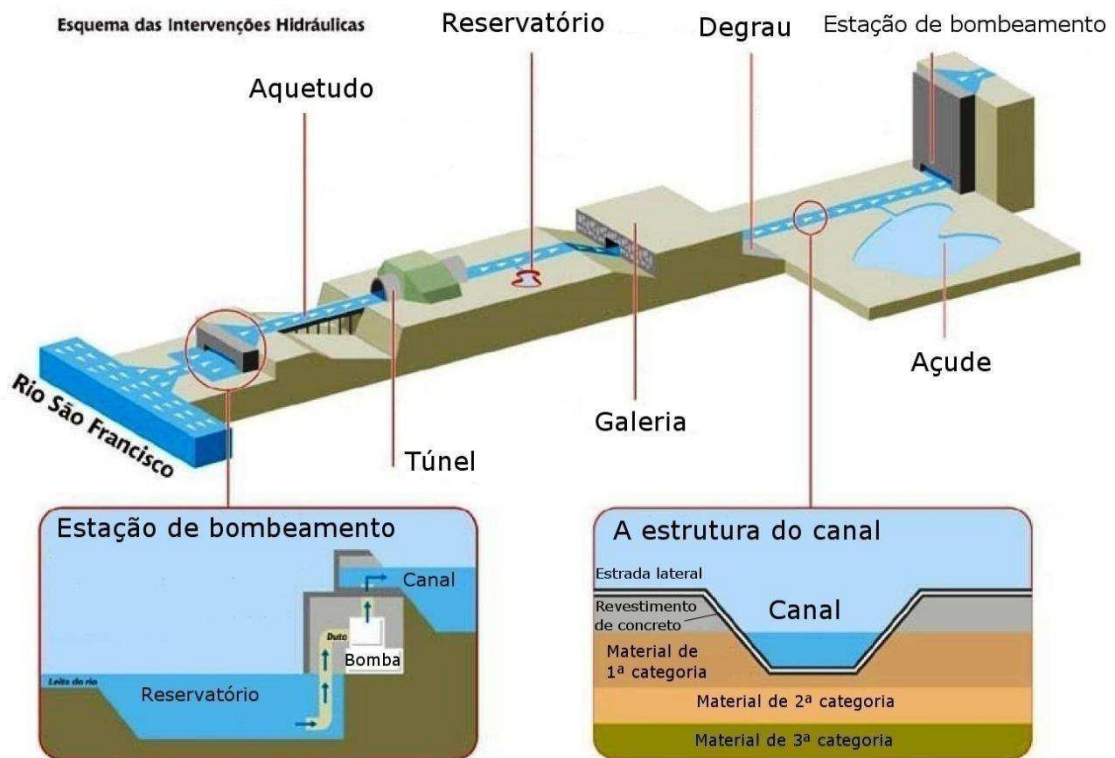


Figura 2. 5: Esquema das intervenções hidráulicas para o transporte da água (RIMA, 2004)

Tabela 2. 3: Valores da Simulação de Cobrança do MI em 2025 (ANA, 2005, p 50).

Estados	Vazões (m³/s)		Custos (R\$/ano)			Valor de Cobrança (R\$/m³)
	Bombeadas	Disponibilizadas	Fixo	Variável	Total	
CE	11,41	8,91	24.585.375	16.534.580	41.119.955	0,146
PB	1,28	1,00	2.494.978	1.854.550	4.349.528	0,138
PE	0,76	0,59	3.314.769	471.938	3.786.707	0,204
RN	2,95	2,30	7.150.078	4.275.673	11.425.751	0,158
Eixo Norte	16,40	12,80	37.545.200	23.136.741	60.681.941	0,151
PB	4,67	4,20	15.292.782	12.095.018	27.387.800	0,207
PE	5,33	4,80	18.581.968	20.447.950	39.029.918	0,258
Eixo Leste	10,00	9,00	33.874.750	32.542.968	66.417.718	0,237
CE	11,41	8,91	24.585.375	16.534.580	41.119.955	0,146
PB	5,96	5,20	17.787.760	13.949.568	31.737.328	0,198
PE	6,09	5,39	21.896.737	20.919.888	42.816.625	0,253
RN	2,95	2,30	7.150.078	4.275.673	11.425.751	0,158
Total PISF	26,40	21,80	71.419.950	55.679.709	127.099.659	0,196

Segundo as simulações de cobrança realizadas pelo MI, o valor médio da cobrança pela adução de água bruta no Eixo Norte será de R\$ 0,095 em 2010 e R\$ 0,151 em 2025 e no Eixo Leste de R\$ 0,144 em 2010 e R\$ 0,237 em 2025. Ressalta-se que o maior valor observado em 2025 é devido, principalmente, a um incremento dos custos operacionais fixos em face da conclusão da estrutura física do PISF, o que aumenta os custos de operação e manutenção (ANA, 2005, p 49).

Vale salientar que esses valores podem variar em função das políticas tarifárias adotadas pelas entidades operadoras estaduais e companhias de saneamento, bem como pelo aumento do número de usuários, atraídos pela oferta de água com maior garantia.

Os valores cobrados reais serão calculados anualmente, levando-se em consideração os custos operacionais do PISF e das vazões efetivamente contratadas e deverão ser fixados pela entidade reguladora.

CAPÍTULO III

DESCRIÇÃO E CARACTERIZAÇÃO DA ÁREA DE ESTUDO - BACIA DO RIO PARAÍBA

CAPÍTULO III - DESCRIÇÃO E CARACTERIZAÇÃO DA ÁREA DE ESTUDO - BACIA DO RIO PARAÍBA

3.1 CARACTERÍSTICAS GERAIS

Segundo o Plano Estadual de Recursos Hídricos (PERH, 1997), a bacia do Rio Paraíba apresenta uma área de 20.071,83 km², compreendida entre as latitudes 6°51'47"S e 8°18'12"S e longitude 34°47'37"O e 37°21'22"O. Em razão de sua grande extensão geográfica e das diversidades climáticas e físicas, a bacia do Rio Paraíba foi dividida em uma sub-bacia do Rio Taperoá e em três regiões: o alto Paraíba, médio Paraíba, e baixo Paraíba. A Figura 3.1 ilustra a bacia hidrográfica do Rio Paraíba. É a maior bacia hidrográfica de domínio estadual, já que sua área abrange aproximadamente 35,6%, de todo o território estadual. Sua área engloba 71 municípios que abrigam uma população de 1.866.521 habitantes, sendo 52% da população do Estado. A Tabela 3.1 apresenta, de forma resumida, as características das sub-bacias do Rio Paraíba.



Figura 3. 1: Bacia Hidrográfica do Rio Paraíba

Tabela 3. 1: Principais características das sub-bacias do rio Paraíba

Sub-bacia/Região	Área (km²)	Latitude	Longitude
Rio Taperoá	5.666,38	6°51'47'' - 7°34'33'' S	36°00'10'' - 37°14'00'' O
Alto Paraíba	6.717,39	7°20'48'' - 8°18'12'' S	36°07'44'' - 37°21'22'' O
Médio Paraíba	3.760,65	7°03'50'' - 7°49'13'' S	35°30'15'' - 36°16'38'' O
Baixo Paraíba	3.925,40	6°55'13'' - 7°30'20'' S	34°47'37'' - 35°55'23'' O

3.1.1 SUB-BACIA DO RIO TAPEROÁ

Seu principal rio é o Taperoá que caracteriza-se por seu regime intermitente, apresenta clima semi árido quente e sua área abrange os seguintes municípios: Assunção, Barra de Santa Rosa, Boa Vista, Cabaceiras, Cacimbas, Desterro, Gurjão, Juazeirinho, Junco do Seridó, Livramento, Olivedos, Parari, Pocinhos, Salgadinho, Santo André, Serra Branca, São João do Cariri, São José dos Cordeiros, Seridó, Soledade, Taperoá, Teixeira e Tenório, cujas temperaturas variam entre 18 a 22 °C a mínima, e a máxima entre 28 e 31 °C. A precipitação média anual oscila entre 400 e 600 mm e se concentra no período de dois a quatro meses. Essa bacia recebe contribuição dos rios São José dos Cordeiros, Floriano, Soledade, Boa Vista e Riacho dos Canudos.

A vegetação predominante nesta sub bacia é a caatinga hiperxerófila, hipoxerófila, floresta caducifólia e subcaducifólia.

3.1.2 REGIÃO DO ALTO CURSO DO RIO PARAÍBA

Sua área encontra-se no planalto da Borborema, onde ainda apresenta níveis superiores a 600 m ao nível do mar. Seu relevo é ondulado, fortemente ondulado, e em algumas áreas há ocorrência de relevo montanhoso. Sua área abrange os seguintes municípios: Amparo, Barra de São Miguel, Boqueirão, Cabaceiras, Camalaú, Caraúbas, Congo, Coxixola, Monteiro, Ouro Velho, Prata, São Domingos do Cariri, São João do Cariri, São João do Tigre, São Sebastião do Umbuzeiro, Serra Branca, Sumé e Zabelê, com temperaturas variando entre 18 e 22 °C a mínima, e a máxima atinge entre 28 e 31 °C, o que define o clima como semi-árido quente. A precipitação média anual nos municípios citados varia de 350 a 600 mm, e ocorrem,

geralmente, no período de quatro meses, que correspondem aos meses fevereiro, março, abril e maio. Sua evaporação, medida no tanque classe A, varia entre 2500 e 3000 mm anuais.

Nesta região de vegetação natural predominante do tipo caatinga, se localiza o maior reservatório da bacia do rio Paraíba e o segundo maior reservatório estadual: o Epitácio Pessoa também conhecido como açude de Boqueirão. Também estão localizados os reservatórios Poções, localizado em Monteiro, e o Açude de Camalaú, situado na cidade de mesmo nome, ambos previstos para receber as águas do PISF.

3.1.3 REGIÃO DO MÉDIO CURSO DO RIO PARAÍBA

Sua área abrange os seguintes municípios: Alcântil, Aroeiras, Barra de Santana, Barra de São Miguel, Boa Vista, Boqueirão, Campina Grande, Caturité, Fagundes, Gado Bravo, Itatuba, Montadas, Natuba, Pocinhos, Puxinanã, Queimadas, Riacho de Santo Antônio, Santa Cecília e Umbuzeiro. Seu clima é classificado como semi-árido quente. Suas temperaturas variam entre 18 e 22°C a mínima e a máxima atinge de 28 e 31 °C, com precipitação média anual variando entre 600 e 1.100 mm, decrescendo de leste para o oeste. Sua vegetação predominante é do tipo caatinga hiperxerófila, hipoxerófila, floresta caducifólia e subcaducifólia.

Nesta região está situado o segundo maior reservatório da bacia do Rio Paraíba e o terceiro maior reservatório estadual, o Argemiro Figueiredo também conhecido como Acauã.

3.1.4 REGIÃO DO BAIXO CURSO DO RIO PARAÍBA

Sua área abrange os municípios de Alagoa Grande, Bayeux, Cabedelo, Caldas Brandão, Cruz do Espírito Santo, Fagundes, Gurinhém, Ingá, Itabaiana, Itatuba, João Pessoa, Juarez Távora, Juripiranga, Lagoa Seca, Lucena, Mari, Massaranduba, Mogeiro, Mulungu, Pedras de Fogo, Pilar, Queimadas, Riachão do Bacamarte, Riachão do Poço, Salgado de São Félix, Santa Rita, São José dos Ramos, São Miguel do Taipu, Sapé, Serra Redonda e Sobrado. Seu clima é classificado como úmido com temperaturas que variam entre 20 e 24 °C a mínima, e a máxima atinge de 28 a 32 °C. Sua precipitação média anual varia entre 1.200 e

1.700 mm, com valores decrescentes da região do litoral ao interior, onde as maiores concentrações precipitadas ocorrem na área costeira.

Sua vegetação natural dominante é composta pela mata atlântica, manguezais, campos de várzeas e formações mistas dos tabuleiros, cerrados e restingas. A mata atlântica foi o ecossistema que teve maior área devastada, para dar espaço ao plantio de cana-de-açúcar, mandioca, abacaxi, entre outras.

3.2 DESCRIÇÃO DOS RESERVATÓRIOS EM ESTUDO

Os reservatórios utilizados nesta pesquisa serão os que estão previstos para receber a água do projeto de integração do rio São Francisco, eixo leste, localizados no alto e médio curso do rio Paraíba:

- ✓ Poções (região do alto Paraíba);
- ✓ Camalaú (região do alto Paraíba);
- ✓ Epitácio Pessoa, conhecido como Boqueirão (região do alto Paraíba);
- ✓ Argemiro Figueiredo, conhecido como Acauã (região do médio Paraíba).

A Figura 3.2, a seguir, mostra as sub-bacias do rio Paraíba e em destaque os reservatórios que serão simulados.



Figura 3. 2: Localização dos reservatórios por onde vão passar as águas do PISF

3.2.1 RESERVATÓRIO DE POÇÕES

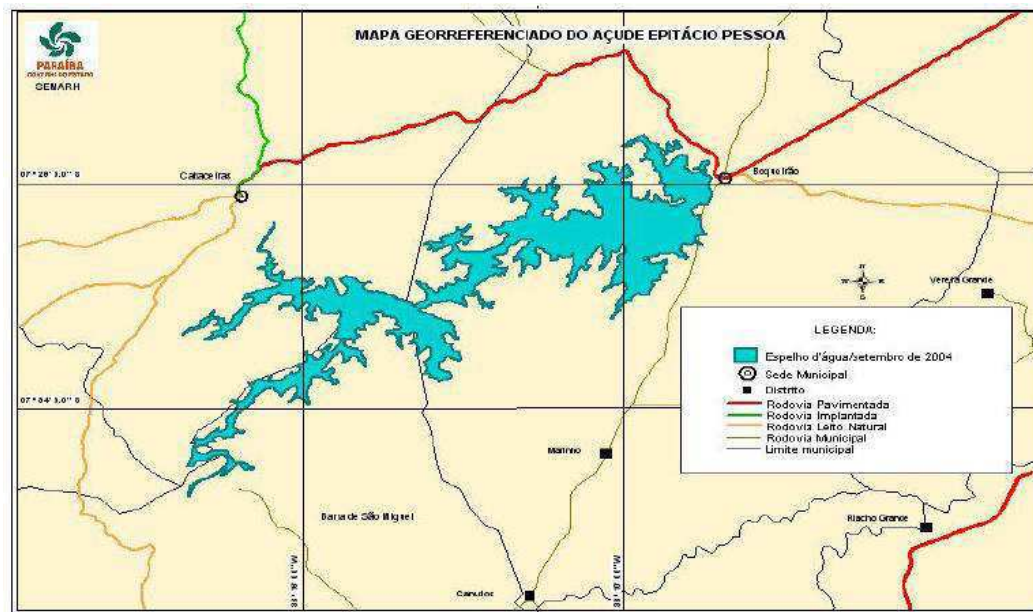
O açude Poções está localizado no alto curso do rio Paraíba e foi projetado para irrigação e abastecimento da cidade de Monteiro. Sua localização fica na latitude de 7°55'S e numa longitude de 37°12'O e tem uma capacidade máxima de aproximadamente 30 Hm³.

3.2.2 RESERVATÓRIO DE CAMALAÚ

Este reservatório está situado no alto curso do Rio Paraíba, atualmente ele é responsável pelo abastecimento da cidade de Camalaú, tem uma capacidade de acumulação de aproximadamente 46 Hm³, e suas águas são utilizadas também para irrigação e piscicultura. Segundo Vieira (2008) a piscicultura beneficia 21 pescadores e têm instalado 60 tanques-rede (o limite máximo é de 178). Atualmente não há conflito relativo à disponibilidade quantitativa da água, embora tenha havido conflitos no período entre 1998 e 2003.

3.2.3 RESERVATÓRIO EPITÁCIO PESSOA (BOQUEIRÃO)

O açude Epitácio Pessoa fica localizado entre as coordenadas 07°28'04" e 07° 33' 32" de latitude sul e 36° 08' 23" e 36° 16' 51" de longitude oeste. É o segundo maior reservatório do Estado perdendo apenas para o açude Coremas/Mãe D'água. Sua barragem fica no município de Boqueirão, cuja bacia hidráulica se estende para os seguintes municípios: Boqueirão (Alto/Médio Paraíba), Barra de São Miguel (Alto Paraíba) e Cabaceiras (Sub-bacia do Rio Taperoá). Quando o reservatório foi construído a sua capacidade era de aproximadamente 536 milhões de metros cúbicos, mas devido ao assoreamento a sua capacidade de armazenamento vem reduzindo e atualmente encontra-se com aproximadamente 412 milhões de metros cúbicos (PERH, 2004). A Figura 3.3, a seguir, ilustra o espelho d'água do açude em sua cota de vertimento, que é a 377,9 m e a sua respectiva área inundada de aproximadamente 39,623 km².



Fonte: SEMARH (2004 apud VIEIRA 2008)

Figura 3. 3: Espelho d'água do açude Epitácio Pessoa em sua cota de vertimento

O açude Epitácio Pessoa tem dois sistemas adutores, o sistema adutor de **Gravatá** com 60 km de extensão que abastece as seguintes localidades: Campina Grande, Queimadas, Galante, Caturité, Pocinhos, Riacho do Santo Antonio, Barra de Santana, Barra de São Miguel; o sistema adutor do **Cariri**, com 160 km de extensão, que atende aos municípios de Boqueirão, Cabaceiras, Boa Vista, Soledade, Seridó, São Vicente do Seridó, Olivedos, Juazeirinho, Cubatí e Pedra Lavrada.

Para Vieira (2008), a década de 1990 apresentou índices de precipitação muito abaixo da média em toda região Nordeste, com dois períodos de seca concentrados em 1993 e em 1998, levando à ocorrência de aflúências nulas em todos os meses desses anos. Em 1999 o reservatório atingiu a cota 364,40 m e o sistema de abastecimento entraria em colapso quando chegasse à cota de 362,00 m, o que poderia ocorrer aparecimento de vórtices, que provocaria a entrada de ar nas tubulações, inviabilizando a captação. Por sua vez o Ministério Público, através de Ação Cautelar, proibiu a prática de irrigação à montante do açude o que gerou conflitos. Já em 2003 o reservatório atingiu 22% da sua capacidade máxima. Na tentativa de garantir o abastecimento público, a CAGEPA, em ambos os casos, adotou a política de racionamento. Em 2004, devido às chuvas muito acima da média, no mês de janeiro, o açude transbordou. A última vez que isso tinha ocorrido foi no ano de 1989 e voltou a ocorrer em 2005, 2006, 2008 e 2009.

3.2.4 RESERVATÓRIO ARGEMIRO FIGUEIREDO (ACAUÃ)

O açude Argemiro Figueiredo conhecido como Acauã, está situado no município de Natuba, na região do Médio Curso do Rio Paraíba e se localiza nas coordenadas $7^{\circ}27'07''\text{S}$ de latitude e $35^{\circ}34'22''\text{O}$ de longitude. Sua construção foi concluída em março de 2002 e apresenta capacidade máxima de 253 milhões de metros cúbicos, o que o torna o terceiro maior reservatório do Estado. Esse reservatório foi projetado para atender ao abastecimento das cidades de Itabaiana, Salgado de São Felix, Natuba e Itatuba, dar um reforço ao sistema integrado de o abastecimento de Campina Grande e para o controle de cheias no baixo Paraíba.

O layout do sistema que vai receber a vazão exógena do PISF eixo leste está mostrado na Figura 3.4. O ponto de entrega será o açude Poções situado no município de Monteiro, a partir do qual as águas passarão pelos reservatórios de Camalaú, Boqueirão e Acauã e daí deverá sair uma vazão regularizada para abastecer os municípios às margens do rio Paraíba até o oceano.

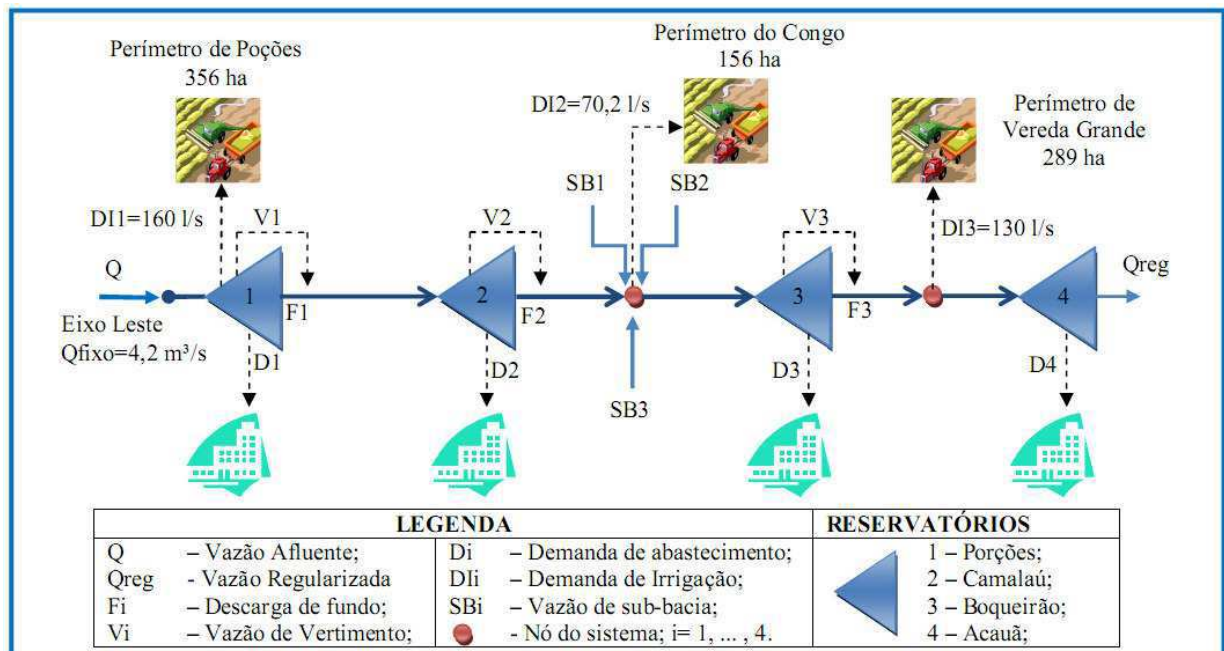


Figura 3.4: Layout do sistema que vai receber as águas do PISF eixo leste.

3.3 CARACTERÍSTICAS FÍSICO-HIDRÁULICAS DOS RESERVATÓRIOS

3.3.1 PRECIPITAÇÃO NOS RESERVATÓRIOS

Estes dados foram disponibilizados pela Agência Executiva de Gestão das Águas do Estado da Paraíba – AESA. Foram obtidos a partir das médias mensais dos postos pluviométricos mais próximos dos reservatórios em estudo. Conforme apresentados na Tabela 3.2.

Tabela 3. 2: Precipitação média nos reservatórios (mm)

Precipitação	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez
Poções	32,8	70,2	127,6	96,1	55,1	31,5	18,2	7,9	3,7	8,6	11,8	15,5
Camalaú	50,5	83,8	144,0	138,7	65,7	36,5	34,1	17,0	10,1	6,5	14,3	23,4
Boqueirão	27,5	54,2	81,5	98,4	57,4	56,2	5,5	20,7	12,2	4,6	6,8	16,0
Acauã	35,7	48,7	92,6	108,3	74,6	74,3	88,8	39,3	22,5	9,9	9,8	25,5

3.3.2 VAZÕES AFLUENTES AOS RESERVATÓRIOS

Os dados fluviométricos foram disponibilizados pela AESA (2007). A disponibilidade de dados pluviométricos na região estudada possibilitou uma série em escala mensal que vai do ano de 1933 a 1991, totalizando uma série fluviométrica de 58 anos. Estes dados estão apresentados dos Anexos 4 ao 16.

3.3.3 EVAPORAÇÃO NOS RESERVATÓRIOS

Os dados referentes à evaporação nos reservatórios foram disponibilizados pela AESA (2007). Eles são mostrados na Tabela 3.3.

Tabela 3.3: Evaporação média mensal (mm) nos reservatórios

Evaporação	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez
Poções	233	178	156	116	115	127	156	206	239	263	266	273
Camalaú	233	178	156	116	115	127	156	206	239	263	266	273
Boqueirão	192	155	195	163	178	130	109	143	166	237	212	228
Acauã	147	132	108	88	102	65	73	105	126	154	151	165

3.3.4 DEMANDAS

3.3.4.1 DEMANDAS PARA ABASTECIMENTO

Para determinar a vazão de demanda máxima é necessário fazer alguns estudos, tais como: previsão de população e a estimativa de consumo, e a partir daí determinar a vazão de projeto, no final do período de alcance. Neste estudo o horizonte de projeto é o ano 2035.

A estimativa de consumo per capita acrescida das perdas no sistema de abastecimento foi feita utilizando os critérios adotados pela CAGEPA, a mesma considera essas perdas na ordem de 40%. A Tabela 3.4 mostra os critérios de estimativa de consumo per capita em função da população do município, valendo salientar que quanto maior a população do município maior o consumo unitário.

Tabela 3.4: Critérios de estimativa de consumo adotados pela CAGEPA

Nº de habitantes (P)	Consumo l/(hab.dia)	
	Per capita	Per capita +40% de perdas
$P \leq 50.000$	120 l/(hab.dia)	168 l/(hab.dia)
$50.000 > P \geq 150.000$	150 l/(hab.dia)	210 l/(hab.dia)
$P > 150.000$	200 l/(hab.dia)	280 l/(hab.dia)

3.3.4.2 DEMANDAS DE IRRIGAÇÃO

Tendo como base (PDRH-PB, 2001), a estimativa da demanda hídrica de irrigação foi de 0,45 l/s.ha. A área irrigada considerada foram apenas os perímetros públicos irrigados, nas proximidades do sistema em estudo. São eles os perímetros de Poções com 356 ha, Congo com 156 ha e Vereda Grande com 289 ha.

3.3.5 RELAÇÕES COTA X ÁREA X VOLUME DOS RESERVATÓRIOS

Os valores referentes à Cota x Área x Volume para os reservatórios em estudo foram disponibilizados pela AESA. E seus gráficos estão nos Anexos de 17 a 29.

Para obter as funções matemáticas das relações Cota x Área x Volume, que melhor se ajustam aos dados utilizou-se o aplicativo LabFit (SILVA e SILVA, 2004), onde os resultados

são obtidos através de regressões e a melhor equação é escolhida entre mais de 150 funções. A escolha obedece aos seguintes critérios: maior valor do coeficiente de regressão ao quadrado (r^2) e o menor desvio padrão. As Tabelas 3.5 a 3.7 mostram os resultados obtidos.

Tabela 3.5: Relação Cota (m) x Volume (Hm³) dos reservatórios

Reservatório	Curvas Ajustadas
Poções	$C_j = 1/(2,5757.10^{-2} - 1,0290.10^{-3} * Ln(V_j))$
Camalaú	$C_j = 1/(0,3211.10^{-2} - 0,3923.10^{-4} * Ln(V_j))$
Boqueirão	$C_j = 1/(0,2889.10^{-2} - 0,3638.10^{-4} * Ln(V_j))$
Acauã	$C_j = 1/(0,1130.10^{-1} - 0,6380.10^{-3} * Ln(V_j))$

Tabela 3.6: Relação Cota (m) x Área (km²) dos reservatórios

Reservatório	Curvas Ajustadas
Poções	$A_j = 0,8989 * tan(3,1215.10^{-2} * C_j)$
Camalaú	$A_j = 0,1953 * tan(0,4711.10^{-2} * C_j)$
Boqueirão	$A_j = 0,9044 * tan(0,4100.10^{-2} * C_j)$
Acauã	$A_j = 1,5012.10^4 * exp(-8,7738.10^3 / C_j)$

Tabela 3.7: Relação Volume (Hm³) x Cota (m) dos reservatórios

Reservatório	Curvas Ajustadas
Poções	$V_j = 2,9783 * tan(0,3165.10^{-1} * C_j)$
Camalaú	$V_j = 0,9541 * tan(0,4725.10^{-2} * C_j)$
Boqueirão	$V_j = 6,5155 * tan(0,4118.10^{-2} * C_j)$
Acauã	$V_j = 8,4366.10^7 * C_j^{-3,3952.10^{-2} / C_j}$

3.3.6 VOLUMES MÁXIMOS E MÍNIMOS DOS RESERVATÓRIOS

Os volumes foram disponibilizados pela AESA, que também é o órgão gestor estadual. Na Tabela 3.8 estão apresentados os valores máximos e mínimos dos reservatórios e também o volume inicial referente ao mês de dezembro de 2008.

Tabela 3.8: Volumes máximos e mínimos dos reservatórios

Reservatórios	Volume máximo (m ³)	Volume mínimo (m ³)	Volume inicial (m ³)
Poções	29.861.562	582.125	14.593.920
Camalaú	46.437.520	159.360	35.666.425
Boqueirão	411.686.287	28.238.900	349.212.125
Acauã	253.000.000	2.033.709	188.520.222

CAPÍTULO IV

SISTEMA DE SUPORTE A DECISÃO - ACQUANET

CAPÍTULO IV – SISTEMA DE SUPORTE A DECISÃO - ACQUANET

4.1 SISTEMA DE SUPORTE A DECISÃO

O modelo de simulação em recursos hídricos escolhido para essa pesquisa foi o AcquaNet, pois ele permite representar um sistema composto por vários reservatórios, com suas respectivas demandas, de modo simples e bem detalhado, através de um modelo de redes de fluxo. Nele podem-se fazer simulações de condução de água por trechos, onde estes podem representar canais, adutoras ou rios naturais, inclusive computando as perdas que ocorrem em trânsito por evaporação e infiltração.

4.2 GENERALIDADES

Este modelo foi desenvolvido no Laboratório de Sistemas de Suporte a Decisões da Escola Politécnica da Universidade de São Paulo - USP e teve como base o modelo ModSimP32. Entretanto, os modelos se diferem quanto ao funcionamento, armazenamento e leitura de dados e resultados. No AcquaNet os dados são armazenados através de bancos de dados no formato Microsoft Access. Já no ModSimP32 funciona com arquivos próprios e o software fica responsável pela criação e utilização destes arquivos.

O AcquaNet trabalha com banco de dados temporário que existe somente durante a utilização do modelo. Isso proporciona uma redução do esforço computacional, pois não há necessidade de alocar memória para as variáveis, já que elas estão automaticamente no banco de dados. Quando um projeto é aberto só uma fração do banco de dados é lida e o restante só será lido quando for necessário.

4.2.1 A PROGRAMAÇÃO DO MODELO MATEMÁTICO

O AcquaNet é um modelo matemático baseado na teoria da rede de fluxo. Na simulação ele utiliza algoritmo de balanço de massa e na otimização ele utiliza o algoritmo “Out-of-kilter”, de programação linear primal-dual, que foi desenvolvido especialmente para a solução eficiente de problemas de minimização de custos em redes de fluxo.

Através de redes de fluxo é possível representar bacias hidrográficas completas por meio de arcos (elos) e nós.

Os arcos representam os elementos mais dinâmicos da bacia onde ocorrem os fluxos propriamente ditos (rios, canais, dutos, etc.) e correspondem às ligações entre os nós.

Os nós representam os elementos mais estáticos da bacia, ou seja, pontos de entrada e saída dos fluxos (reservatórios, demandas, confluências, entre outros). Os fluxos de cada um dos arcos da rede correspondem à quantidade transportada de um determinado produto por unidade de tempo. A Figura 4.1 ilustra os elementos constituintes de uma rede de fluxo.

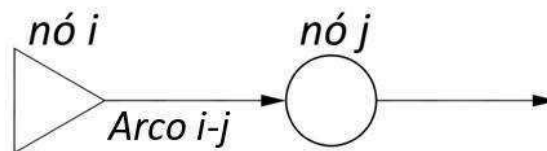


Figura 4. 1: Representação de uma rede de fluxo com nós e arcos

O algoritmo “Out-of-Kilter”, resolve matematicamente a seguinte equação (função objetivo), de forma seqüencial e ao longo do tempo:

$$\text{Minimizar } \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^m C_{ij} * Q_{ij} \quad (4.1)$$

Onde,

Q_{ij} : é a vazão média entre o nó i e o nó j , durante o intervalo de tempo considerado;

C_{ij} : é o custo médio associado com a vazão Q_{ij} , que pode ser associado a um custo unitário ou a um valor de ponderação que represente direitos de água ou prioridades operacionais.

Sujeito a:

1. Satisfação do equilíbrio de massa em todos os nós, $j = 1, 2, 3, \dots, N$

$$\sum_{i \in I_j} Q_{ij} - \sum_{k \in O_j} Q_{jk} = 0 \quad (4.2)$$

I_j – o conjunto de todos os nós com arcos que terminam no nó j ($i \in I_j$, todos os nós i que são elementos do conjunto I_j); e

O_j – o conjunto de todos os nós com arcos que se originam no nó j .

A Equação 4.2 estabelece que a rede deve ser consecutiva, ou seja, a soma das vazões que chegam em um nó, deve ser igual a soma das vazões que saem deste mesmo nó.

2. As vazões máximas e mínimas em todos os arcos (i,j)

$$U_{ij} \geq Q_{ij} \geq L_{ij}; \quad \forall ij = 1, 2, 3, \dots, n \quad (4.3)$$

Onde,

L_{ij} : A vazão mínima em todos os arcos (i, j) ; e U_{ij} é a Vazão máxima em todos os arcos (i,j) .

A Equação 4.3 estabelece que o fluxo que passa por cada arco, deve estar sempre limitado pelas capacidades máximas e mínimas do mesmo.

Os componentes do sistema a serem definidos pelos usuários são: vazões não regularizadas, perdas no sistema, demandas de água e volumes meta. Nos dois últimos itens o usuário ainda deve atribuir valores para as prioridades tanto no atendimento às demandas ou, ainda, em relação ao volume meta nos reservatórios, estes são estabelecido conforme a necessidade do estudo realizado. O modelo atenderá as demandas de acordo com um valor de prioridade atribuído pelo usuário, esse pode variar de 1 (alocação preferencial) a 99 (alocação menos preferencial).

- **Vazões não reguladas:** segundo Lima (2004), esses dados podem ser baseados em séries de dados históricos, previsões futuras ou geração sintética, e deverão ser fornecidas pelo usuário, para cada nó de passagem, como também para cada reservatório.
- **Perdas nos reservatórios:** nos reservatórios as perdas podem ser por evaporação, onde as lâminas evaporadas em cada período devem ser fornecidas pelo usuário, também ocorrem perdas por vertimento, elas ocorrem quando na simulação o reservatório supera sua capacidade máxima.
- **Perdas de condução e infiltração:** nos arcos que são utilizados para representar trechos de rios, canais etc., onde ocorrem perdas em trânsito por infiltração, o usuário pode representar essas perdas através de um coeficiente de perdas para cada trecho.

Como dito anteriormente, o modelo atribui a cada demanda e ao volume meta um valor de prioridade estabelecido pelo usuário, sendo que, quanto maior o valor, menor será a prioridade. O modelo calcula as prioridades da seguinte forma:

$$C = 1000 - 10 * P \quad (4.4)$$

Onde

C: representa o custo da alocação ou um benefício vinculado ao volume meta e

P: é o valor da prioridade que varia entre 1 a 99.

Em caso de déficit, as demandas associadas aos menores valores de *P* serão consideradas como de maiores prioridades, prejudicando o atendimento às demandas com menores prioridades.

4.3 PROCEDIMENTOS PARA SIMULAÇÃO DE PROBLEMAS NO ACQUANET

4.3.1 DESENHO DA REDE DE FLUXO

O primeiro passo, para fazer a simulação do sistema em estudo, consiste em representar graficamente o desenho da topologia da bacia hidrográfica, onde os reservatórios, os nós, as demandas e os links devem ser representados graficamente através de símbolos.

O traçado do sistema no AcquaNet é feito através de botões de criação e edição, de forma bem flexível, dando possibilidade ao usuário para alterar o traçado do sistema a qualquer momento. A Figura 4.2 ilustra a interface do AcquaNet destacando de B1 a B4 os principais comandos. O conjunto de botões de criação e edição de imagens, B1, é mostrado na Figura 4.2 e têm as seguintes funções, da esquerda para direita: criar nó de passagem, criar reservatório, criar demanda, criar link, apagar elementos, mover elementos e marcar/desmarcar elementos.

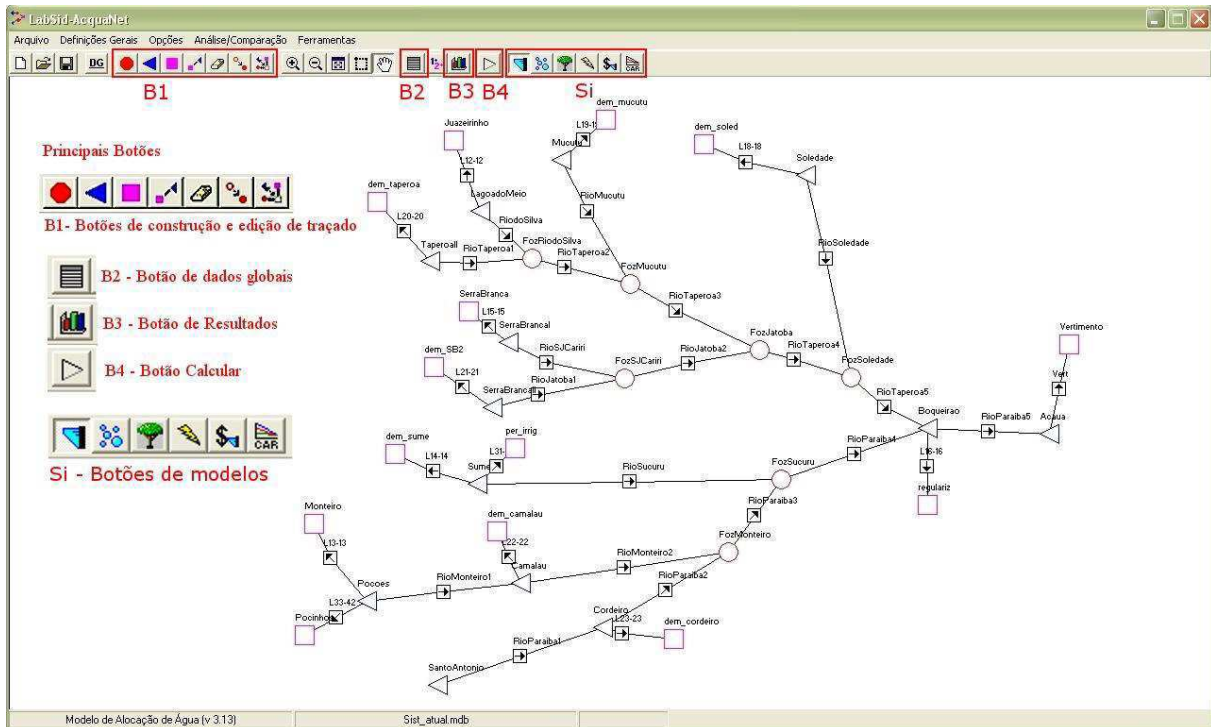


Figura 4. 2: Interface do AcquaNet, em destaque os principais comandos

4.3.2 DEFINIÇÕES GERAIS

Antes de iniciar a simulação, o usuário deve fornecer ao modelo algumas informações que servirão de base para entrada de dados, propriamente dita. Na opção “definições gerais” pode-se escolher o tipo de simulação, as opções de cálculo e os valores relacionados com a mesma. Estas definições podem ser alteradas a qualquer momento da simulação.

A Figura 4.3 mostra a tela de definições gerais. No modelo feito neste trabalho, foram utilizadas as opções de simulação contínua com a opção de cálculo calibração.

Figura 4. 3: Tela de definições gerais

4.3.3 TIPOS DE SIMULAÇÃO

4.3.3.1 SIMULAÇÃO CONTÍNUA

Nesta opção o principal dado que o usuário deve fornecer é o número total (NT) de anos de simulação e o ano inicial da mesma. Ainda deve ser informado ao sistema a série de vazões afluentes, em escala mensal, com o total de meses referente ao total de anos, a ser utilizada no processo de simulação. Tanto os cálculos como os resultados são executados em escala mensal. A simulação segue a seguinte seqüência:

1. A simulação é iniciada com os volumes iniciais fornecidos pelo usuário;
2. No segundo ano o volume inicial (V_{i_t}) é igual ao volume final ($V_{f_{t+1}}$) obtido a partir da simulação do primeiro ano ou seja $V_{i_t} = V_{f_{t+1}}$;
3. O processo é repetido até o ultimo ano da simulação;
4. Os resultados são exibidos de forma seqüencial do primeiro ao último ano.

Para longas séries de dados, os volumes iniciais dos reservatórios passam a ter pequena influência nos resultados. A simulação contínua serve de base para se ter uma idéia do comportamento do sistema ao longo do tempo.

4.3.3.2 PLANEJAMENTO TÁTICO

Nesta opção o usuário deve informar ao sistema, além dos dados exigidos na simulação contínua, o horizonte de simulação (NH). O horizonte de simulação é o total de anos que se pretende fazer a análise do comportamento do sistema em estudo. Nesta opção a simulação segue a seqüência de cálculo abaixo:

1. Tendo como base os volumes iniciais dos reservatórios fornecidos pelo usuário, o modelo efetua os cálculos seqüencialmente para o número total de anos para a série de vazões;
2. O procedimento anterior é repetido com os dados fornecidos pelo usuário. Os cálculos são feitos para o número total de anos, tomando como ponto de partida o segundo ano de simulação;
3. Repete-se o procedimento acima até que seja executado o cálculo partindo-se do ano $NT-NH+1$ da série de vazões;
4. Os resultados obtidos são valores estatísticos para todos os meses do horizonte de simulação.

Esta opção de cálculo é mais indicada quando se pretende fazer o planejamento e/ou operação de reservatórios.

4.3.3.3 OPÇÕES DE CÁLCULO

Segundo Labsid (2002), no AcquaNet existem duas opções de cálculo: estados hidrológicos e calibração. A diferença entre estas opções está na entrada de dados e na maneira como os cálculos são efetuados.

- Na opção estados hidrológicos o modelo considera a quantidade de água armazenada nos reservatórios para determinar qual valor de demanda de volume meta e as prioridades que serão usadas nos cálculos em cada um dos meses. O usuário pode utilizar até sete estados hidrológicos e fornecer valores diferentes das grandezas citadas para cada um dos estados.

- Na opção calibração o modelo efetua os cálculos com os valores fornecidos sem levar em conta o estado atual do sistema.

4.3.4 ENTRADA E EDIÇÃO DE DADOS

Para entrar com um dado novo ou editar um valor existente basta clicar com o botão direito do mouse, em qualquer elemento da rede. Após isso, irá surgir uma tela semelhante a da Figura 4.4 com todos os dados necessários ao elemento escolhido. O usuário pode editar os dados a qualquer momento. Inclusive há uma opção onde todos os dados dos elementos existentes na tela podem ser alterados de uma só vez. Para isso basta teclar o botão B2 que aparece de forma destacada na Figura 4.2

Cota (m)	Área (km²)	Volume (Mm³)
343,000	0,000	0,000
345,000	0,143	0,174
347,000	0,422	0,708
349,000	0,874	1,982
351,000	1,506	4,315
353,000	2,261	8,059
355,000	3,217	13,478
357,000	4,557	21,218
359,000	6,158	31,820
361,000	8,029	45,935
363,000	10,013	63,965
365,000	12,260	86,139
367,000	15,486	113,651
369,000	19,443	148,505
371,000	24,291	192,185
373,000	29,120	245,796
375,000	33,047	308,486
377,000	36,143	377,846
377,550	38,136	397,991
377,900	39,623	411,686

Figura 4. 4: Tabela para entrada e edição de dados dos reservatórios

4.3.5 EFETUAÇÃO DOS CÁLCULOS

Para o modelo AcquaNet, no que diz respeito ao processo de efetuar os cálculos, basta clicar no botão calcular, que aparece definido como B4 na Figura 4.2. Após isso, o programa informa o andamento do processo. Terminado os cálculos os resultados estarão disponíveis em forma de planilhas ou gráficos, conforme a necessidade do usuário. Os resultados apresentados nas planilhas podem ser facilmente copiados e colados para outros programas como Excel, sendo ainda os comandos copiar e colar são os mesmos utilizados no Excel.

4.3.6 OBTENÇÃO DOS RESULTADOS

Para se ter acesso aos resultados o usuário deve clicar no menu “resultados”, que corresponde ao botão B3, conforme Figura 4.2. Os resultados são apresentados em uma tela, como a ilustrada na Figura 4.5. Nessa tela o usuário define os elementos e resultados que ele deseja visualizar. Isso torna o sistema mais eficiente já que o banco de dados só vai processar os dados escolhidos para serem visualizados.

No modo simulação contínua os resultados podem ser visualizados individualmente ou como sistema (todos os elementos de um mesmo tipo são mostrados como se fossem um único), para isso basta ativar a opção “resultados do sistema” conforme tela mostrada na Figura 4.5.

Os resultados são exibidos por elementos que são eles: reservatórios, demandas, passagens (nós de passagens) e links. Para cada elemento tem um grupo de resultados disponíveis e para acessá-los bastando marcar/desmarcar as opções de resultados. A Tabela 4.1 ilustra os elementos e os seus grupos de resultados.

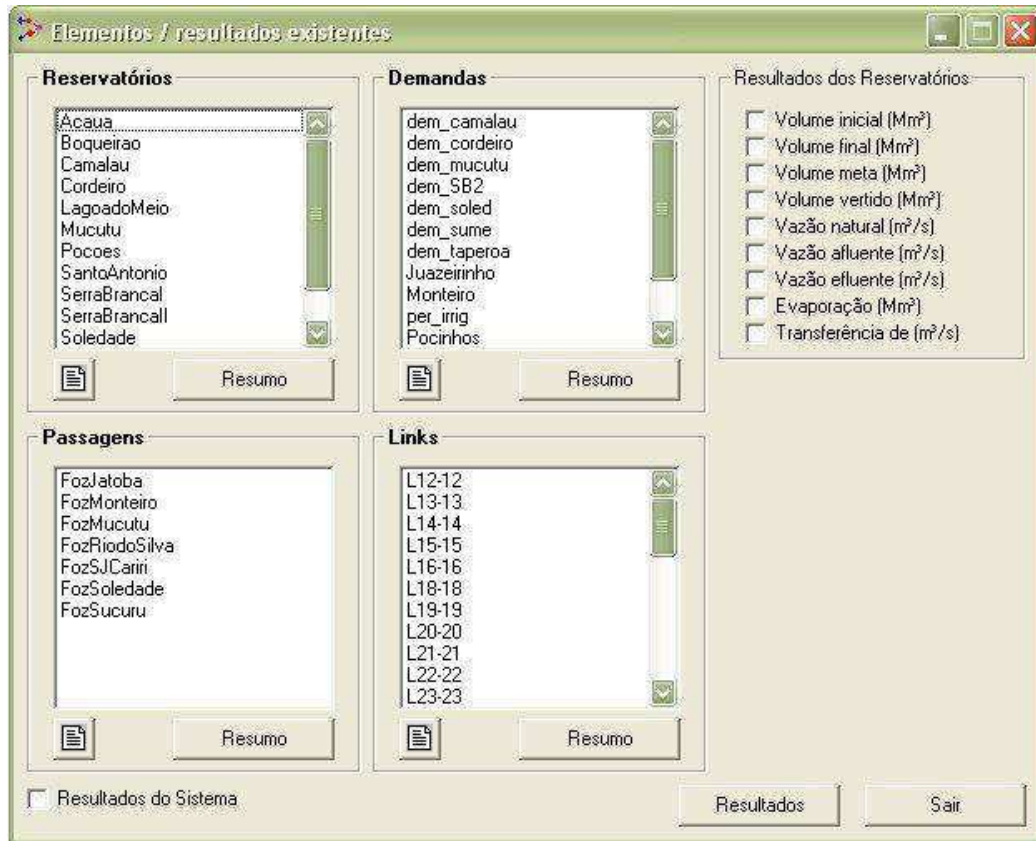


Figura 4. 5: Tela de resultados no modo simulação contínua.

Tabela 4. 1: Elementos do AcquaNet e seus grupos de resultados

Elementos	Resultados possíveis	Elementos	Resultados possíveis
Reservatórios	Volume Inicial (Mm ³)	Demandas	Demanda necessária (m ³ /s)
	Volume Final (Mm ³)		Déficit na demanda (m ³ /s)
	Volume Meta (Mm ³)		Vazão natural (m ³ /s)
	Volume Vertido (Mm ³)		Vazão afluente (m ³ /s)
	Vazão natural (m ³ /s)		Vazão efluente (m ³ /s)
	Vazão afluente (m ³ /s)		Vazão Fornecida (m ³ /s)
	Vazão efluente (m ³ /s)		Transferência de (m ³ /s)
	Evaporação (Mm ³)		Transferência para (m ³ /s)
	Transferência (m ³ /s)		
Passagens	Vazão natural (m ³ /s)	Links	Vazão mínima (m ³ /s)
	Vazão afluente (m ³ /s)		Vazão máxima (m ³ /s)
	Vazão efluente (m ³ /s)		Vazão ótima (m ³ /s)
	Transferência de (m ³ /s)		Perda no link (m ³ /s)

4.4 MODELOS SECUNDÁRIOS NO ACQUANET

Além modelo AcquaNet possui cinco modelos secundários escolhidos em função do objeto de estudo:

1. Modelo de alocação de água;
2. Modelo de qualidade de água;
3. Modelo de irrigação;
4. Modelo de produção de energia elétrica
5. Modelo de análise econômica para alocação;
modelo CAR – curvas de aversão a riscos

Cada um desses modelos pode ser acessado da esquerda para direita pelos botões Si, conforme Figura 4.2.

Os módulos secundários funcionam de forma independente e a solução do problema é obtida utilizando o algoritmo de rede de fluxo. Segundo Aragão (2008), o sistema dispõe de um banco de dados que armazena os dados de entrada dos modelos, assim como os resultados gerados por eles. Esse banco é responsável pela comunicação entre o módulo base e os demais módulos. Neste trabalho foi descrito apenas o módulo de alocação de água.

CAPÍTULO V

METODOLOGIA DE PESQUISA

CAPÍTULO V - METODOLOGIA DE PESQUISA

Este capítulo visa descrever todos os procedimentos de cálculos para análise do sistema em estudo, levando-se em consideração o incremento da vazão exógena do projeto de integração do rio São Francisco com a bacia do rio Paraíba, através do eixo leste.

Será feita uma análise da proposta inicial do Ministério da Integração Nacional, com a vazão total sendo conduzida através do rio Paraíba. Caracterizada por apresentar perdas em trânsito por evaporação e infiltração no leito do rio, a AESA propôs outros cenários que visam reduzir-las. Nestes cenários, parte da água vai ser transportada via adutoras e o restante da vazão segue no leito do rio Paraíba. Assim, aumenta-se o número de localidades beneficiadas e reduz-se as perdas em trânsito, aumentando a eficiência do sistema.

Em cada cenário a demanda hídrica é calculada em função da estimativa de população no final do horizonte de projeto (ano 2035) conforme o (Capítulo III). A partir daí serão feitas simulações, e calculados os respectivos indicadores de desempenho.

5.1 DESCRIÇÃO DOS CENÁRIOS EM ESTUDO

5.1.1 CENÁRIO 1

Este cenário foi inicialmente proposto pelo Ministério da Integração Nacional e teve como base as seguintes especificações:

Segundo o PISF, todas as sedes municipais situadas ao longo dos eixos deverão ser atendidas com recursos locais ou com águas transpostas. Como critério, o PISF prevê que todas as sedes situadas a 10 km dos eixos deverão ter, de forma garantida, fornecimento de água para abastecimento da população e atividades econômicas urbanas. Além dessas cidades, deverão ter o mesmo tratamento as cidades com mais de 50.000 habitantes situadas até 50 km dos eixos do PISF (ANA, 2005, p. 20).

Os municípios que atendem essas especificações são: Aroeiras, Bayeux, Boqueirão, Barra de Santana, Cabaceiras, Camalaú, Caraúbas, Caturité, Congo, Coxixola, Cruz do Espírito Santo, Gado Bravo, Guarabira, Itabaiana, Itatuba, João Pessoa (reforço ao abastecimento), Juripiranga, Mogeiro, Monteiro, Natuba, Pilar, Riachão do Poço, Salgado de São Félix, Santa Cecília, Santa Rita, São Domingos do Cariri, São José dos Ramos, São Miguel de Taipu, Sobrado, Umbuzeiro, conforme destacados na Figura 5.1. O único município com mais de 50 mil habitantes em que a sua sede está situada a mais de 10 km do eixo do rio Paraíba é Guarabira. Também serão contemplados os sistemas adutores existentes. Todos os municípios atendidos estão apresentados no Anexo 2 e a demanda total do sistema é igual a 2.539,27 l/s. A vazão regularizada em Acauã poderá ser utilizada como reforço para o abastecimento de João Pessoa, para o Canal de Integração e ainda como vazão ecológica.

O Canal de Integração inicia-se em Acauã, tem 122,4 km de extensão e atenderá à região de Mamanguape. Passará pelos sistemas adutores de São Salvador e Araçagi, terminando no município de Curral de Cima. Suas águas serão utilizadas para irrigação e abastecimento urbano.

Neste cenário a grande vantagem é que não há gastos com a construção de novas adutoras, pois a vazão de 4,2 m³/s do PISF será totalmente transportada pelo rio Paraíba. No entanto, a desvantagem estará nas perdas em trânsito, que segundo AESA (2007) será de 14% entre os reservatórios Poções e Boqueirão (Alto Paraíba) e 22% para o trecho entre Boqueirão e Acauã (Médio Paraíba). Aragão (2008) utilizou esses valores em seu trabalho.

5.1.2 CENÁRIO 2

Difere do Cenário 1 por não ter o incremento da vazão exógena proveniente da transposição do rio São Francisco.

Os cenários a seguir foram propostos pela AESA (2007), onde uma fração da vazão do PISF segue via adutora e o restante será transportado pelo rio Paraíba. Foram propostos dois traçados de adutoras conforme as Figuras 5.2 e 5.3. Em ambos os casos as localidades serão beneficiadas por sistemas adutores novos ou por reforço as adutoras existentes. Estes Cenários englobam 109 municípios totalizando uma demanda de 3.649,55 l/s, conforme apresentado no Anexo 3. Os municípios atendidos serão: Alagoa Grande, Alagoa Nova, Alcantil, Algodão de Jandaíra, Araçagi, Arara, Araruna, Areia, Areial, Aroeiras, Bananeiras, Baraúna, Barra de Santa Rosa, Barra de Santana, Barra de São Miguel, Bayeux, Belém, Boa Vista, Boqueirão, Borborema, Cabaceiras, Cacimba de Dentro, Cacimbas, Caiçara, Caldas Brandão, Campina Grande, Campo de Santana, Casserengue, Caturité, Congo, Coxixola, Cruz do Espírito Santo, Cubati, Cuité, Cuitegi, Damião, Desterro, Dona Inês, Duas Estradas, Esperança, Fagundes, Frei Martinho, Gado Bravo, Guarabira, Gurinhém, Gurjão, Imaculada, Ingá, Itabaiana, Itapororoca, Itatuba, Juarez Távora, Juazeirinho, Juripiranga, Lagoa de Dentro, Lagoa Seca, Livramento, Logradouro, Mãe d'Água, Mamanguape, Mari, Matinhas, Maturéia, Mogeiro, Montadas, Monteiro, Mulungu, Natuba, Nova Floresta, Nova Palmeira, Olivedos, Parari, Pedra Lavrada, Picuí, Pilar, Pilõesinhos, Pirpirituba, Pocinhos, Prata, Puxinanã, Queimadas, Remígio, Riachão, Riachão do Bacamarte, Riacho de Santo Antônio, Rio Tinto, Salgado de São Félix, Santa Cecília, Santa Rita, Santo André, São João do Cariri, São José dos Cordeiros, São Miguel de Taipu, São Sebastião de Lagoa de Roça, Sapé, Seridó, Serra Branca, Serra da Raiz, Serraria, Sertãozinho, Sobrado, Solânea, Soledade, Sossêgo, Sumé, Taperoá, Teixeira e Umbuzeiro.

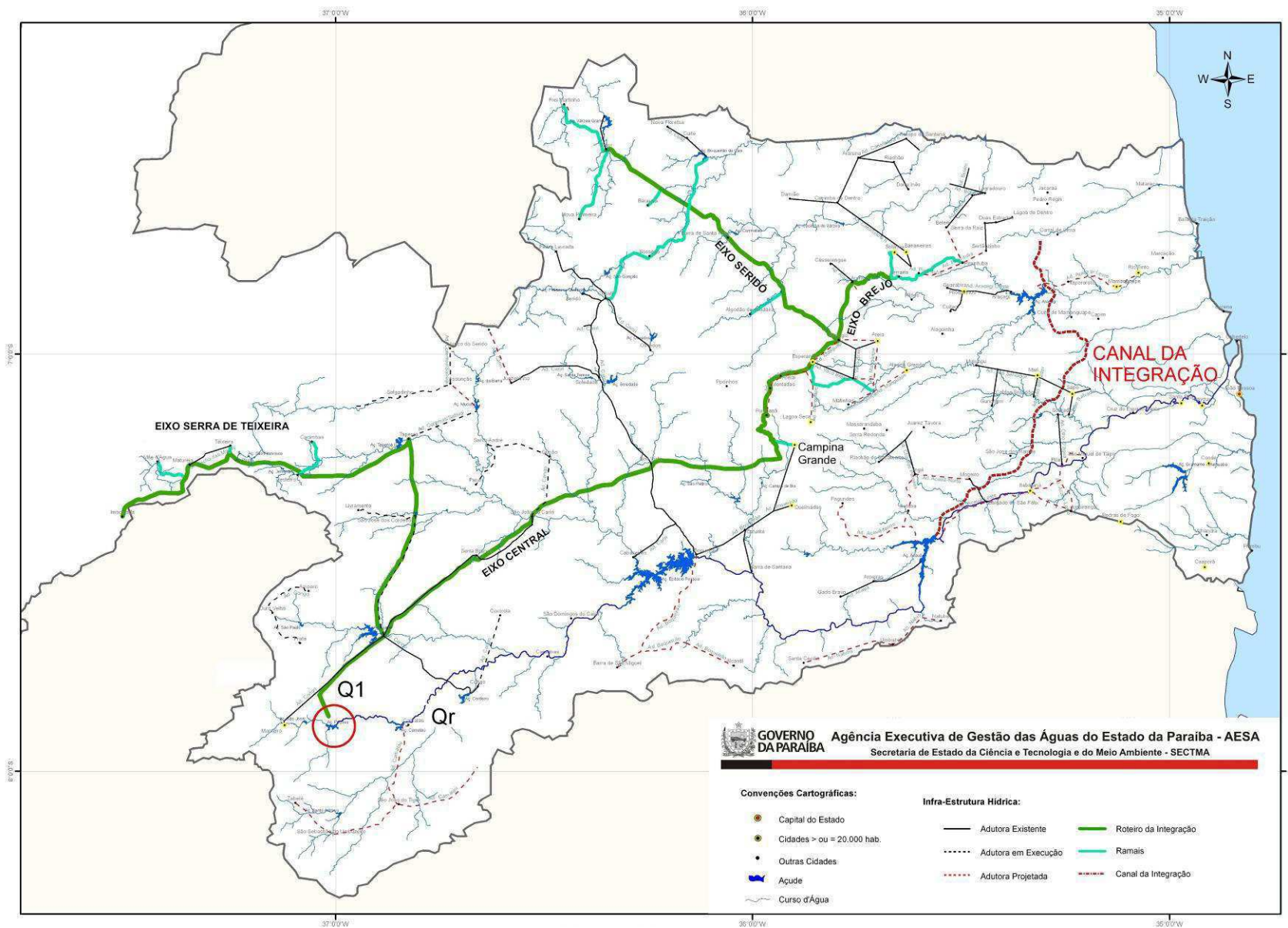


Figura 5. 2: Alternativa 1 para o traçado de adutora, AESA(2007)

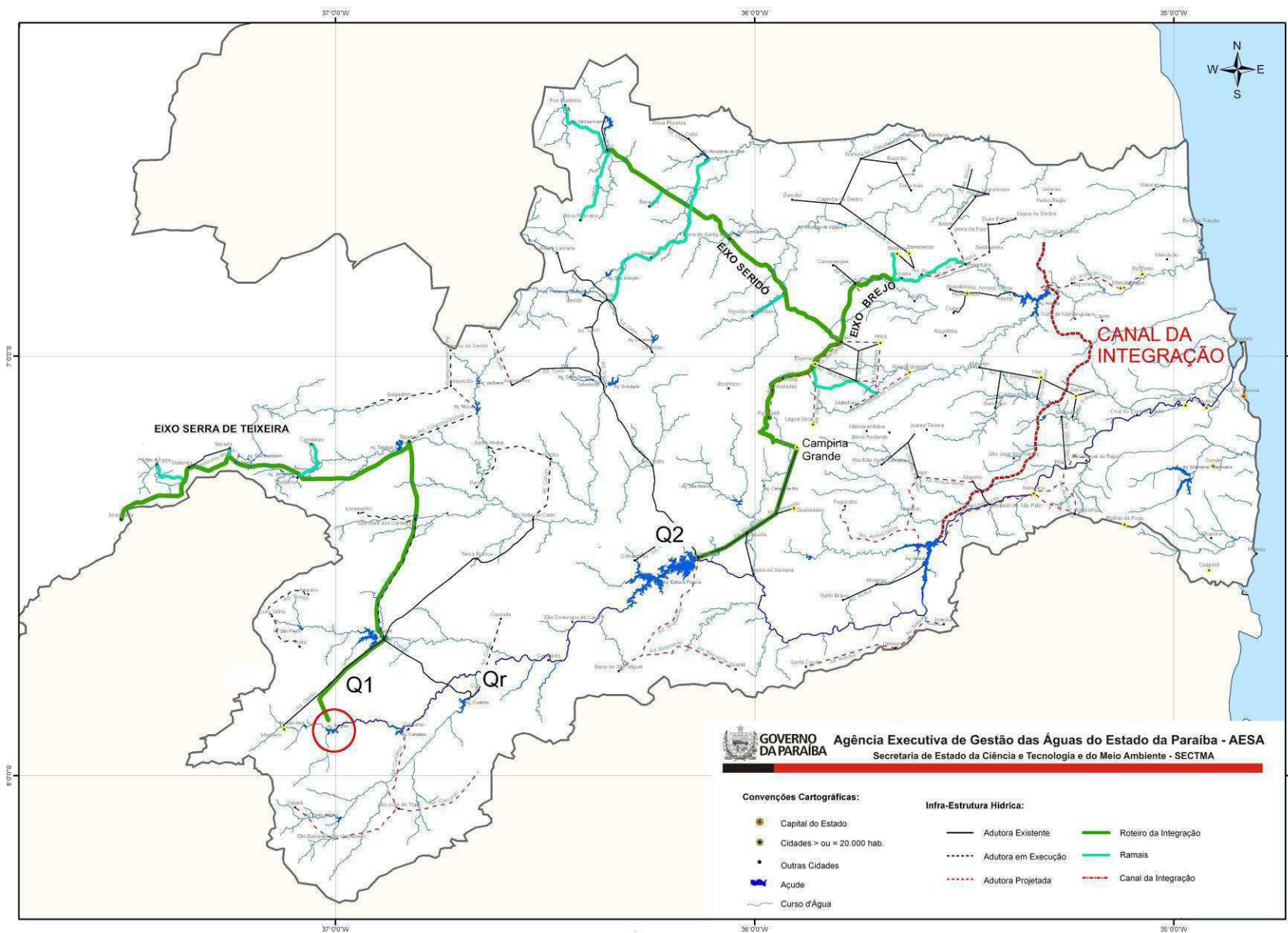


Figura 5. 3: Alternativa 2 para o traçado de adutora, AESA(2007)

Nas figuras 5.2 e 5.3 Q1 é a vazão do PISF aduzida a partir do açude Poções, Q2 é a vazão do PISF aduzida a partir do reservatório Epitácio Pessoa (Boqueirão) e Qr é a vazão do PISF que será transportada pelo leito do rio Paraíba.

5.1.3 CENÁRIO 3

Este cenário considera uma vazão de 4,2 m³/s do PISF, a partir do reservatório poções, e o traçado da adutora será o da Figura 5.2. Ele prevê a construção de uma adutora com capacidade máxima igual a Q1=2,0 m³/s para atender as regiões da Serra de Teixeira, Brejo, Curimataú, parte do Cariri e do Seridó e reforço ao sistema Campina Grande. O restante segue ao longo do leito do rio Paraíba com uma vazão de Qr = 2,2 m³/s.

5.1.4 CENÁRIO 4

Este cenário considera uma vazão de 4,2 m³/s do PISF e as adutoras seguirão o traçado da Figura 5.3, onde eixo central previsto no Cenário 3 é retirado, ficando uma alimentação por tubulação para a Serra de Teixeira, com vazão máxima igual a Q1=0,250 m³/s. O restante seria lançado no rio Paraíba e, a partir da Barragem Epitácio Pessoa, sairá o reforço do sistema adutor de Campina Grande. Esta adutora ainda abastecerá as regiões do Brejo, Curimataú e Seridó, com uma vazão máxima prevista para Q2=1,80 m³/s.

5.1.5 CENÁRIO 5

A vazão do PISF para este cenário será de 4,2 m³/s e o traçado das adutoras segue o mostrado na Figura 5.2. Esta alternativa diferencia do Cenário 3 por eliminar o reforço de Campina Grande do eixo central e colocá-lo a partir da Barragem Epitácio Pessoa. Neste cenário será simulada uma vazão máxima de Q1=1,12 m³/s transportados pela adutora a partir de Poções e o restante da vazão será transportada pelo leito do rio, ou seja, Qr=3,08 m³/s.

5.1.6 CENÁRIO 6

Este cenário considera uma vazão de 4,2 m³/s do PISF e o traçado das adutoras seguirá o mostrado na Figura 5.3, onde $Q_1 = 0,250$ m³/s para atender ao Eixo Serra de Teixeira. O abastecimento das regiões do Brejo, Curimataú e Seridó são feitos por meio de uma adutora a partir da Barragem Epitácio Pessoa com capacidade máxima igual a $Q_2=1,00$ m³/s, mas sem a inclusão do reforço de Campina Grande, uma vez que está em construção uma quarta adutora de água tratada, que será responsável por este reforço.

5.1.7 CENÁRIO 7

Este cenário considera uma vazão de 10,0 m³/s do PISF, a partir do reservatório Poções e o traçado da adutora seguirá o mostrado na Figura 5.2. Ele prevê a construção de uma adutora com capacidade máxima de $Q_1=2,0$ m³/s, para atender as regiões da Serra de Teixeira, Brejo, Curimataú, parte do Cariri e do Seridó e dar reforço ao sistema Campina Grande. O restante segue ao longo do leito do rio Paraíba, com $Q_r = 8,0$ m³/s. Ele tem como finalidade avaliar qual a máxima vazão regularizável em Acauã com 100% de garantia.

5.2 DADOS DE PRIORIDADES DE ATENDIMENTO

Nesta pesquisa foram adotadas prioridades de atendimento às demandas e aos volumes metas dos reservatórios. No modelo utilizado a prioridade de menor valor indica o uso hídrico que seria primeiramente atendido. As prioridades de cada uso hídrico simulado encontram-se na Tabela 5.1.

As prioridades visam atender em primeiro lugar o abastecimento, a vazão regularizável no reservatório de Acauã e, por fim, os volumes metas dos reservatórios. A jusante de Acauã, os Cenários de 2 a 5 prevêem o abastecimento de cidades com a captação de água direto do rio Paraíba. No Cenário 1, toda a água será transportada via leito do rio e, sendo assim, terá a maior prioridade as demandas das cidades de montante para jusante. A

escolha desta seqüência de prioridades se deve a política de se privilegiar o atendimento de montante para jusante.

Tabela 5. 1: Prioridades de Atendimento as demandas e volumes meta nos reservatórios

Demandas	Cenários						
	1	2	3	4	5	6	7
Poções	1	1	1 a 4 ^a	1 e 2 ^a	1 a 4 ^a	1 e 2 ^a	1 a 4 ^a
Camalaú	2	2	-	-	-	-	-
Boqueirão	3 ^b e 4	3 ^b e 4	5 ^b e 6 ^a	3 a 5	5	3 a 5	5 ^b e 6 ^a
Acauã	5 ^b e 6	5 ^b e 6	7 a 8	6 a 8	6 a 8	6 a 8	7 a 8
Vazão regularizada em Acauã	7	7	9	9	9	9	9
Vertimento Acauã	99	99	99	99	99	99	99
Irrigação Poções	9	9	10	10	10	10	10
Irrigação Cordeiro	10	10	11	11	11	11	11
Irrigação Vereda Grande	11	11	12	12	12	12	12
Reservatórios	Prioridade do volume meta dos reservatórios						
Poções	20	20	20	20	20	20	20
Camalaú	30	30	30	30	30	30	30
Boqueirão	40	40	40	40	40	40	40
Acauã	50	50	50	50	50	50	50

5.3 APLICAÇÃO DO MODELO DE SIMULAÇÃO

Depois simular a operação do sistema e estar de posse dos resultados é possível efetuar a análise de falhas do atendimento às demandas, que podem ocorrer, para cada cenário, durante o período simulado. Caso elas ocorram, serão verificadas suas quantidades e freqüências de ocorrências, quantificando também os déficits hídricos totais para o período simulado. Depois de analisar os resultados os indicadores de desempenho do sistema (Confiabilidade, Resiliência e Vulnerabilidade) são calculados para as bacias de contribuição de cada reservatório, assim como os indicadores de desempenho do atendimento às demandas de cada cenário, conforme Item 2.3 do Capítulo II. O fluxograma da metodologia desta pesquisa é mostrado na Figura 5.6.

^a Sistema adutor a ser implantado, a numeração segue de montante para jusante

^b Sistemas adutores existentes

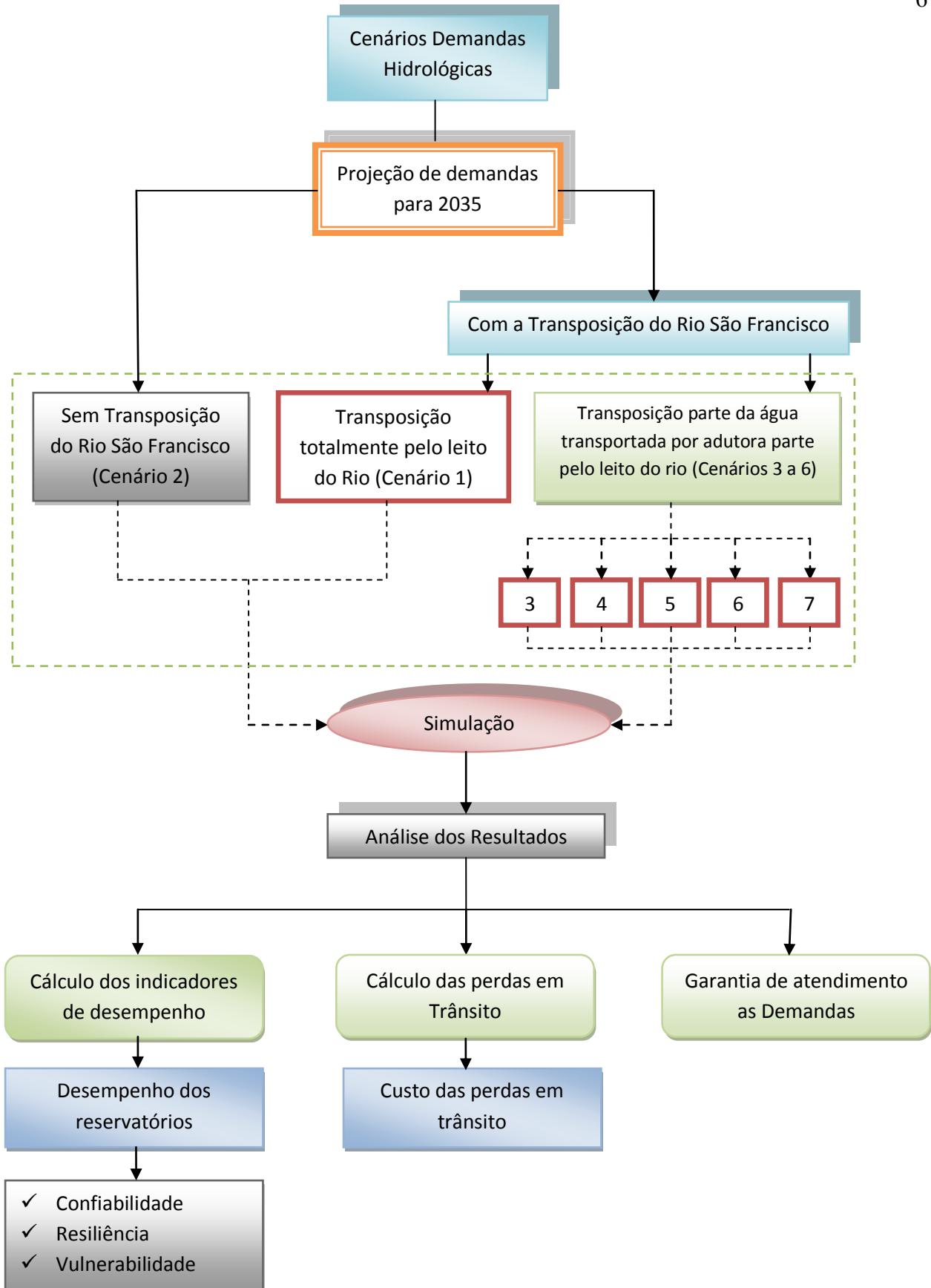


Figura 5. 4: Fluxograma da metodologia utilizada.

CAPÍTULO VI

RESULTADOS E DISCUSSÕES

CAPÍTULO VI – RESULTADOS E DISCUSSÕES

Na aplicação, empregando-se o modelo de rede de fluxos do AcquaNet na bacia hidrográfica do rio Paraíba, com o incremento da vazão exógena de 4,20 m³/s do Projeto de Integração do rio São Francisco, foi simulada uma série de 59 anos totalizando 708 meses, para seis cenários, cujos resultados são exibidos, neste trabalho, sob forma de tabelas e gráficos.

6.1 RESULTADOS DAS SIMULAÇÕES DE CADA CENÁRIO

6.1.1 CENÁRIO 1

Conforme visto no Capítulo V, o objetivo deste cenário é avaliar a proposta do Ministério da Integração Nacional considerando as demandas de abastecimento e irrigação para os reservatórios, com o incremento da vazão exógena do PISF transportada totalmente através do leito do rio. Foi verificado que todas as demandas foram atendidas e a vazão regularizada em Acauã, com 100% de garantia, foi de 1,626 m³/s. Os trechos do rio foram numerados da seguinte forma: o trecho 1 é o percurso do rio que interliga o reservatório Poções ao reservatório Camalaú; o trecho 2 liga o reservatório Camalaú ao reservatório Epitácio Pessoa (Boqueirão) e o trecho 3 liga o reservatório de Boqueirão ao reservatório Acauã. As perdas em trânsito por infiltração nos trechos do rio e as evaporações nos reservatórios estão apresentadas nas Figuras 6.1 e 6.2, respectivamente. As variações volumétricas dos reservatórios estão apresentadas na Figura 6.3.

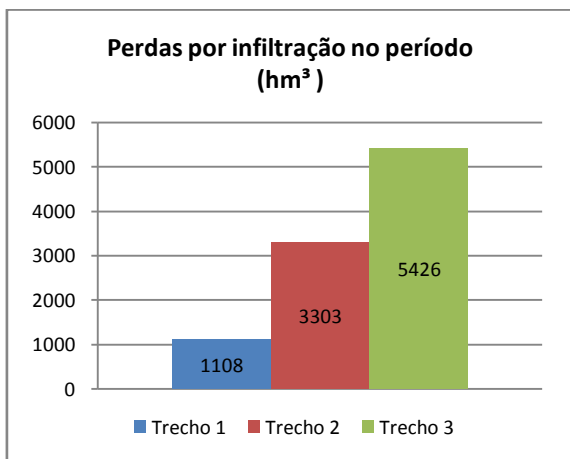


Figura 6. 1: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 1

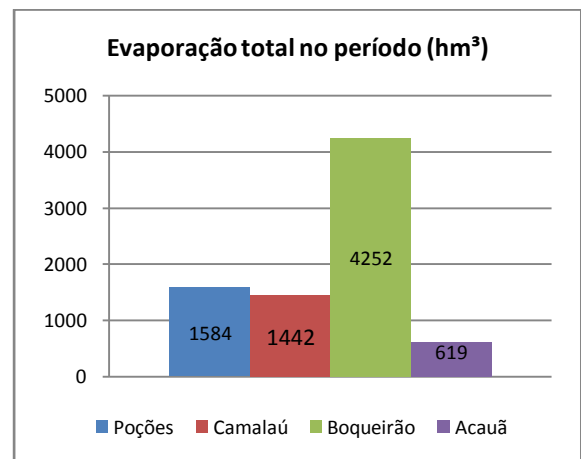


Figura 6. 2: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 1

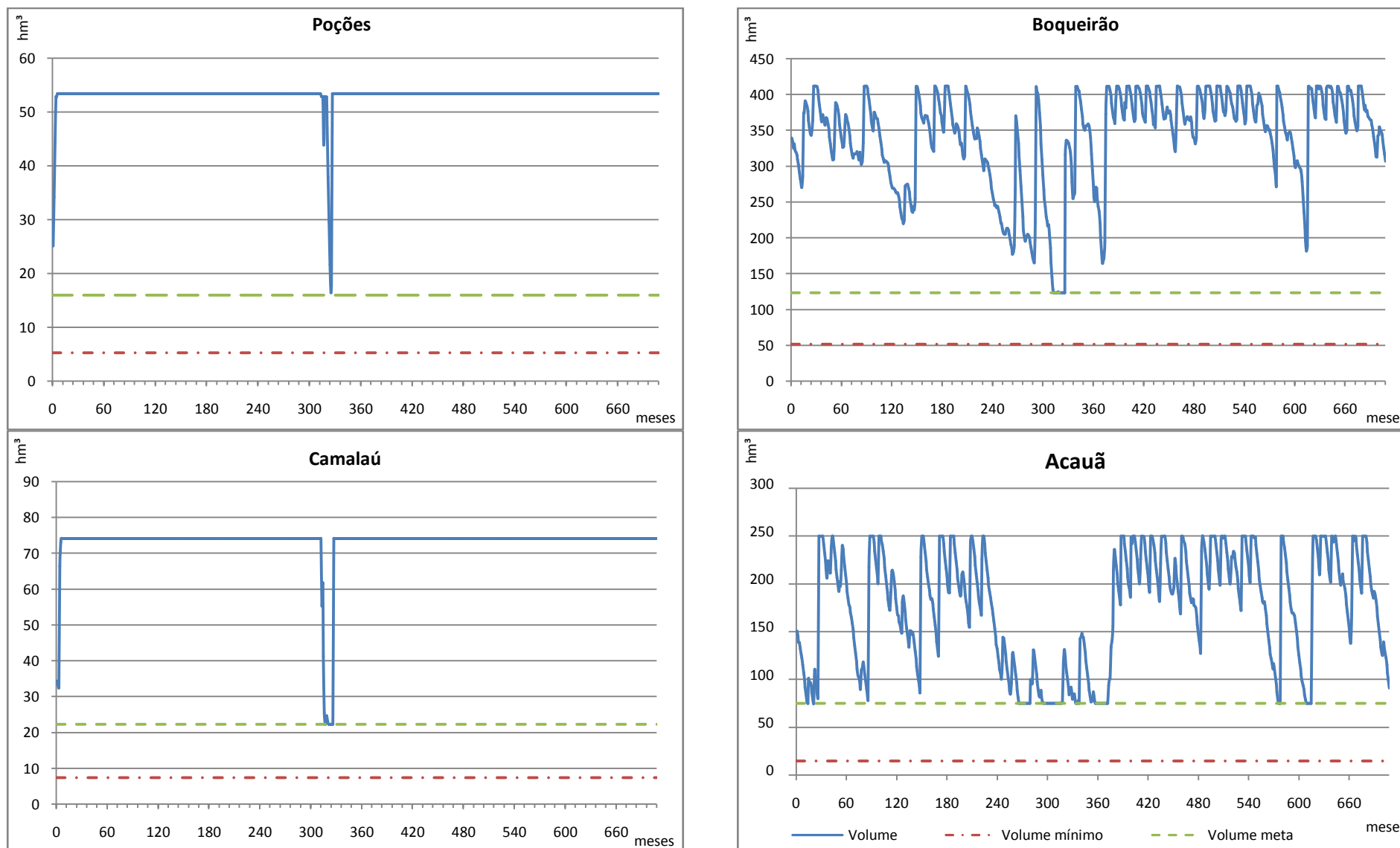


Figura 6. 3: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 1

O volume total perdido em trânsito foi de 9.837 hm³, que é superior ao volume evaporado, que foi de 7.898 hm³. Conforme as Figuras 6.1 e 6.2, o volume evaporado nos dois primeiros reservatórios, Poções e Camalaú, se deve ao incremento da transposição, onde as barragens apresentaram, durante a maior parte do período simulado, volume máximo, aumentando o espelho d'água e, conseqüentemente, as perdas por evaporação. Já para os reservatórios Boqueirão e Acauã, os volumes oscilaram bastante, chegando a atingir o volume meta em diversos meses. O volume total vertido para o período foi de 8.608 hm³. Analisando a Figura 6.3 foi verificado que os reservatórios Camalaú e Poções apresentaram volume máximo em quase totalidade do período simulado. Entretanto, os mesmos tiveram situações onde atingiram volume mínimo, isto demonstra que esses reservatórios de pequeno porte são sensíveis a períodos prolongados de estiagem. Assim para garantir o atendimento às demandas, o reservatório apresentou um volume máximo na maior parte do período simulado, apesar do volume meta ser de 30 % da capacidade de armazenamento máxima. Já os reservatórios Boqueirão e Acauã apresentaram muitas variações volumétricas em todo período simulado.

6.1.2 CENÁRIO 2

Este cenário tem por objetivo comparar os resultados do Cenário 1 com um cenário sem o incremento da vazão do PISF, sendo que o volume meta, neste caso, é igual ao volume máximo. Em Acauã não foi requerida uma vazão regularizada, a fim de garantir o abastecimento durante os períodos prolongados de seca. Neste cenário, todas as demandas tanto de irrigação como de abastecimento são idênticas aos do Cenário 1. As perdas por infiltração e evaporação estão apresentadas nas Figuras 6.4 e 6.5, respectivamente, e as variações volumétricas dos reservatórios estão apresentadas na Figura 6.6.

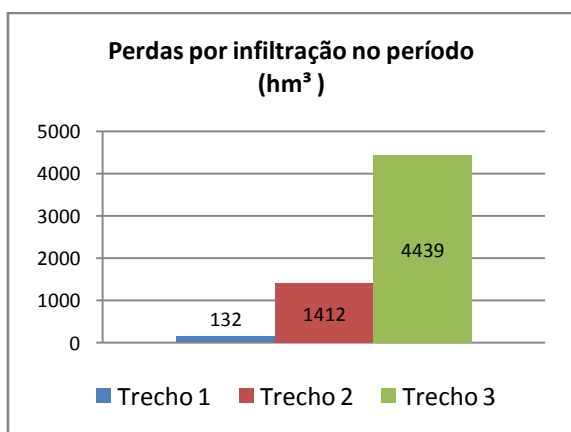


Figura 6. 4: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 2

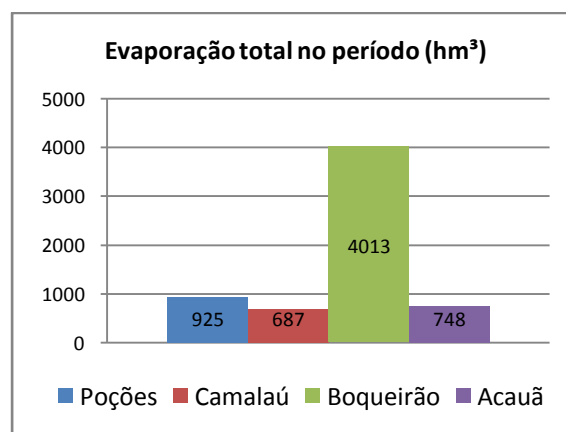


Figura 6. 5: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 2

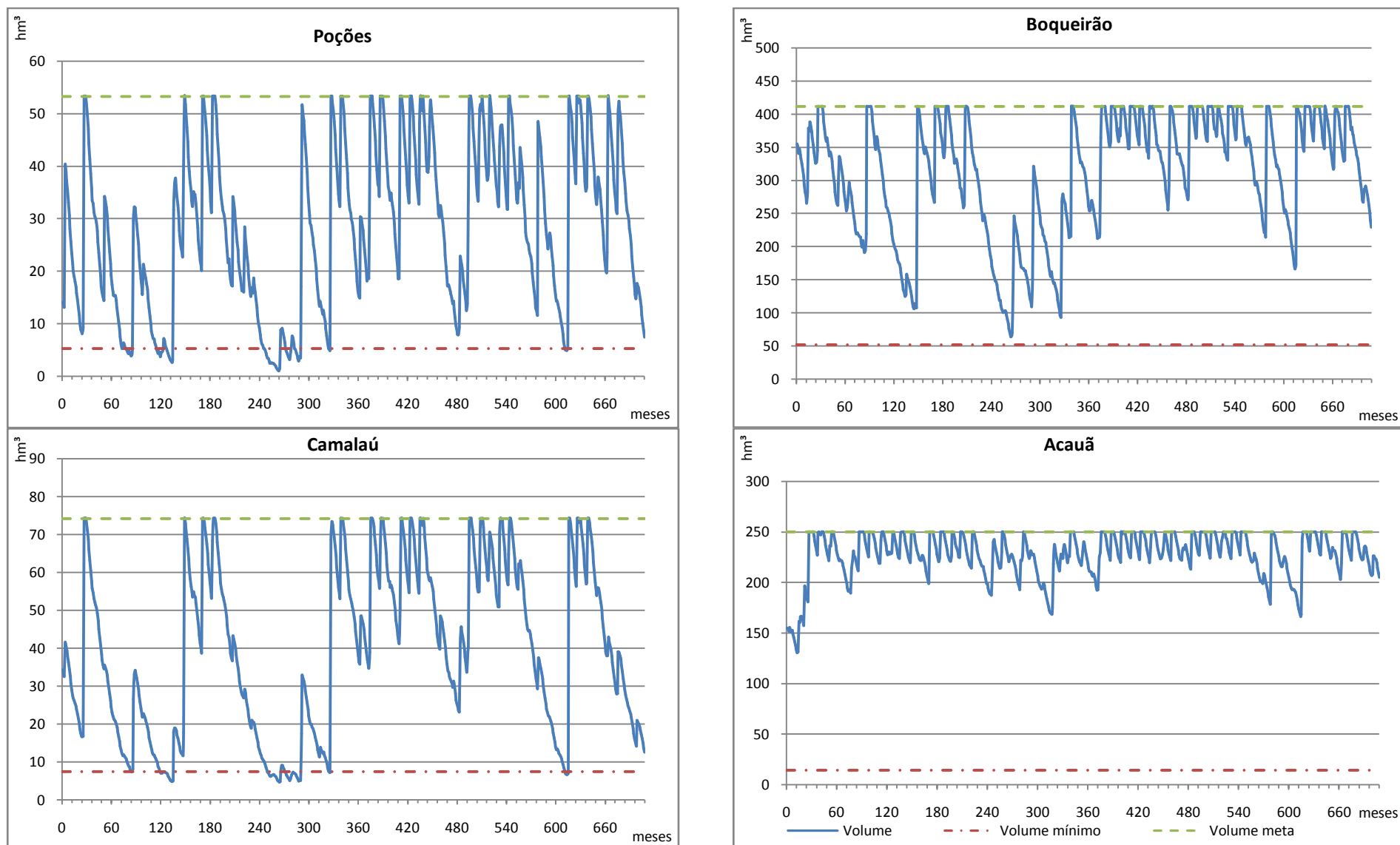


Figura 6. 6: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 2

Neste cenário houve falhas de abastecimento para as demandas dos açudes de Poções e Camalaú. Esses reservatórios entraram em colapso, inviabilizando a captação d'água. Os números totais de falhas para os reservatórios Poções e Camalaú foram, respectivamente, de 72 e 60 meses e o tempo máximo de permanência com volumes abaixo do mínimo foram de 21 e 20 meses, respectivamente. Já o reservatório Boqueirão atingiu nível próximo do volume mínimo gerando insegurança hídrica. O reservatório Acauã não atingiu níveis alarmantes, entretanto não foi requerida uma vazão regularizada, mas estabeleceu-se o volume meta como sendo o maior nível possível. Essa política de operação aumenta as perdas por vertimento e por evaporação, sendo o déficit hídrico acumulado do sistema de 41,811 hm³.

6.1.3 CENÁRIO 3

O objetivo dos Cenários 3 a 6 é determinar e quantificar as interferências que a implantação de adutoras para retiradas de água dos açudes Poções, Boqueirão ou Acauã causariam, principalmente com relação às perdas por infiltração ao longo do leito do rio Paraíba.

No Cenário 3 todas as demandas hídricas de abastecimento e irrigação foram atendidas. A vazão regularizada em Acauã com 100% de garantia foi de 1,110 m³/s. As perdas em trânsito por infiltração e evaporação nos reservatórios são mostradas nas Figuras 6.7 e 6.8, respectivamente, e as variações volumétricas dos reservatórios estão apresentadas na Figura 6.9.

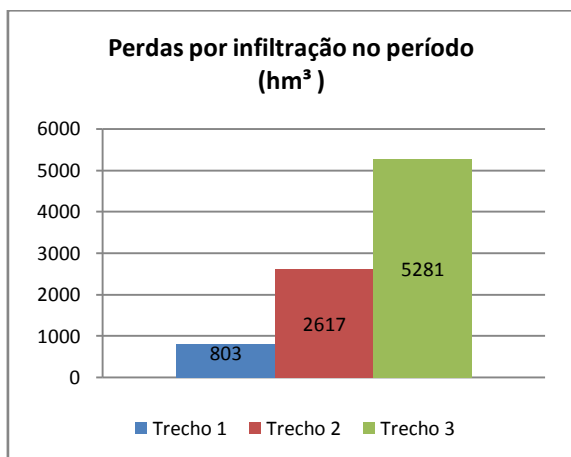


Figura 6. 7: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 3

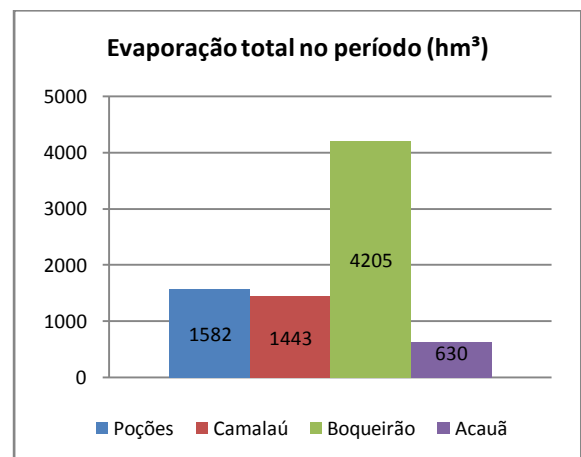


Figura 6. 8: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 3

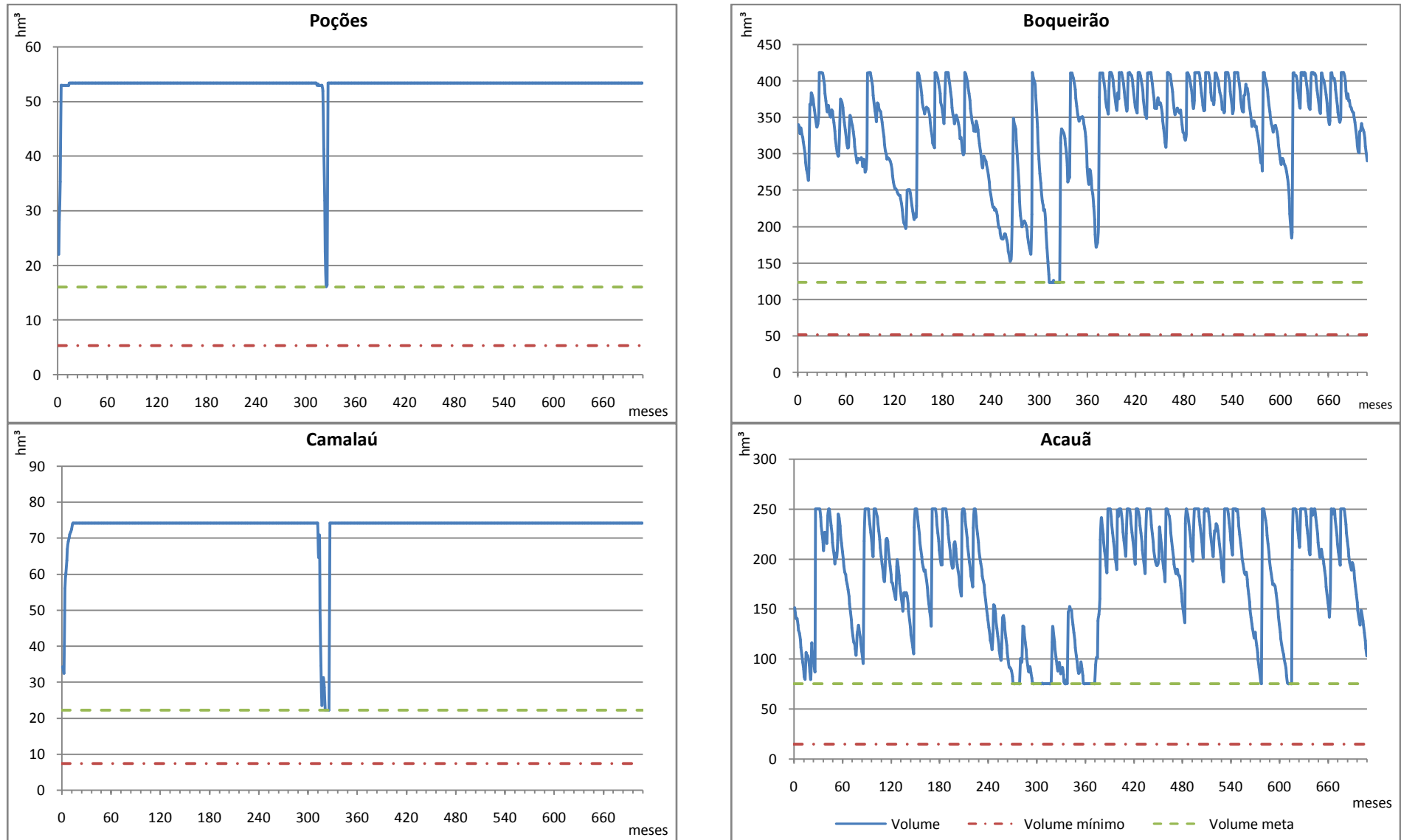


Figura 6. 9: Variações de Volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 3

Neste cenário os reservatórios Poções e Camalaú apresentaram, na grande maioria dos meses, volume próximo ao volume máximo, o que aumenta as perdas evaporativas, tendo uma variação volumétrica semelhante à ocorrida no Cenário 1. Os volumes dos reservatórios Boqueirão e Acauã variaram bastante ao longo do período simulado, chegando a atingir o volume meta em alguns meses simulados. A adução de uma vazão igual a 1,25 m³/s no açude de Poções para atender as demandas de abastecimento reduz a vazão conduzida através do leito do rio, e, conseqüentemente, as perdas em trânsito. Entretanto, as perdas por condução totalizaram 8.701 hm³, que ainda é superior às perdas por evaporação nos reservatórios, que totalizaram 7.861 hm³.

6.1.4 CENÁRIO 4

Neste cenário foi verificado que todas as demandas hídricas de abastecimento e irrigação foram atendidas. A vazão regularizada em Acauã com 100% de garantia foi de 0,785 m³/s. As perdas em trânsito por infiltração e por evaporação nos reservatórios encontram-se nas Figuras 6.10 e 6.11, respectivamente, e as variações volumétricas dos reservatórios estão apresentadas na Figura 6.12.

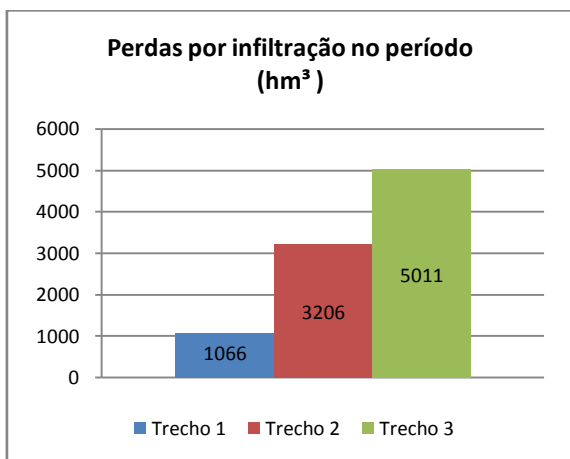


Figura 6. 10: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 4

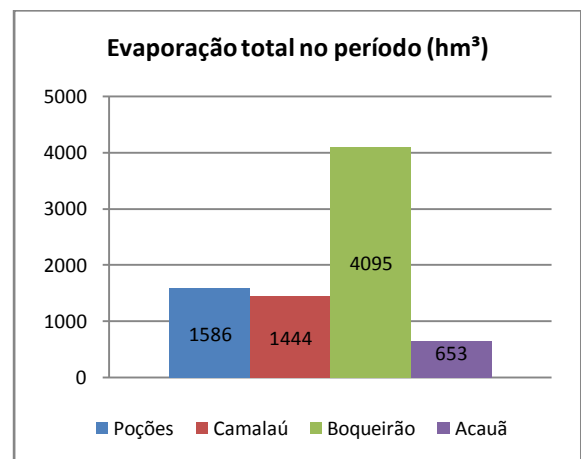


Figura 6. 11: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 4

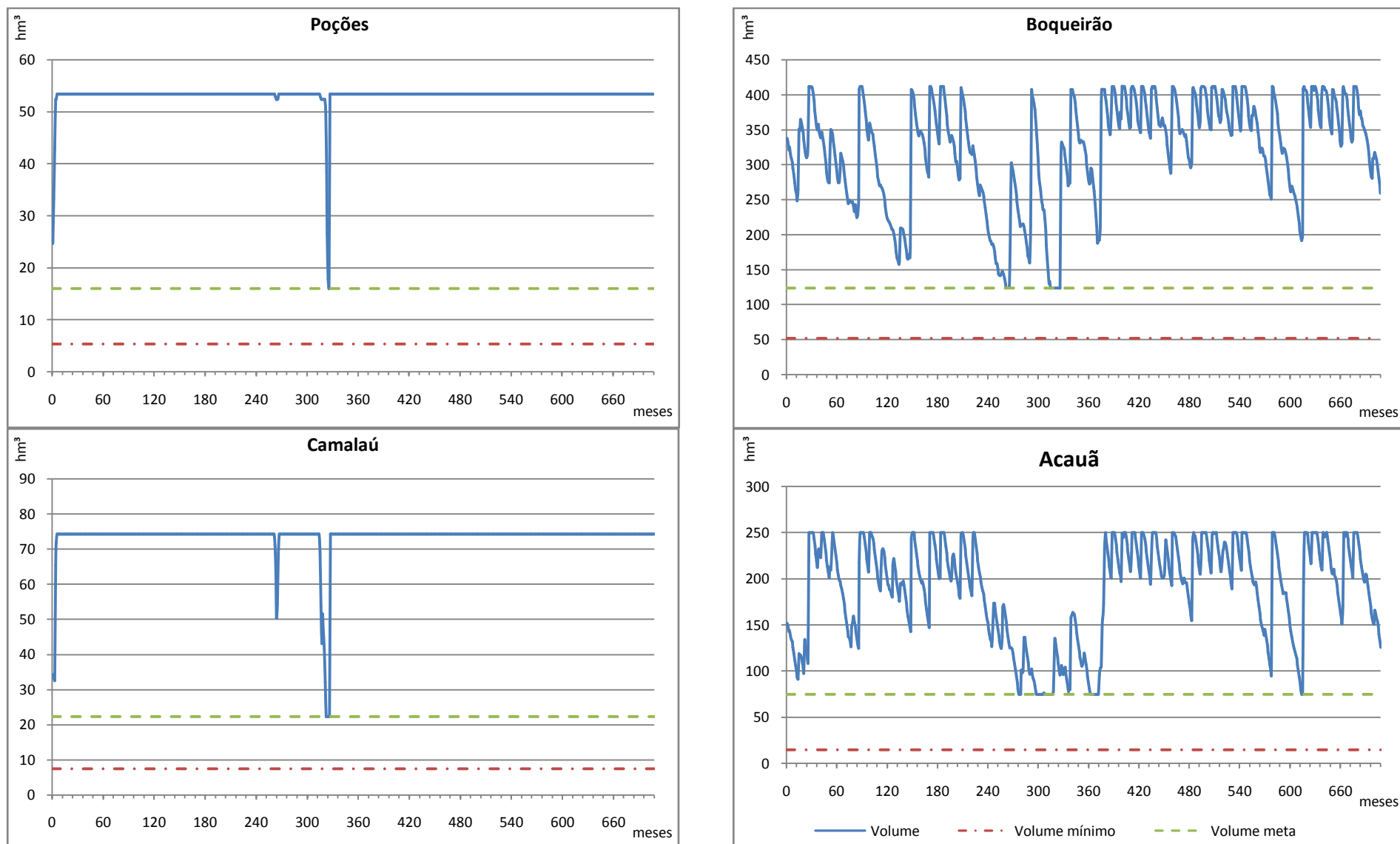


Figura 6. 12: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 4

Analisando a Figura 6.12, pode-se verificar que as variações volumétricas dos reservatórios Poções e Camalaú, são parecidas aos resultados obtidos nos Cenário 1 e 3. Já os reservatórios Boqueirão e Acauã chegaram a atingir o volume mínimo em alguns meses. Neste cenário apesar de uma grande fração de água ser transportada de Poções até Boqueirão e a partir de lá outra parcela ser aduzida para atender os eixos do Seridó e Brejo, as perdas por infiltração não diminuíram significativamente. As perdas por condução totalizam 9.283 hm³, que é apenas 6,69% inferior em relação ao Cenário 3, e ainda, são maiores que as perdas evaporativas, que somaram 7.778 hm³.

6.1.5 CENÁRIO 5

Neste cenário todas as demandas hídricas de abastecimento e irrigação foram atendidas. A vazão regularizada em Acauã com 100% de garantia foi de 0,983 m³/s. As perdas em trânsito por infiltração nos trechos e por evaporação nos reservatórios são mostradas nas Figuras 6.13 e 6.14, respectivamente, e as variações volumétricas dos reservatórios estão apresentadas na Figura 6.15.

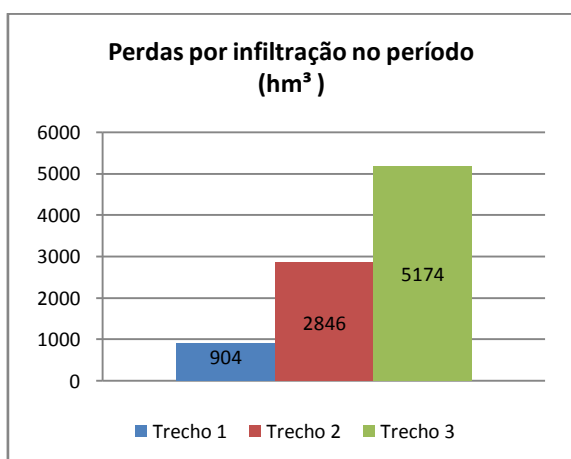


Figura 6. 13: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 5

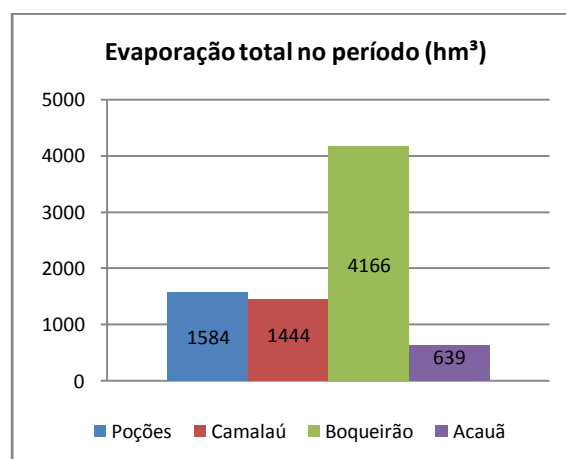


Figura 6. 14: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 5

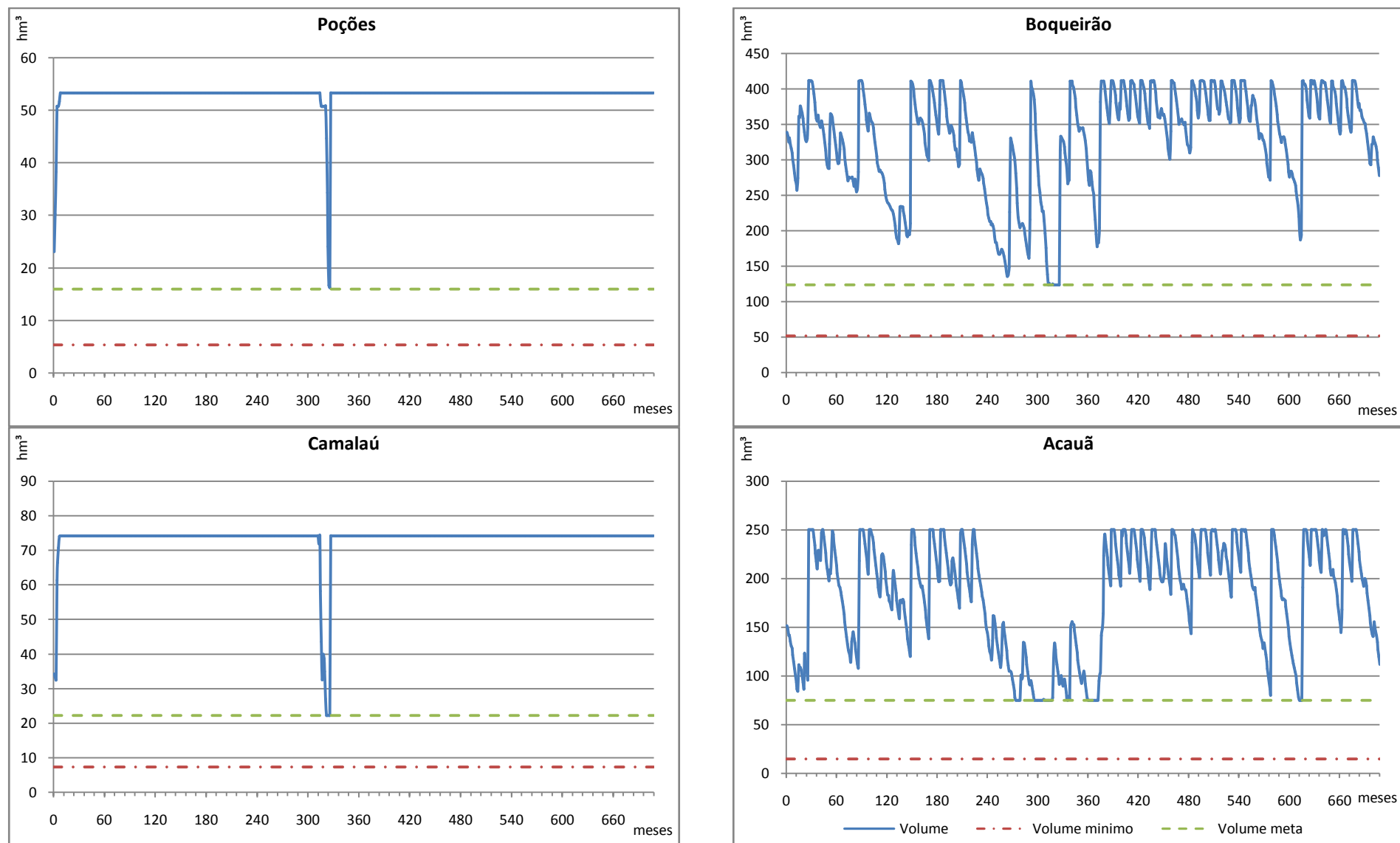


Figura 6. 15: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 5

Analisando a Figura 6.15 observa-se que as variações volumétricas dos reservatórios são parecidas em relação aos Cenários 3 e 4, principalmente para os reservatórios de Poções e Camalaú. O volume total perdido em trânsito foi de 8.924 hm³, que é maior 2,56% em relação ao Cenário 3. O volume total evaporado nos reservatórios foi de 7.833 hm³.

6.1.6 CENÁRIO 6

Neste cenário todas as demandas hídricas de abastecimento e irrigação foram atendidas. A vazão regularizada em Acauã com 100% de garantia foi de 0,785 m³/s. As perdas em trânsito por infiltração nos trechos e por evaporação nos reservatórios são mostradas nas Figuras 6.16 e 6.17, respectivamente, e as variações volumétricas dos reservatórios estão apresentadas na Figura 6.18.

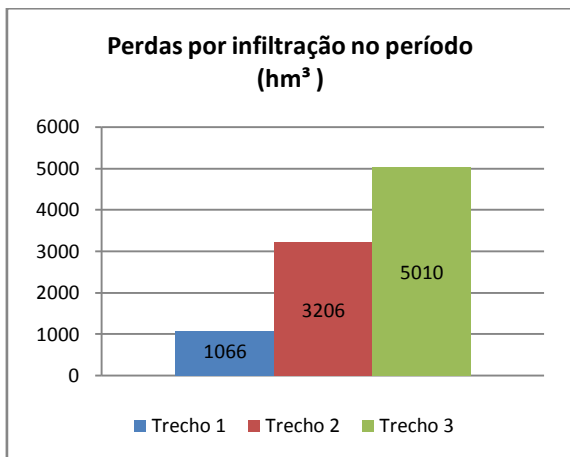


Figura 6. 16: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 6

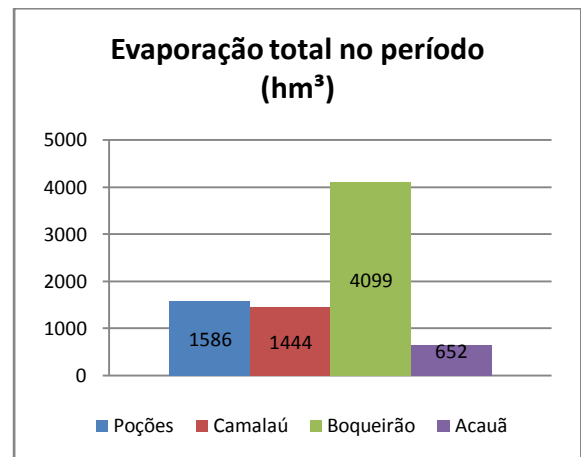


Figura 6. 17: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 6

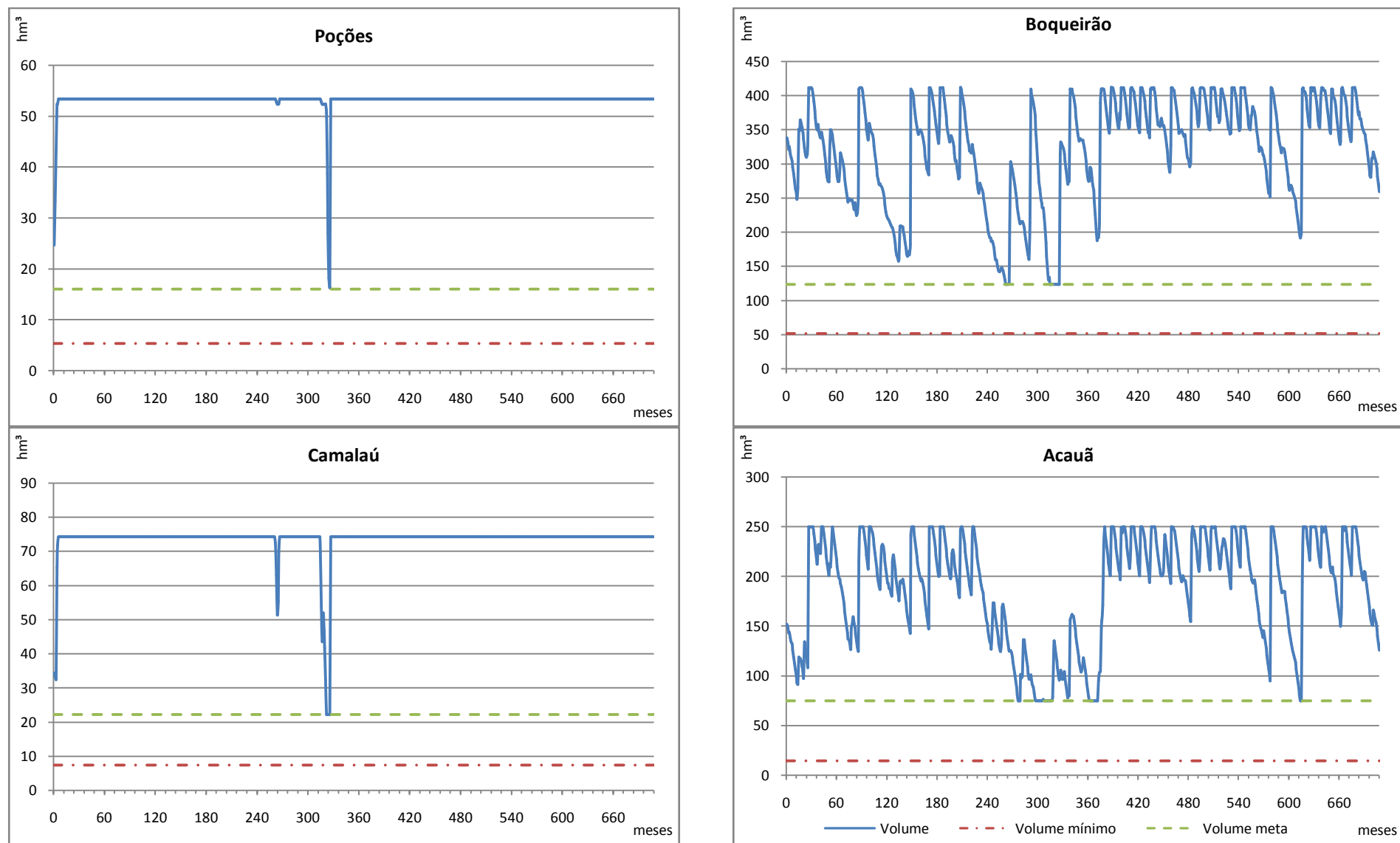


Figura 6. 18: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 6

Analisando a Figura 6.18 observou-se que as variações volumétricas dos reservatórios não apresentaram mudanças significativas em relação aos Cenários 3, 4 e 5. Neste cenário as perdas em trânsito por infiltração totalizaram 9.282 hm³. Já o volume evaporado, inferior as perdas em trânsito, nos três reservatórios foi igual a 7.881 hm³.

6.1.7 CENÁRIO 7

Neste cenário a todas as demandas hídricas de abastecimento e irrigação foram atendidas. A vazão regularizada em Acauã com 100% de garantia foi de 4,037 m³/s. As perdas em trânsito por infiltração nos trechos e por evaporação nos reservatórios são mostradas nas Figuras 6.19 e 6.20, respectivamente, e as variações volumétricas dos reservatórios estão apresentadas na Figura 6.21.

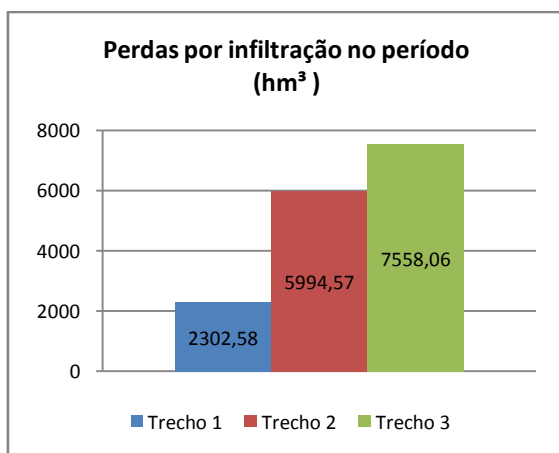


Figura 6. 19: Perdas em trânsito no leito do rio no Cenário 7

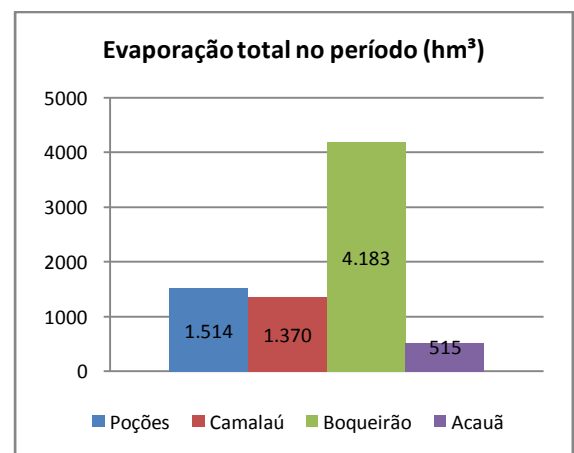


Figura 6. 20: Perdas por evaporação dos reservatórios no Cenário 7

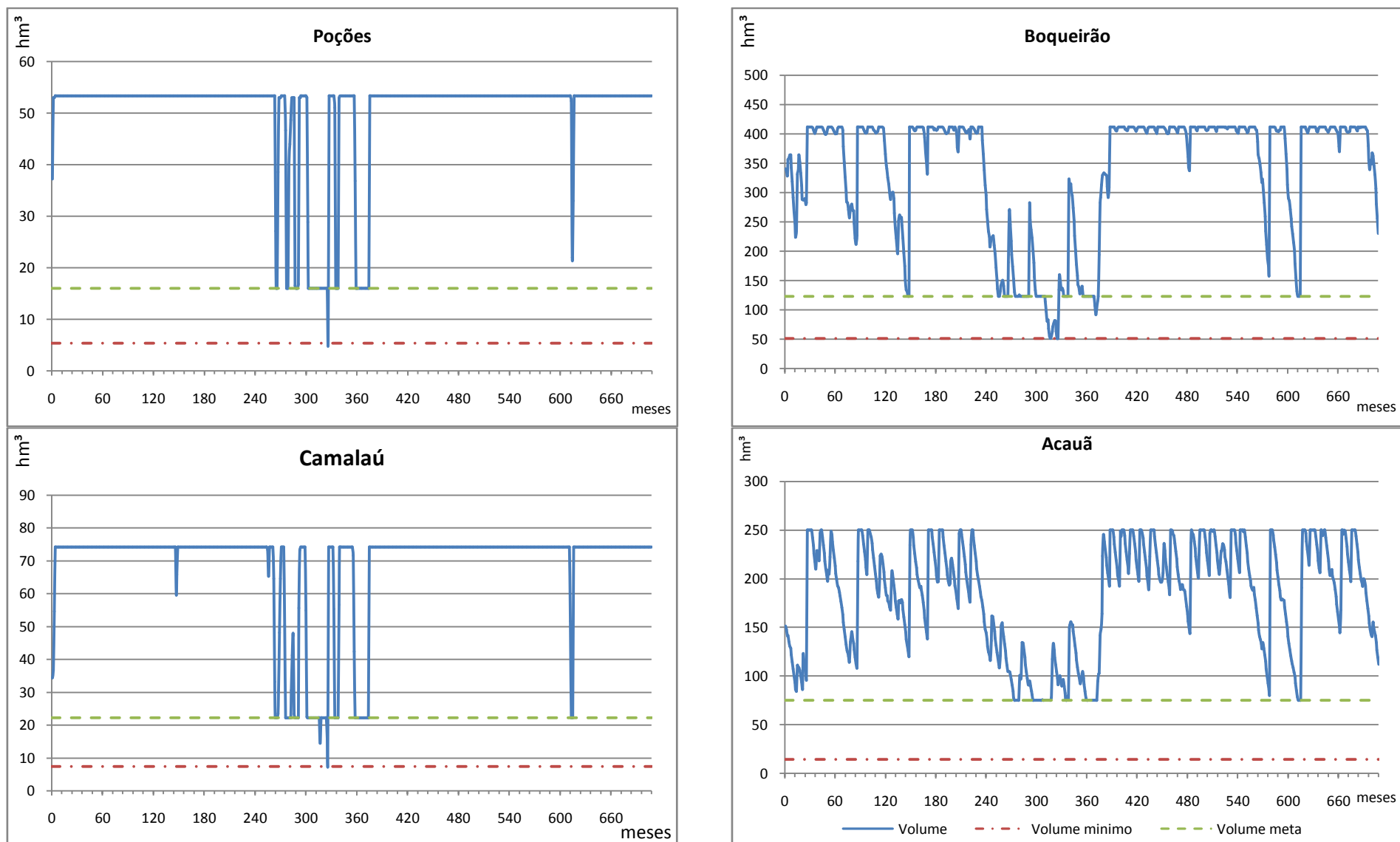


Figura 6. 21: Variações de volumes nos reservatórios para o período simulado no Cenário 7

Neste cenário houve grande variação volumétrica, nos reservatórios Poções, Camalaú e Epitácio Pessoa (Boqueirão). Os mesmos chegaram a atingir o nível mínimo, em picos isolados, entretanto estes eventos não colocam o sistema a beira de um colapso, pois há uma vazão firme de 10 m³/s advinda do PISF, proporcionando que o sistema se recupere rapidamente destes eventos, principalmente os reservatórios menores.

6.2 ANÁLISES DOS RESULTADOS DO SISTEMA

6.2.1 PERDAS POR VERTIMENTO

As perdas por vertimento dos seis cenários simulados encontram-se expostas na Figura 6.19.

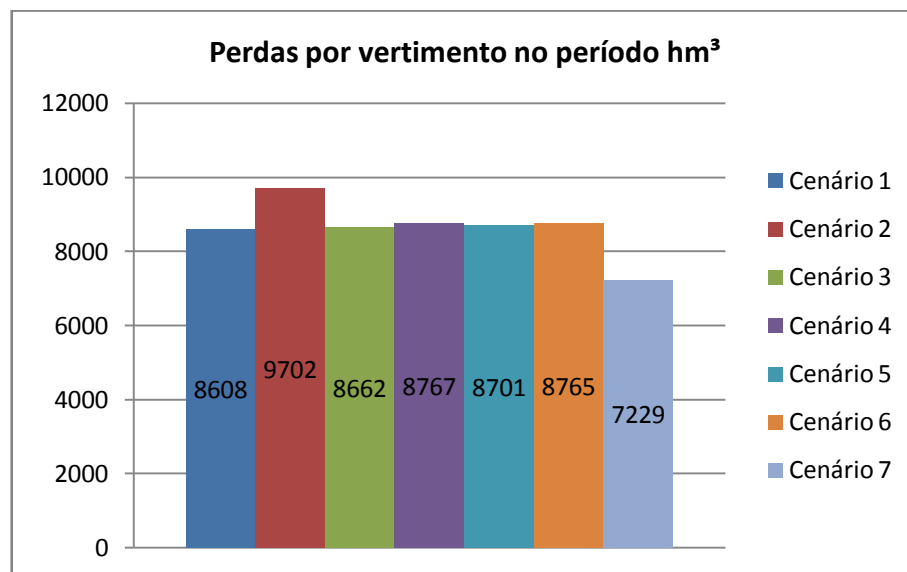


Figura 6. 22: Perdas por vertimento em Acauã em todos os cenários estudados

A maior perda por vertimento ocorreu no Cenário 2. Como no mesmo não foi prevista a transposição das águas do São Francisco, para garantir o abastecimento, os reservatórios são operados tendo o seu volume meta igual ao maior volume possível, para a prevenção contra possíveis impactos oriundos das incertezas climáticas. Essa regra de operação se torna responsável pelas grandes perdas por vertimento.

Nos outros cenários, as perdas por vertimento foram significativamente reduzidas já que o volume meta é 30% do volume máximo devido garantia do abastecimento via o

incremento da vazão exógena do PISF. Este comportamento poderia se traduzir num ganho sinérgico se não fossem as perdas em trânsito nos trechos dos rios e evaporativas nos reservatórios. Entre os cenários, nos quais parte da água é transportada por adutora e parte pelo no leito do rio, o Cenário 7 apresentou o menor volume vertido, pois este cenário é o único que recebe 10 m³/s da transposição do São Francisco. Este fato proporciona que os reservatórios operem em níveis baixos, com maior segurança hídrica, reduzindo as perdas por vertimento.

6.2.2 PERDAS EM TRÂNSITO

As perdas em trânsito por infiltração estão apresentadas na Figura 6.20:

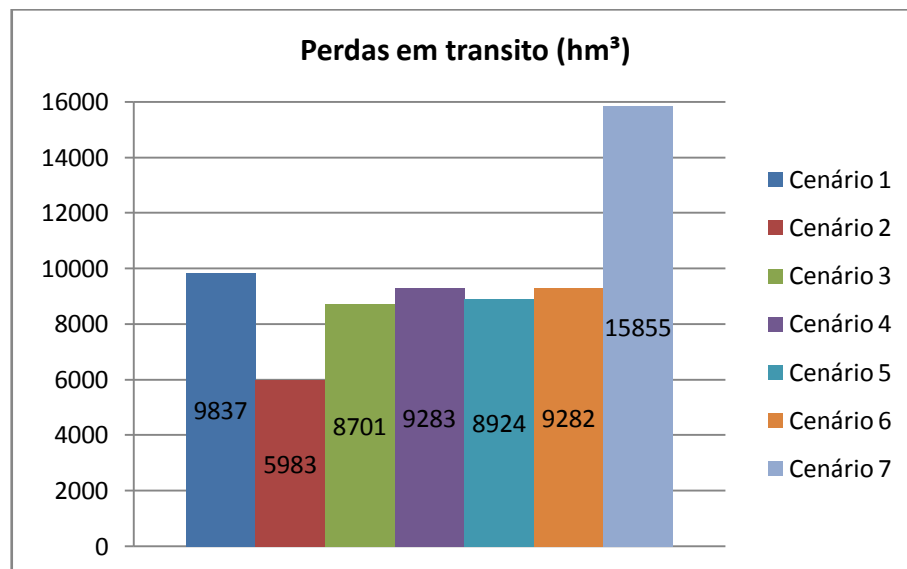


Figura 6. 23: Perdas em trânsito nos cenários simulados

O Cenário 7 foi o que apresentou a maior perda em trânsito, pois ele recebe 10 m³/s do PISF, sendo assim ele transporta uma maior vazão pelo leito do rio. Dentre os cenários que receberam uma vazão de 4,2 m³/s do transposição, o Cenário 1 foi o que apresentou a maior perda em trânsito devido ao fato de toda vazão transposta do rio São Francisco ter sido transportada pelo leito do rio Paraíba. Já o Cenário 2 foi o que apresentou a menor perda em trânsito, pois não foi considerada a transposição. Dentre os demais cenários, o que apresentou a menor perda em trânsito foi o Cenário 3, uma vez que ele tem maior volume aduzido a partir

do açude Poções. As perdas do Cenário 1 em relação ao Cenário 3 foram superiores em 13,1%, e as perdas do Cenário 4 em relação ao Cenário 3 foram superiores em 6,67%. Este fato decorre das maiores perdas estarem a jusante do açude Boqueirão.

6.2.3 EVAPORAÇÃO NOS RESERVATÓRIOS

As perdas totais evaporativas nos reservatórios de todos os cenários em estudo estão apresentadas na Figura 6.39:

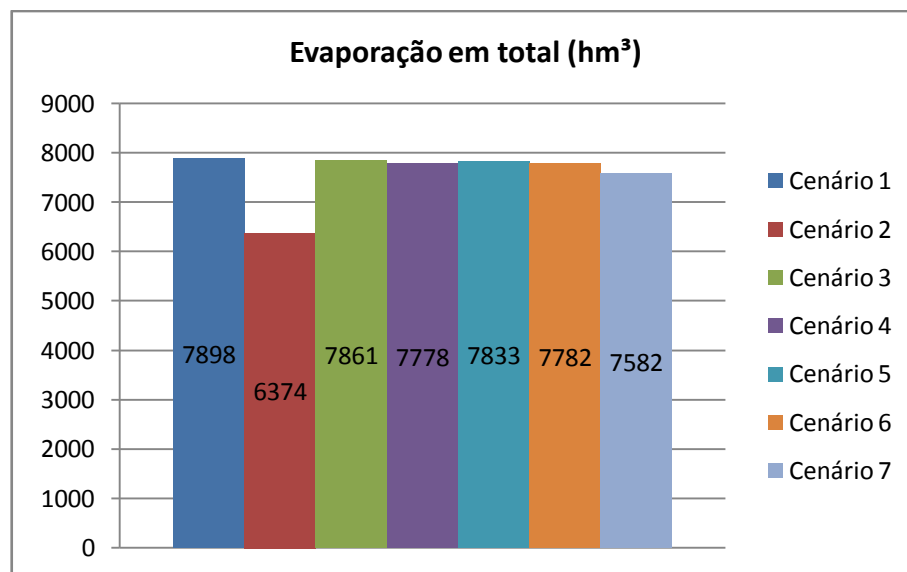


Figura 6. 24: Perdas evaporativas totais nos cenários simulados

O Cenário 2 apresentou a menor perda evaporativa, pois ele foi simulado sem a transposição. Nos demais cenários as perdas evaporativas ficaram próximas, sem variações muito significantes. A forma diferenciada dos cenários, nas quais o incremento da transposição chega aos reservatórios, não alterou muito o comportamento volumétrico médio dos reservatórios e, por isso, não influenciou de forma significativa as perdas por evaporação.

6.3 VAZÕES REGULARIZADAS

As vazões regularizadas com 100% de garantia estão apresentadas na Figura 6.22, Vale salientar que as demandas de abastecimento dos Cenários 1 e 2 são iguais a 2.539,27 l/s, é para as demais é de 3.649,55 l/s, conforme visto no Capítulo V.

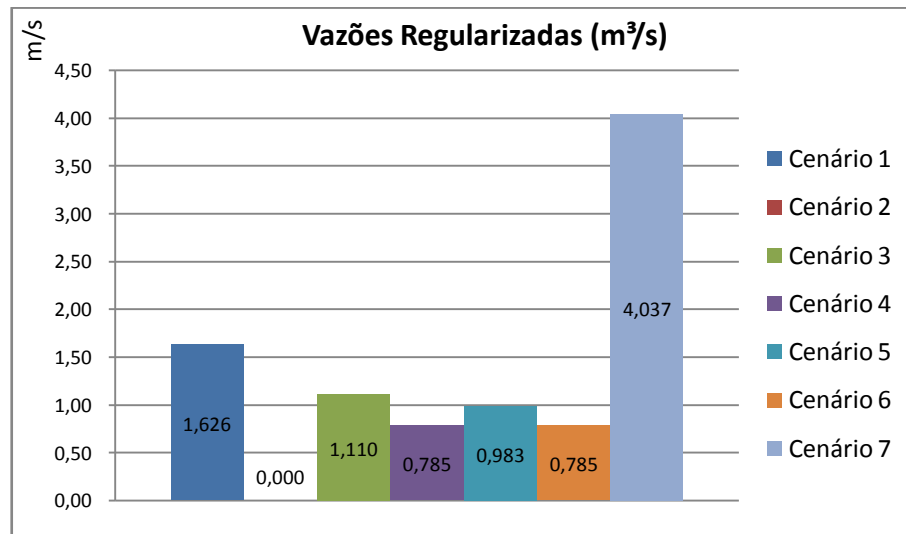


Figura 6. 25: Vazões Regularizadas

O Cenário 7 apresentou a maior vazão regularizada, pois ele é o único a receber 10 m³/s do PISF. Dentre os cenários que receberam 4,2 m³/s da transposição, o Cenário 1 é o que apresenta o maior valor, pois o mesmo possui uma demanda 30,41% inferior em relação aos demais cenários com transposição, isto aumenta a disponibilidade hídrica e, conseqüentemente, a vazão regularizada.

6.4 PERDAS TOTAIS DA ÁGUA TRANSPORTADA DO PISF

As perdas totais das águas advindas do PISF no Eixo Leste, na bacia hidrografia do rio Paraíba, foram obtidas somando-se todas as perdas^A do sistema para os cenários com transposição subtraindo-se o valor das perdas do Cenário 2 sem transposição. Seus valores estão apresentados na Tabela 6.1. Com base nesses valores e no custo da água em 2010 sendo igual a 0,140 R\$/m³, conforme Tabela 2.2, foi possível calcular o custo das perdas do sistema em escala anual e mensal e ainda a economia que a construção de adutoras acarretaria durante o alcance do projeto, que é de 25 anos. Esses valores estão apresentados na Tabela 6.2.

^AInclusive as perdas em trânsito por infiltração, evaporação e vertimento nos reservatórios.

Tabela 6. 1: Vazões do PISF perdidas no sistema

Cenários	Vazão do PISF	Fração da vazão total do
	Perdida no sistema (m ³ /s)	PISF perdida no sistema
Cenário 1	2,54	60,36%
Cenário 2	*	*
Cenário 3	1,91	45,41%
Cenário 4	2,24	53,23%
Cenário 5	2,03	48,39%
Cenário 6	2,24	53,24%
Cenário 7	4,85	48,46% ^a

* Este cenário foi simulado sem transposição das águas do PISF

^a Este cenário foi simulado com uma vazão de 10 m³/s,

Tabela 6. 2: Custos das perdas das perdas no sistema e valor economizado em 25 anos com a construção de novas adutoras.

Cenários	Custos (R\$)		Valor economizado em 25 anos com a construção de novas adutoras
	Mensal	Anual	
Cenário 1	R\$ 919.942,01	R\$ 11.039.304,16	*
Cenário 2	**	**	**
Cenário 3	R\$ 692.167,51	R\$ 8.306.010,07	R\$ 68.332.352,13
Cenário 4	R\$ 811.292,82	R\$ 9.735.513,88	R\$ 32.594.757,00
Cenário 5	R\$ 737.524,16	R\$ 8.850.289,90	R\$ 54.725.356,54
Cenário 6	R\$ 811.429,08	R\$ 9.737.148,98	R\$ 32.553.879,35
Cenário 7	R\$ 1.758.488,12	R\$ 21.101.857,40	R\$ 80.831.788,28 ^b

* Este cenário foi simulado sem a construção de novas adutoras.

** Este cenário foi simulado sem transposição das águas do PISF.

^b Essa economia não ocorrerá na prática, pois o PISF prevê 4,2 m³/s como vazão contínua de funcionamento, e não 10 m³/s.

6.5 CÁLCULOS DOS INDICADORES DE DESEMPENHO E ÍNDICES DE EFICIÊNCIA DO SISTEMA INTEGRADO DE RESERVATÓRIOS

Nos Cenários 1, 3, 4, 5, 6 e 7, devido ao incremento do PISF, não ocorreram falhas no atendimento às demandas, e assim, seus indicadores de desempenho foram os melhores possíveis e estão apresentados na Tabela 6.3.

Tabela 6. 3: Indicadores de desempenho para os Cenários 1,3,4,5,6 e 7

Demandas hídricas	Confiabilidade (%)	Resiliência (%)	Vulnerabilidade (%)	Sustentabilidade (%)
Poções	100,00%	100,00%	0,00%	100,00%
Camalaú	100,00%	100,00%	0,00%	100,00%
Boqueirão	100,00%	100,00%	0,00%	100,00%
Acauã	100,00%	100,00%	0,00%	100,00%
Irrigação Poções	100,00%	100,00%	0,00%	100,00%
Irrigação cordeiro	100,00%	100,00%	0,00%	100,00%
Irrigação vereda grande	100,00%	100,00%	0,00%	100,00%

O Cenário 2 foi simulado sem transposição e houve falhas no atendimento às demandas de abastecimento e irrigação para os reservatórios de Poções e Camalaú, sendo que seus indicadores de desempenho estão apresentados na Tabela 6.4.

Tabela 6. 4: Indicadores de desempenho para o Cenário 2

Demandas hídricas	Confiabilidade (%)	Resiliência (%)	Vulnerabilidade (%)	Sustentabilidade (%)
Poções	91,24%	14,52%	87,42%	1,67%
Camalaú	93,64%	15,56%	85,56%	2,10%
Boqueirão	100,00%	100,00%	0,00%	100,00%
Acauã	100,00%	100,00%	0,00%	100,00%
Irrigação Poções	89,97%	12,68%	93,75%	0,71%
Irrigação cordeiro	92,66%	15,38%	98,08%	0,27%
Irrigação vereda grande	100,00%	100,00%	0,00%	100,00%

Analisando os resultados deste cenário pode ser observado, na Figura 6.6, que ocorreu o colapso dos reservatórios Poções e Camalaú, por um período consecutivo de 21 e 20 meses, respectivamente, que reflete no baixo índice de resiliência, no elevado índice de vulnerabilidade e baixa sustentabilidade em atender às demandas. Ainda com base na Figura 6.6, o comportamento volumétrico do reservatório Boqueirão apresentou o menor volume no período simulado, igual a 15,51% de sua capacidade máxima, o que põe em risco o abastecimento da cidade de Campina Grande e outras cidades circunvizinhas, forçando o gestor a tomar, provavelmente, medidas impopulares como o racionamento no abastecimento, prejudicando ainda economia destas cidades. Para Acauã o volume mínimo foi de 52,16% do volume máximo. Entretanto, a demanda de abastecimento de Acauã é 41,57% inferior à demanda de Boqueirão.

Os índices de eficiência (Capítulo II), para o sistema integrado de reservatórios estão apresentados na Tabela 6.5.

Tabela 6. 5: Índices de eficiência associados ao sistema de reservatórios

Índices	Cenário 1	Cenário 2	Cenário 3	Cenário 4	Cenário 5	Cenário 6	Cenário 7
η_{Vr}	-0,30%	-0,62%	-0,31%	-0,34%	-0,32%	-0,34%	-0,42%
η_E	30,98%	33,42%	30,92%	30,72%	30,86%	30,73%	23,82%
η_V	21,80%	30,29%	21,94%	22,20%	22,03%	22,20%	14,40%
η_u	22,48%	18,30%	25,30%	23,77%	24,69%	23,77%	30,61%
η_{pt}	25,05%	18,60%	22,17%	23,65%	22,74%	23,64%	31,59%
<i>IAP</i>	23,97%	19,92%	26,78%	25,23%	26,17%	25,23%	31,61%
<i>IUD</i>	93,76%	91,87%	94,46%	94,19%	94,35%	94,19%	96,68%
<i>IUP</i>	22,48%	18,30%	25,30%	23,77%	24,69%	23,77%	30,61%

Com base na Tabela 6.5, foi verificado que o Cenário 2 apresentou os maiores índices de perdas η_V e η_E , associados a perdas por vertimento e perdas evaporativas, respectivamente. Este fato ocorre porque a simulação foi realizada sem transposição, sendo o volume meta igual ao volume máximo, o que aumenta a superfície líquida e conseqüentemente, aumenta as perdas evaporativas e por vertimento. O Cenário 7 apresentou o maior índice η_u , pois ele recebe uma vazão de 10 m³/s do PISF, gerando aumento na oferta hídrica. Nos demais cenários com transposição esse índice não variou de forma significativa, ficando o segundo maior valor com o Cenário 3, pois nele foi simulado a maior vazão aduzida a partir do açude Poções, o que reduz as perdas em trânsito aumentando a disponibilidade.

Os Cenários 4 e 6 obtiveram índices muito próximos, sem diferenças hídricas significativas, no que diz respeito ao volume de água aduzida do reservatório Boqueirão. Eles divergem apenas no modo pelo qual a água será transportada, pois o Cenário 4 prevê o reforço ao abastecimento de Campina Grande através da adutora que vai para o Brejo. Já no Cenário 6 o reforço será feito por outra adutora independente.

Dentre os cenários com transposição, o Cenário 3 foi o que obteve menor índice η_{pt} de perdas em trânsito em relação as afluências. Já o Cenário 7 apresentou o maior valor, pois nele foi transportado uma vazão maior pelo leito do rio Paraíba. Para os demais cenários com transposição não houve variações significativa, pois as maiores perdas em trânsito ocorrem à jusante do açude de Boqueirão.

Analisando os resultados, o melhor cenário foi o Cenário 3. Entretanto, os resultados obtidos entre os cenários são próximos e as incertezas na utilização da série de dados pseudo-históricos podem superar, em muito, esta diferença.

CONCLUSÕES

CONCLUSÕES

O sistema que receberá as águas do PISF está sujeito a altas perdas em trânsito ocasionadas pela infiltração ao longo do rio e, além destas, ocorrem perdas nos reservatórios por evaporação e vertimento. Na tentativa de minimizá-las, procurou-se verificar as perdas no sistema, avaliando a proposta de transporte de água do Ministério da Integração Nacional (Capítulo V) com e sem transposição, e ainda foi simulando a construção de adutoras para transportar parte das águas do PISF, em diferentes pontos de captação e vazões aduzidas.

Dentro deste contexto as demandas de abastecimento foram determinadas em função do crescimento populacional urbano, tendo como horizonte o ano 2035. A demanda de irrigação teve como base o valor de 0,45 l/s.ha (Capítulo III) sendo que a área irrigada considerada foi a de perímetros irrigados públicos.

As principais conclusões em relação às perdas totais, aos indicadores de sustentabilidade e aos custos relacionados às perdas no sistema foram:

No Cenário 2, sem transposição, houve colapso total nos reservatórios Poções e Camalaú, por períodos máximos consecutivos de 21 e 20 meses, respectivamente. O reservatório Epitácio Pessoa atingiu nível crítico de 15,51% do volume máximo. Nos demais cenários todas as demandas foram atendidas e não houve falhas de abastecimento.

Foi verificado que no Cenário 2 houve a maior perda por vertimento em Acauã, pois sem o incremento das águas do PISF e devido às incertezas hídricas os reservatórios são operados para armazenar o maior volume de água possível, favorecendo às perdas por vertimento. Nos demais cenários essas perdas foram bem menores.

Com relação à evaporação nos reservatórios, dentre os cenários com transposição não houve variações significativas entre eles, entretanto as perdas evaporativas nestes cenários foram maiores em relação ao Cenário 2. Isso ocorreu devido os dois reservatórios menores, (Poções e Camalaú), apresentarem volumes máximos na maior parte do período simulado, resultando em maiores superfícies líquidas no sistema e causando maiores perdas por evaporação.

Em relação às perdas em trânsito, o Cenário 7 apresentou o maior valor, pois ele foi o único a receber do PISF uma vazão de 10 m³/s, os demais cenários com transposição

receberam uma vazão de 4,2 m³/s. O Cenário 1 também apresentou perdas em trânsito elevadas, pois toda vazão advinda do PISF, no processo de simulação, foi transportada através do rio Paraíba. Nos demais cenários com transposição o que apresentou menor perda por condução foi o Cenário 3. O ganho sinérgico em relação aos demais cenários não foi significativo, pois as maiores perdas por infiltração ao longo do rio Paraíba ocorreram à jusante do reservatório Epitácio Pessoa (Boqueirão).

Com relação à vazão regularizável a partir do reservatório Acauã, o Cenário 7 apresentou o maior valor, seguido do Cenário 1, entretanto a demanda de abastecimento deste cenário é 30,42% inferior em relação aos demais cenários com transposição, aumentando a disponibilidade hídrica, traduzindo em ganho na vazão regularizável. Não existiu vazão regularizável no Cenário 2, devido às incertezas climáticas, ao modo de operação e a não existência do incremento da vazão do PISF.

Com relação aos indicadores de sustentabilidade, conforme as Tabelas 6.3 e 6.4, todos os cenários com transposição apresentaram 100% de confiabilidade aos atendimentos das demandas de abastecimento e irrigação. Já no Cenário 2 foram obtidos baixos índices de sustentabilidades nos reservatórios Poções e Camalaú, tanto para as demandas de abastecimento como para as demandas de irrigação.

Analisando as perdas totais do sistema e seus custos, para determinação da economia gerada em 25 anos pela construção de novas adutoras, conforme as Tabelas 6.1 e 6.2, respectivamente, observou-se que nos Cenários 3 e 5 foram obtidas as menores perdas totais e, conseqüentemente, as maiores economias geradas. Nos Cenários 4 e 6 foram obtidas perdas totais maiores que 50% da vazão advinda do PISF, entretanto a execução dos projetos previstos nestes cenários gera um ganho financeiro significativo, da ordem de trinta milhões de Reais. O Cenário 1 apresentou as maiores perdas totais no sistema da ordem de 60% da vazão transposta do rio São Francisco, gerando um alto custo anual. Outro fator importante é que tanto o número de municípios quanto à população atendida e, conseqüentemente, a demanda total são bem inferiores em relação aos demais cenários com transposição. No Cenário 1, além das perdas serem maiores, há uma diminuição no ganho social por haver uma diminuição da área de abrangência do projeto, pois neste cenário não é previsto a construção de novas adutoras e apenas as adutoras existentes receberiam o reforço da transposição. Os outros beneficiados seriam as cidades localizadas as margens do rio Paraíba. Tais fatores inviabilizam que o transporte da água seja feito totalmente ao longo do leito do rio, pois sem a

construção de novas adutoras para levar as águas do PISF ao interior do estado, não há aumento de oferta hídrica para essa região, que continuará vulnerável á escassez hídrica.

O Cenário 7 foi simulado para determinar qual será a vazão regularizável em Acauã, quando o sistema receber continuamente a vazão máxima prevista no PISF para o Eixo Leste na Paraíba, que é de 10 m³/s. Entretanto o PISF prevê que o sistema só receberá essa vazão, em períodos de escassez hídrica, e não em todo período simulado.

Com relação ao modelo de rede de fluxo AcquaNet ele tem a vantagem de ser bastante rápido, requerendo pouco esforço computacional. Entretanto o modelo apresenta algumas limitações, tais como otimizar apenas sistemas lineares, ter uma função objetivo pré-definida, não podendo ser adaptada a cada situação, ter rigidez em relação à alocação hídrica em termos de prioridades, não ter flexibilidade para adicionar outras restrições e a otimização é realizada a cada mês, não levando em consideração nos seus resultados os aspectos inter-mensais ou inter-anuais.

Como sugestão, para continuidade dessa pesquisa pode-se adotar técnicas de otimização e simulação mais flexíveis que permitam alterar a função objetivo na operação do sistema integrado de reservatórios, e ainda possibilite a adição de novas restrições, proporcionando uma maior representatividade física do sistema, que pode influenciar de forma significativa nos resultados obtidos. Um exemplo prático seria não liberar a vazão exógena do PISF quando o açude de Acauã estiver vertendo, pois ela se perderia no sistema, e, além disso, essa restrição pode reduzir o risco de inundações nas cidades ribeirinhas a jusante de Acauã.

REFERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS

REFERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS

ALBUQUERQUE, A. S. O., ANDRADE, P. R. G. S., CURI, R. C., CURI, W. F. (2003). *Uma Análise da Operação de um Sistema de Cinco Reservatórios do Alto Capibaribe, Pernambuco*. In: XV Simpósio Brasileiro de Recursos Hídricos. Curitiba. CD-ROM.

ALBUQUERQUE, A. S. O. (2003). *Operação ótima e integrada do sistema hídrico composto pelos reservatórios do alto Capibaribe*. Dissertação de Mestrado, Curso de Pós-Graduação em Engenharia Civil, área de concentração: Recursos Hídricos - Universidade Federal de Campina Grande, Campina Grande, f. 209.

ALMEIDA, M. A., CURI, R. C., CURI, W. F. (2001). *Estimativa de Variações no Desempenho Otimizado de um Sistema Hídrico para o Semi-Árido Paraibano para Diferentes Cenários Climáticos, Fontes Hídricas e de Funções Objetivo*. In: Anais do XIV Simpósio Brasileiro de Recursos Hídricos. Aracaju. CD-ROM.

ANA – AGÊNCIA NACIONAL DE ÁGUAS (2005). *Nota técnica nº 390/2005/SOC, de 19 de setembro de 2005. Análise do pedido de outorga de direito de uso de recursos hídricos para o Projeto de Integração do Rio São Francisco com as Bacias Hidrográficas do Nordeste Setentrional*. Brasília: ANA: Disponível em: <<http://ana.gov.br>>. Acesso em: 20 de abr. 2008.

ANDRADE, E. L. (2000). *Introdução à Pesquisa Operacional: Métodos e Modelos para Análise de Decisão*, 2ª ed., LTC, Rio de Janeiro.

ANDRADE, P. R. G. S. (2000). *Operação integrada ótima do sistema hídrico Jucazinho-Carpina, para múltiplos usos - Rio Capibaribe/PE*. Dissertação de Mestrado, Curso de Pós-Graduação em Engenharia Civil, área de concentração: Recursos Hídricos, UFPB, Campina Grande-PB, p. 226.

ANDRADE, P. R. G. S. de. (2008). *Eixo leste do projeto de integração do rio São Francisco: evidências da inoportunidade da intervenção*. In: IX Simpósio de Recursos Hídricos do Nordeste. Salvador.

ARAGÃO, T. G. (2008). *Transposição das águas do rio São Francisco para a bacia do rio Paraíba: uma avaliação da sinergia e sustentabilidade hídrica utilizando o modelo de rede de fluxo AcquaNet*. Dissertação de Mestrado, Curso de Pós-graduação em Engenharia Civil, área de concentração: Recursos Hídricos - Universidade Federal de Campina Grande, Campina Grande, p.125.

AZEVEDO, L. G. T.; (1997). *Modelos de simulação e de rede de fluxo*. In: PORTO, R. L. L. org. *Técnicas Quantitativas para o Gerenciamento de Recursos Hídricos*. Ed. Universidade/UFRGS/ABRH. Porto Alegre-RS. cap. 4, p. 165-237.

BARBOSA, D. L. (2008). *A exploração de um sistema de reservatórios: uma análise otimizada dos usos e objetivos múltiplos na bacia do Rio Capibaribe-PE*. Tese de Doutorado, Curso Pós-Graduação em Recursos Naturais. - Universidade Federal de Campina Grande, Campina Grande, p. 257.

BARBOSA, D. L. (2001). *Otimização da operação de múltiplos reservatórios em paralelo para usos e objetivos múltiplos*. Dissertação de Mestrado, Curso de Pós-Graduação em Engenharia Civil, área de concentração: Recursos Hídricos, UFPB, Campina Grande-PB, p. 140.

BARBOSA, P. S. F. (2002). *Modelos de Programação Linear em Recursos Hídricos*. In: *Técnicas Quantitativas para o Gerenciamento de Recursos Hídricos*. 2ª Edição. Editora da Universidade/UFRGS-ABRH. Porto Alegre, p. 97-163.

BARROS, M. T. L, (2002). *A programação dinâmica aplicada à engenharia de recursos hídricos*. In: Porto, R. L.L. org. *Técnicas quantitativas para o gerenciamento de recursos hídricos – 2. Ed. – Porto Alegre: Editora da UFRGS/Associação Brasileira de Recursos hídricos*, cap. 5 p. 239-303.

BRAGA Jr., B. P. F. (1987). *Técnicas de otimização e simulação aplicadas em sistemas de recursos hídricos*. In: *Modelos para o gerenciamento de recursos hídricos*. NOBEL/ABRH. São Paulo, pp. 427 - 518.

CELESTE, A. B. (2006). *Determinação e análise de indicadores de desempenho e de sustentabilidade de seis açudes na bacia do rio Piancó - PB e de suas potenciais demandas*. Dissertação de Mestrado, Curso de Pós-graduação em Engenharia Civil, área de concentração: Recursos Hídricos - Universidade Federal de Campina Grande, Campina Grande, p. 119.

COLLISCHONN, B.; LOPES, A. V. (2008). *Efeito da açudagem a montante sobre a disponibilidade hídrica do açude Epitácio Pessoa (Pb)*. In: IX Simpósio de Recursos Hídricos do Nordeste, Salvador.

CUNHA, R. G. L. (1999). *Operação Integrada do Reservatório Engenheiro Arco Verde, Poços Amazonas e Perímetro Irrigado de Condado – PB, Utilizando-se de Programação Linear*. Campina Grande: UFCG – Pós-graduação em Engenharia Civil e Ambiental. 112p. Dissertação de Mestrado.

CURI, R. C., CURI, W. F. e CELESTE, A. B. (1997). *Alocação ótima de água do reservatório engenheiro Arco Verde para irrigação via programação não linear*. XII SIMPÓSIO BRASILEIRO DE RECURSOS HÍDRICOS. Vitória. ES. Anais... Vitória, CD-ROM.

CURI, W. F e CURI, R. C. (2001). *CISDERGO – Cropping and Irrigation System Design with Reservoir and Groundwater Optimal Operation*. In: Anais do XIV Simpósio Brasileiro de Recursos Hídricos. Aracaju. CD-ROM.

DROUIN, N.; GAUTIER, A., LAMOND, B.F.; LANG, P. (1996). *Piecewise Affine Approximations for the Control of a One- Reservoir Hydroelectric System*. European Journal of Operational Research, Vol. 89, pp.53-69.

FUNCATE – FUNDAÇÃO DE CIÊNCIA, APLICAÇÕES E TECNOLOGIA ESPACIAIS. (2001). *Projeto de transposição de águas do rio São Francisco para o Nordeste setentrional; Trecho V – eixo leste R1 – Descrição do Projeto*. Brasília.

HASHIMOTO, T, STEDINGER, J.R., LOUCKS, D.P., (1982), *Reliability, resilience and vulnerability criteria for water resource system performance evaluation*, Water Res. Reserch, v.18, n.5, pp14-20.

IBGE, INSTITUTO BRASILEIRO DE GEOGRAFIA E ESTATÍSTICA (2004a). *Projeção da população do Brasil por sexo e idade para o período 1980-2050 – revisão 2004 metodologia e resultados estimativas anuais e mensais da população do Brasil e das unidades da federação: 1980 – 2020 metodologia estimativas das populações municipais metodologia*. 82p. Disponível em: <http://www.ibge.gov.br/home/estatistica/populacao/projecao_da_populacao/default.shtm>. Acesso em 7 jul. 2008.

_____. *Censo Demográfico 2000*. Disponível em < <http://www.ibge.gov.br>> . Acesso em: 15 Mai. 2008.

_____. *Censo Demográfico 2007*. Disponível em < <http://www.ibge.gov.br>> . Acesso em: 15 Mai. 2008b.

_____. *Projeção da População do Brasil por Sexo e Idade para o Período 1980-2050 - Revisão 2004b*. Disponível em < <http://www.ibge.gov.br>> . Acesso em: 15 Mai. 2008.

LABADIE, J. W.; PINEDA, A. M.; BODE, D.A. (1984). *Network analysis of raw supplies under complex water rights and exchanges: Documentation for program MODSIM3*. Colorado Water Resources Institute, Fort Collins, Colorado, EUA.

LABSID – Laboratório de sistemas de suporte a decisão – USP (2002). *ACQUANET – Modelo para alocação de água em sistemas complexos de recursos hídricos – manual do usuário*. p.22.

LIMA, C. A. G. (2004). *Análise e Sugestões para Diretrizes de Uso das Disponibilidades Hídricas Superficiais da Bacia Hidrográfica do Rio Piancó, Localizada no Estado da Paraíba*. Tese de Doutorado Temático, Curso de Pós-Graduação em Recursos Naturais – Universidade Federal de Campina Grande, Campina Grande, p.274.

PDRH-PB (2001). *Plano Diretor de Recursos Hídricos da Bacia Hidrográfica do rio Paraíba. Relatório Final de Diagnóstico*. João Pessoa: Governo do Estado da Paraíba e Secretaria Extraordinária do Meio Ambiente, dos Recursos Hídricos e Minerais – SEMARH.

PERH-PB (2004). *Plano Estadual de Recursos Hídricos do Estado da Paraíba. Relatório Parcial da Consolidação de Informações e Regionalização. Resumo Executivo*. João Pessoa: Secretaria Extraordinária do Meio Ambiente, dos Recursos Hídricos e Minerais – SEMARH. Disponível no site < <http://www.aesa.pb.gov.br/perh/>>. Acesso em: 15 fev. 2008.

PICCARDI, C., SESSA, R. S. (1991). *Stochastic Dynamic Programming for Reservoir Optimal Control: Dense Discretization and Inflow Correlation Assumption Made Possible by Parallel Computing*. Water Resources Research, vol. 27, nº 5.

RIMA (2004) - *Relatório de Impacto sobre o Meio Ambiente do Projeto de integração do rio São Francisco com bacias hidrográficas do nordeste setentrional*, Brasília, Junho 2004. MI - Ministério da Integração Nacional. Disponível no site <<http://www.integracao.gov.br/saofrancisco/rima/download.asp>>. Acesso em: 10 fev. 2008.

SANTOS, V. da S. (2007). *Um modelo de otimização multiobjetivo para análise de sistemas de recursos hídricos*. Dissertação de Mestrado, Curso de Pós-Graduação em Engenharia Civil, área de concentração: Engenharia Hidráulica - Universidade Federal de Campina Grande, Campina Grande, p.143.

SARMENTO, F. J. (2008). *Otimização de custos de adução na transposição do rio São Francisco*. In: IX Simpósio de Recursos Hídricos do Nordeste, Salvador.

SILVA, José G. (2003). *Otimização de sistemas de abastecimento de água considerando variáveis as condições de contorno do projeto*. Tese de Doutorado, Curso Pós-Graduação em Recursos Naturais. - Universidade Federal de Campina Grande, Campina Grande, p. 15-22.

SILVA, W. P.; SILVA, C. M.D.P.S. (2004) LABFit - *Ajuste de Curvas - Um software em português para tratamento de dados experimentais*. Revista Brasileira para Ensino de Física, v.26, n.4, p.419-427.

SIMONOVIC, S. P. (1992). Reservoir System Analysis: Closing gap between theory and practice. Journal of Water Resources Planning and Management. New York, vol. 118, n.3. p.262-280.

SOARES, S.; FILHO, M. G. A. (1988). *Optimal Multiobjective Operation Planning of a Water Resources System*. In: 1ST' INTERNATIONAL CONFERENCE: COMPUTER METHODS AND WATER RESOURCES, Marrocos. Anais. QUAZAR, D.; BREBBIA, C. A.; STOUT, G. E. v. 6, p 127-134.

USP (2002) - ESCOLA POLITÉCNICA DA UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO. Laboratório de Sistemas de Suporte a Decisões - LabSid. Software AcquaNet: *Modelo para alocação de água em sistemas complexos de recursos hídrico*. São Paulo. Disponível no site <<http://200.144.189.36/labsid/Programas.aspx>> acesso em 10 de mar. 2008.

VIANNA, W. P. Jr.; LANNA, A. E. L. (2002). Simulação e otimização de um sistema de reservatórios: bacia do rio Curu. *Revista Brasileira de Recursos Hídricos*, 7(3), p. 63-83.

VIEIRA, A. S. (2007). *Um modelo de simulação via programação linear seqüencial, para sistema de recursos hídricos*. Dissertação de mestrado, Curso de Pós-graduação em Engenharia Civil, área de concentração: Recursos Hídricos - Universidade Federal de Campina Grande, Campina Grande, p. 101.

VIEIRA, Z. M. de C. L (2008). *Metodologia de análise de conflitos na implantação de medidas de gestão da demanda de água*. Tese de Doutorado, Curso de Pós-Graduação em Recursos Naturais – Universidade Federal de Campina Grande, Campina Grande. p. 237.

ANEXOS

ANEXO 1 – DADOS DOS CENSOS 2000 E 2007 E ESTIMATIVA POPULACIONAL E DE DEMANDA DE ABASTECIMENTO URBANO PARA 2035*.

Municípios	Censo 2000		Censo 2007		Estimativa p/ 2035		Demanda urbana p/ 2035 (l/s)
	População		População		População		
	Urbana	Rural	Urbana	Rural	Urbana	Rural	
Água Branca	3170	5207	3719	5505	5156	7632	10,03
Aguiar	2201	3437	2492	3137	2492	3137	4,85
Alagoa Grande	16847	12322	16396	11052	16843	11052	32,75
Alagoa Nova	8301	10274	9219	9944	10692	11228	20,79
Alagoinha	7789	4044	8247	4778	11423	6618	22,21
Alcantil	1671	3287	2010	3058	2194	3337	4,27
Algodão de Jandaíra	866	1343	1145	1197	1419	1483	2,76
Alhandra	8943	6971	10942	7241	16688	11043	32,45
Amparo	619	1267	960	1047	1204	1313	2,34
Aparecida	2963	2931	3410	3913	6210	7126	12,08
Araçagi	5921	12174	6360	11016	6360	11016	12,37
Arara	7587	3943	8299	4057	10923	5198	21,24
Araruna	7349	9256	8945	10246	14400	16056	28,00
Areia	13471	12660	14037	10955	14421	10955	28,04
Areia de Baraúnas	865	1239	1000	1096	1000	1096	1,94
Areial	3715	2324	4192	2042	4744	2311	9,22
Aroeiras	6579	12941	8444	10730	8444	10730	16,42
Assunção	2142	818	2415	921	3560	1358	6,92
Baía da Traição	2972	3511	3076	4554	5022	7435	9,76
Bananeiras	7590	14220	8504	13166	8504	13166	16,54
Baraúna	1936	1233	2734	1130	4803	1985	9,34
Barra de Santa Rosa	6786	6341	7069	5779	7069	5779	13,75
Barra de Santana	602	7709	741	7878	852	9063	1,66
Barra de São Miguel	2080	3082	2270	3165	2750	3834	5,35
Bayeux	87437	124	92257	634	114533	787	278,38
Belém	13200	3405	13920	3253	16287	3706	31,67
Belém do Brejo do Cruz	4484	2527	4925	2115	5010	2152	9,74
Bernardino Batista	339	2220	742	2422	1339	4371	2,60
Boa Ventura	3502	3086	3441	2359	3441	2359	6,69
Boa Vista	2272	2711	3223	2450	4873	3704	9,47
Bom Jesus	819	1374	935	1298	1005	1396	1,96
Bom Sucesso	1558	3727	1889	3263	1889	3263	3,67
Bonito de Santa Fé	4950	4280	6612	3641	9388	5170	18,25
Boqueirão	11141	4726	11345	4532	11375	4544	22,12
Borborema	3037	1693	3439	1570	4245	1938	8,25
Brejo do Cruz	8062	3806	9197	3227	10929	3835	21,25
Brejo dos Santos	4056	1892	4582	1161	4582	1161	8,91
Caaporã	11936	6505	15471	3917	18651	4722	36,27
Cabaceiras	1760	2530	2099	2808	3210	4294	6,24
Cabedelo	42832	-	49718	10	78731	16	191,36
Cachoeira dos Índios	2671	5163	3095	5293	3955	6764	7,69
Cacimba de Areia	1289	2288	1281	2204	1281	2204	2,49
Cacimba de Dentro	7553	9264	8579	8529	9193	9139	17,88
Cacimbas	1499	5480	1659	5128	1659	5128	3,23
Caiçara	4669	2656	5082	2232	5082	2232	9,88
Cajazeiras	41964	12751	44527	11524	48993	12680	95,26
Cajazeirinhas	737	2111	912	2145	1174	2762	2,28
Caldas Brandão	2695	2460	2925	2438	3402	2836	6,62
Camalaú	2357	3159	2748	3013	3240	3552	6,30
Campina Grande	337484	17847	354048	17012	417202	20047	1352,04
Campo de Santana	3706	5682	4043	5506	4330	5897	8,42
Capim	3656	524	4597	610	8412	1116	16,36
Caraúbas	1074	2327	1375	2449	2015	3589	3,92
Carrapateira	1466	694	1451	938	2036	1316	3,96
Casserengue	2566	4002	3203	3559	3590	3989	6,98
Catingueira	2539	2209	2775	2074	3018	2256	5,87
Catolé do Rocha	18336	8305	19897	7651	22654	8711	44,05

* A demanda de abastecimento para as cidades que apresentaram crescimento populacional negativo foi calculada com base na população de 2007.

Continuação do ANEXO 1

Municípios	Censo 2000		Censo 2007		Estimativa p/ 2035		Demanda urbana p/ 2035 (l/s)
	População		População		População		
	Urbana	Rural	Urbana	Rural	Urbana	Rural	
Caturité	798	3385	988	3479	1252	4410	2,44
Conceição	10272	7659	10485	7011	10485	7011	20,39
Condado	4126	2369	4361	2341	4928	2645	9,58
Conde	10266	6147	12719	7206	22153	12551	43,07
Congo	2176	2426	2644	2126	3036	2441	5,90
Coremas	10571	4559	11177	4059	11504	4178	22,37
Coxixola	589	833	681	1024	1157	1739	2,25
Cruz do Espírito Santo	5890	8191	7008	8273	9324	11007	18,13
Cubati	4030	2358	4321	2035	4321	2035	8,40
Cuité	12071	7875	12971	7226	14019	7604	27,26
Cuité de Mamanguape	1519	4605	1742	4763	2171	5937	4,22
Cuitegi	5678	1576	5676	1371	5676	1371	11,04
Curral de Cima	444	4879	494	4975	549	5534	1,07
Curral Velho	1345	1213	1588	1193	2124	1596	4,13
Damião	1432	2213	2044	2763	4123	5574	8,02
Desterro	4154	3547	4500	3429	5045	3844	9,81
Diamante	3569	3351	3656	2926	3656	2926	7,11
Dona Inês	3983	6244	4447	6385	5492	7886	10,68
Duas Estradas	2766	1052	2831	917	2831	917	5,50
Emas	1524	1537	1932	1325	2421	1661	4,71
Esperança	18520	9646	20484	9317	25899	11468	50,36
Fagundes	4958	6934	5346	6484	5346	6484	10,40
Frei Martinho	1446	1477	1681	1254	1710	1276	3,32
Gado Bravo	651	7870	759	7477	759	7477	1,48
Guarabira	44068	7414	47377	6823	57375	8263	139,45
Gurinhém	5543	7639	5670	7539	5719	7604	11,12
Gurjão	1684	1105	1903	1082	2429	1381	4,72
Ibiara	3549	2834	3527	2612	3527	2612	6,86
Igaracy	3539	2768	3995	2339	4067	2381	7,91
Imaculada	4190	7387	4989	6462	4989	6462	9,70
Ingá	10636	6837	11254	6914	13423	8027	26,10
Itabaiana	19801	5406	19987	4765	19987	4765	38,86
Itaporanga	14689	6434	16323	6102	20311	7593	39,49
Itapororoca	8206	6427	9945	6021	13803	8136	26,84
Itatuba	4985	4389	5531	4310	6635	5171	12,90
Jacaraú	7113	7004	7431	6277	7431	6277	14,45
Jericó	4198	3218	4691	3134	5723	3823	11,13
João Pessoa	597934	-	674762	-	998057	0	3234,44
Juarez Távora	5227	1854	5697	1921	7387	2491	14,36
Juazeirinho	7649	7224	8152	7747	10366	9851	20,16
Junco do Seridó	3479	2489	4102	2384	5481	3185	10,66
Juripiranga	8657	990	9453	787	11757	979	22,86
Juru	3866	6179	4232	5990	4540	6426	8,83
Lagoa	1742	3102	2226	2581	2226	2581	4,33
Lagoa de Dentro	3347	3739	3857	3401	4242	3740	8,25
Lagoa Seca	8112	16042	9200	15737	10697	17816	20,80
Lastro	1082	2036	1255	1579	1255	1579	2,44
Livramento	3261	4344	3516	3589	3516	3589	6,84
Logradouro	1528	1861	1683	2133	2475	3137	4,81
Lucena	8027	1728	9085	1858	13235	2707	25,74
Mãe d'Água	1302	2157	1518	2499	2405	3960	4,68
Malta	4719	973	4902	732	4902	732	9,53
Mamanguape	30754	8018	32687	7596	38875	8795	75,59
Manaíra	4806	5667	5821	5165	6965	6180	13,54
Marcação	2948	3255	3099	4188	5039	6810	9,80
Mari	17420	3243	17111	3415	17578	3415	34,18
Marizópolis	4866	752	5379	835	7550	1172	14,68
Massaranduba	3511	8186	4242	8252	5381	10467	10,46
Mataraca	4818	682	5992	992	11350	1879	22,07
Matinhas	609	3477	651	3527	711	3854	1,38
Mato Grosso	879	1548	1151	1450	1475	1858	2,87
Maturéia	2460	2572	3516	2269	5442	3512	10,58
Mogei	4526	8705	5288	7017	5288	7017	10,28
Montadas	1966	2003	2770	1788	4276	2760	8,31

Continuação do ANEXO 1

Municípios	Censo 2000		Censo 2007		Estimativa p/ 2035		Demanda urbana p/ 2035 (l/s)
	População		População		População		
	Urbana	Rural	Urbana	Rural	Urbana	Rural	
Monte Horebe	2156	1956	2449	1896	3002	2324	5,84
Monteiro	16684	11003	18791	11189	24839	14790	48,30
Mulungu	4137	5052	4269	5048	4516	5340	8,78
Natuba	3146	7416	3060	7156	3060	7156	5,95
Nazarezinho	2727	4545	3064	3869	3064	3869	5,96
Nova Floresta	8376	1045	9006	1026	11623	1289	22,60
Nova Olinda	3169	3288	3110	3170	3110	3170	6,05
Nova Palmeira	2052	1521	2445	1489	3389	2064	6,59
Olho d'Água	3495	4336	3719	3731	3719	3731	7,23
Olivedos	1360	1834	1632	1857	2213	2518	4,30
Ouro Velho	1905	918	2067	907	2509	1101	4,88
Parari	339	1098	580	665	580	665	1,13
Passagem	829	1150	1045	1079	1345	1389	2,62
Patos	87949	3812	93605	3671	115936	4547	281,79
Paulista	4442	6824	5183	6436	5846	7259	11,37
Pedra Branca	1980	1712	2185	1558	2310	1647	4,49
Pedra Lavrada	2446	4171	2935	3875	3285	4337	6,39
Pedras de Fogo	13910	11951	15408	10871	16439	11599	31,97
Pedro Régis	1374	3509	1842	3746	2820	5735	5,48
Piancó	10052	4820	11091	4790	14056	6071	27,33
Picuí	10673	7223	11213	7503	13639	8886	26,52
Pilar	6975	3299	7614	3687	10526	5097	20,47
Pilões	2793	5007	3078	3858	3078	3858	5,99
Pilõesinhos	2298	3132	2593	2726	2593	2726	5,04
Pirpirituba	7518	2680	7759	2473	7867	2508	15,30
Pitimbu	7911	6016	9567	6573	15087	10365	29,34
Pocinhos	7557	7323	8823	7133	11327	9157	22,02
Poço Dantas	717	3111	902	3017	990	3312	1,93
Poço de José de Moura	994	2535	1446	2513	2107	3662	4,10
Pombal	23614	8340	24318	7206	24318	7206	47,29
Prata	2218	1207	2396	1500	3615	2263	7,03
Princesa Isabel	11401	6830	13138	6192	16281	7673	31,66
Puxinanã	3160	8821	3878	9003	5018	11650	9,76
Queimadas	17046	18986	19862	19021	25990	24890	50,54
Quixabá	505	803	574	859	785	1174	1,53
Remígio	10196	4718	11672	5076	17511	7415	34,05
Riachão	1690	1103	1777	1628	3121	2859	6,07
Riachão do Bacamarte	2454	1494	2699	1473	3309	1806	6,43
Riachão do Poço	859	2835	1008	3231	1553	4979	3,02
Riacho de Santo Antônio	828	506	1014	510	1546	778	3,01
Riacho dos Cavalos	2833	5231	3427	4630	3427	4630	6,66
Rio Tinto	13284	9027	12946	10077	15027	11388	29,22
Salgadinho	505	2318	570	2797	958	4699	1,86
Salgado de São Félix	4927	7119	5262	7264	6111	8435	11,88
Santa Cecília	1193	5669	1526	5490	1667	5997	3,24
Santa Cruz	2746	3725	2835	3645	2852	3666	5,54
Santa Helena	2654	3516	2640	3388	2640	3388	5,13
Santa Inês	1057	2491	1347	2360	1590	2786	3,09
Santa Luzia	12469	1543	12885	1407	13947	1523	27,12
Santa Rita	100475	15369	105720	16734	129734	20535	315,33
Santa Teresinha	1607	3121	2019	2625	2019	2625	3,93
Santana de Mangueira	1850	3923	2112	3497	2112	3497	4,11
Santana dos Garrotes	3672	4210	3842	3768	3842	3768	7,47
Santarém	638	1930	746	1914	855	2193	1,66
Santo André	602	2198	749	1892	749	1892	1,46
São Bentinho	2228	1361	2702	1347	3994	1991	7,77
São Bento	20277	5948	22415	6781	32013	9685	62,25
São Domingos de Pombal	910	1588	945	1774	1268	2381	2,47
São Domingos do Cariri	780	1409	1099	1166	1254	1331	2,44
São Francisco	1047	2417	1230	2212	1230	2212	2,39
São João do Cariri	1996	2707	2188	2250	2188	2250	4,25
São João do Rio do Peixe	6066	11595	6654	11119	6830	11414	13,28
São João do Tigre	1236	3245	1534	3044	1671	3315	3,25
São José da Lagoa Tapada	2978	4206	3273	4537	4377	6067	8,51

Continuação do ANEXO 1

Municípios	Censo 2000 População		Censo 2007 População		Estimativa p/ 2035 População		Demanda urbana p/ 2035 (l/s)
	Urbana	Rural	Urbana	Rural	Urbana	Rural	
São José de Caiana	2047	3690	2412	3530	2762	4042	5,37
São José de Espinharas	1475	3634	1604	3309	1604	3309	3,12
São José de Piranhas	8111	9765	9790	9108	12018	11181	23,37
São José de Princesa	449	4521	491	4153	491	4153	0,95
São José do Bonfim	965	1873	1192	1988	1731	2888	3,37
São José do Brejo do Cruz	713	819	816	831	1056	1075	2,05
São José do Sabugi	2212	1691	2514	1472	2734	1601	5,32
São José dos Cordeiros	1307	2829	1530	2443	1530	2443	2,98
São José dos Ramos	1536	3364	2070	3412	2995	4936	5,82
São Mamede	5567	2451	5712	2070	5712	2070	11,11
São Miguel de Taipu	2741	3345	2898	3670	3793	4803	7,38
São Sebastião de Lagoa de Roça	3776	6250	4287	6621	5746	8874	11,17
São Sebastião do Umbuzeiro	1809	1085	2007	1054	2468	1296	4,80
Sapé	35516	11837	35457	10906	36422	10906	70,82
Seridó	3461	5645	4098	5639	5216	7177	10,14
Serra Branca	7949	4326	8632	3781	9036	3958	17,57
Serra da Raiz	2222	1214	2003	1127	2003	1127	3,89
Serra Grande	1464	1391	1737	1301	2177	1631	4,23
Serra Redonda	3125	4182	3520	4131	4186	4913	8,14
Serraria	3165	3513	3320	3282	3320	3282	6,46
Sertãozinho	2112	1332	2831	1382	5005	2444	9,73
Sobrado	583	6302	800	6540	1009	8246	1,96
Solânea	17834	12824	19107	8239	19625	8239	38,16
Soledade	8461	3600	9523	3605	12780	4838	24,85
Sossêgo	1326	1272	1381	1584	2100	2409	4,08
Sousa	46200	16435	50024	13759	53813	14801	130,79
Sumé	10877	4158	11962	4494	16750	6127	32,57
Taperoá	7934	5365	8568	6147	12363	8636	24,04
Tavares	5017	8567	6156	7865	6963	8897	13,54
Teixeira	7948	4005	8908	4777	14025	7321	27,27
Tenório	1276	1197	1590	1216	2384	1823	4,64
Triunfo	3733	5320	4314	5310	5391	6636	10,48
Uiraúna	8946	4735	9991	4463	12239	5467	23,80
Umbuzeiro	3582	5610	3724	5449	3724	5449	7,24
Várzea	1403	648	1744	713	2957	1209	5,75
Vieirópolis	914	3758	893	3863	959	4150	1,87
Vista Serrana	1220	1901	1361	1892	1593	2215	3,10
Zabelê	1186	667	1349	675	1829	915	3,56
Total:	3.443.825		3.641.395		4.566.722		8.769

ANEXO 1: Cidades abastecidas nos Cenários 1e 2

Ponto de Coleta	Cidade	Demanda 2035 (l/s)	Situação
Adutora do Cariri - Ponto de Coleta na Barragem Epitácio Pessoa (Boqueirão)	Boqueirão	22,12	Sistema adutor existente - Reforço ao Manancial
	Cabaceiras	6,24	
	Boa Vista	9,47	
	Soledade	24,85	
	Seridó	10,14	
	Olivedos	4,30	
	Juazeirinho	20,16	
	Cubatí	8,40	
	Pedra Lavrada	6,39	
Sistema adutor de Boqueirão – Ponto de Coleta na Barragem Epitácio Pessoa (Boqueirão)	Campina Grande	1.352,04	Sistema adutor existente - Reforço ao Manancial
	Queimadas	50,54	
	Caturité	2,44	
	Pocinhos	22,02	
	Riacho do Santo Antônio	3,01	
	Barra de Santana	1,66	
	Barra de São Miguel	5,35	
Sistema Adutor – Acauã Norte	Aroeiras	16,42	Sistema adutor existente - Reforço ao Manancial
	Gado Bravo	1,48	
Rio Paraíba	Monteiro	48,30	Abastecimento pelo leito do Rio Paraíba
	Camalaú	6,30	
	Congo	5,90	
	Coxixola	2,25	
	Caraúbas	3,92	
	São Domingos do Cariri	2,44	
	Santa Cecília	3,24	
	Umbuzeiro	7,24	
	Natuba	5,95	
	Itatuba	12,90	
	Salgado de São Félix	11,88	
	Mogeirol	10,28	
	Itabaiana	38,86	
	Juripiranga	22,86	
	Pilar	20,47	
	São Miguel do Taipú	7,38	
	Riachão do Poço	3,02	
	Sobrado	1,96	
	Cruz do Espírito Santo	18,13	
	Guarabira	139,45	
São José dos ramos	5,82		
Bayeux	278,38		
Santa Rita	315,33		
Total		2.539,27	

ANEXO 3: Cidades atendidas nos Cenários 3, 4, 5, 6, e 7

Sistema	Localidade	Demanda 2035 (l/s)	Situação
Acauã - Leste	Itabaiana	38,86	Sistema Novo
	Juripiranga	22,86	
	Salgado de São Félix	11,88	
	Pilar	20,47	
	São Miguel de Taipu	7,38	
Acauã - Oeste	Aroeiras	16,42	Reforço ao Manancial
	Gado Bravo	1,48	
Acauã Norte	Fagundes	10,40	Sistema Novo
	Itatuba	12,90	
Acauã Norte	Ingá	26,10	Reforço ao Manancial
	Juarez Távora	14,36	
	Mogeiro	10,28	
	Riachão do Bacamarte	6,43	
Araçagi – Leste	Itapororoca	26,84	Sistema Novo (via canal de Integração)
	Mamanguape	75,59	
	Rio Tinto	29,22	
Araçagi – Oeste	Araçagi	12,37	Reforço ao Manancial (via canal de Integração)
	Cuitegi	11,04	
	Guarabira	139,45	
	Pilõesinhos	5,04	
Arara	Arara	21,24	Reforço ao Manancial
	Casserengue	6,98	
Belém	Belém	31,67	Reforço ao Manancial
	Caiçara	9,88	
	Logradouro	4,81	
Boqueirão	Alcantil	4,27	Sistema Novo
	Barra de São Miguel	5,35	
	Riacho de Santo Antônio	3,01	
Canafistula II	Araruna	28,00	Reforço ao Manancial
	Bananeiras	16,54	
	Cacimba de Dentro	17,88	
	Campo de Santana	8,42	
	Damião	8,02	
	Dona Inês	10,68	
	Riachão	6,07	
	Solânea	38,16	
Campina Grande	Barra de Santana	1,66	Reforço ao Manancial
	Campina Grande	1.352,04	
	Caturité	2,44	
	Queimadas	50,54	
Cariri	Boa Vista	9,47	Reforço ao Manancial
	Boqueirão	22,12	
	Cabaceiras	6,24	
	Cubati	8,40	
	Juazeirinho	20,16	
	Olivedos	4,30	
	Pedra Lavrada	6,39	
	Seridó	10,14	
	Soledade	24,85	
Congo	Congo	5,90	Reforço ao Manancial
	Coxixola	2,25	
	Gurjão	4,72	
	Livramento	6,84	
	Monteiro	48,30	

Continuação do ANEXO 3

Sistema	Localidade	Demanda 2035 (l/s)	Situação
Congo	Parari	1,13	Reforço ao Manancial
	Santo André	1,46	
	São João do Cariri	4,25	
	São José dos Cordeiros	2,98	
	Serra Branca	17,57	
	Sumé	32,57	
Cuité	Cuité	27,26	Reforço ao Manancial
	Nova Floresta	22,60	
Mamanguape	Alagoa Grande	32,75	Sistema Novo
	Alagoa Nova	20,79	
	Algodão de Jandaíra	2,76	
	Areia	28,04	
	Areial	9,22	
	Esperança	50,36	
	Lagoa Seca	20,80	
	Matinhas	1,38	
	Montadas	8,31	
	Pocinhos	22,02	
	Puxinanã	9,76	
	Remígio	34,05	
	São Sebastião de Lagoa de Roça	11,17	
	Serraria	6,46	
Natuba	Natuba	5,95	Reforço ao Manancial
	Santa Cecília	3,24	
	Umbuzeiro	7,24	
Pirpirituba	Duas Estradas	5,50	Reforço ao Manancial
	Lagoa de Dentro	8,25	
	Pirpirituba	15,30	
	Serra da Raiz	3,89	
	Serraria	6,46	
	Borborema	8,25	
	Sertãozinho	9,73	
Rio Paraíba	Bayeux	278,38	Leito do rio
	Cruz do Espírito Santo	18,13	
	Santa Rita	315,33	
São Salvador	Caldas Brandão	6,62	Reforço ao Manancial (via canal de Integração)
	Gurinhém	11,12	
	Mari	34,18	
	Mulungu	8,78	
	Sobrado	1,96	
	Sapé	70,82	
Serra de Teixeira	Cacimbas	3,23	Reforço ao Manancial
	Desterro	9,81	
	Imaculada	9,70	
	Mãe d'Água	4,68	
	Maturéia	10,58	
	Taperoá	24,04	
	Teixeira	27,27	
Seridó	Barra de Santa Rosa	13,75	Sistema Novo
	Sossêgo	4,08	
	Baraúna	9,34	
	Nova Palmeira	9,34	
	Frei Martinho	3,32	
	Picuí	26,52	
Total		3.649,55	

ANEXO 4: Série fluviométrica média mensal do açude Porções
Fluimetria (m³/s) Área de Contribuição 656 km²

Ano / Mês	Vazões Médias Mensais (m³/s)												Q (m³/s)
	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	
1933	0,434	0,325	0,276	11,023	0,020	0,018	0,002	0,001	0,000	0,000	0,006	0,055	1,013
1934	0,003	0,099	0,163	0,085	0,042	0,011	0,001	0,000	0,002	0,049	0,062	0,388	0,075
1935	0,361	0,941	33,780	6,844	1,301	0,204	0,019	0,008	0,000	0,001	0,000	0,002	3,622
1936	0,113	0,567	0,018	0,239	0,440	0,302	0,023	0,000	0,002	0,005	0,008	0,008	0,144
1937	0,185	0,234	0,248	8,120	0,241	0,155	0,034	0,000	0,000	0,000	0,002	0,009	0,769
1938	0,008	0,034	0,213	0,396	0,443	0,051	0,002	0,003	0,000	0,011	0,000	0,000	0,097
1939	0,028	0,216	0,733	0,205	0,065	0,073	0,046	0,009	0,100	0,420	0,042	0,049	0,166
1940	0,247	0,602	9,682	1,564	0,494	0,068	0,016	0,004	0,175	0,008	0,007	0,031	1,075
1941	0,000	0,097	2,609	0,144	0,129	0,179	0,113	0,180	0,001	0,000	0,028	0,024	0,292
1942	0,024	0,091	0,138	0,296	0,107	0,107	0,017	0,021	0,000	0,351	0,036	0,026	0,101
1943	0,496	0,218	0,511	1,079	0,248	0,037	0,099	0,042	0,000	0,000	0,010	0,088	0,236
1944	0,069	0,018	0,299	11,475	2,417	1,039	0,201	0,019	0,353	0,078	0,060	0,140	1,347
1945	0,345	0,317	0,330	7,344	33,008	0,167	0,224	0,001	0,007	0,000	0,007	0,295	3,504
1946	0,316	0,078	0,298	1,657	0,145	0,864	0,034	0,004	0,000	0,000	0,258	0,111	0,314
1947	0,372	0,247	21,130	16,458	0,237	0,075	0,039	0,033	0,000	0,000	0,338	0,093	3,252
1948	0,016	0,007	11,109	6,488	0,768	1,900	0,249	0,005	0,008	0,102	0,025	0,085	1,730
1949	0,007	0,139	0,133	0,311	0,301	0,128	0,012	0,035	0,003	0,000	1,125	0,000	0,183
1950	0,067	0,157	0,468	7,051	0,133	0,003	0,030	0,049	0,000	0,354	0,005	0,217	0,711
1951	0,149	0,006	0,158	0,486	0,287	5,294	0,003	0,002	0,000	0,281	0,068	0,061	0,566
1952	0,002	0,392	1,123	0,017	1,502	0,006	0,000	0,000	0,000	0,074	0,000	0,259	0,281
1953	0,000	0,106	0,030	0,191	0,021	0,220	0,004	0,000	0,000	0,002	0,150	0,000	0,060
1954	0,002	0,112	0,103	0,039	0,069	0,017	0,005	0,000	0,000	0,004	0,004	0,069	0,035
1955	0,306	3,467	0,247	0,625	0,021	0,000	0,000	0,000	0,000	0,040	0,000	0,152	0,405
1956	0,026	0,737	0,977	1,060	0,331	0,000	0,071	0,089	0,000	0,000	0,000	0,000	0,274
1957	0,466	0,029	5,505	13,892	0,074	0,227	0,000	0,011	0,000	0,000	0,000	0,000	1,684
1958	0,001	0,174	0,474	0,036	0,117	0,049	0,211	0,032	0,111	0,005	0,000	0,009	0,102
1959	0,124	0,920	0,153	0,105	0,062	0,694	0,000	0,153	0,000	0,000	0,005	0,000	0,185
1960	0,177	0,048	24,984	1,608	0,254	0,196	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	2,272
1961	0,522	0,335	11,960	0,254	2,939	0,115	0,148	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	1,356
1962	0,029	0,131	0,440	0,101	0,282	0,024	0,000	0,026	0,008	0,002	0,033	0,076	0,096
1963	0,235	0,443	6,350	0,483	0,044	0,128	0,006	0,001	0,008	0,006	0,118	1,496	0,777
1964	0,192	9,300	25,907	6,314	2,015	0,219	0,151	0,071	0,081	0,012	0,009	0,104	3,698
1965	0,681	0,105	8,126	12,828	0,587	8,879	0,060	0,066	0,004	0,219	0,004	0,114	2,639
1966	0,236	0,495	0,054	1,105	0,162	0,115	0,227	0,003	0,057	0,041	0,091	0,013	0,217
1967	0,017	0,632	16,131	24,121	7,215	0,050	0,120	0,012	0,016	0,004	0,004	0,262	4,049
1968	0,212	0,283	15,459	3,280	4,462	0,093	0,028	0,004	0,004	0,000	0,013	0,218	2,005
1969	0,257	0,242	6,423	7,709	0,146	0,254	5,095	0,058	0,007	0,008	0,000	0,082	1,690
1970	0,891	2,053	2,883	2,619	0,089	0,158	0,113	0,061	0,000	0,129	0,045	0,158	0,767
1971	0,085	0,058	0,469	1,386	0,203	0,230	0,227	0,018	0,066	0,031	0,003	0,005	0,232
1972	0,105	0,706	0,312	0,149	0,208	0,176	0,053	0,740	0,008	0,005	0,000	0,241	0,225
1973	0,170	0,414	0,913	5,661	0,224	0,142	0,108	0,048	0,173	0,174	0,042	0,094	0,680
1974	1,107	8,739	26,166	11,932	3,491	0,189	0,095	0,019	0,114	0,005	0,156	0,143	4,346
1975	0,046	0,369	3,790	4,128	1,093	0,261	7,208	0,044	0,258	0,000	0,000	0,150	1,446
1976	0,062	1,227	1,399	6,262	0,205	0,028	0,021	0,008	0,069	0,382	0,230	0,103	0,833
1977	0,429	0,101	0,354	4,981	2,004	0,807	0,821	0,006	0,004	0,011	0,002	0,041	0,797
1978	0,005	0,798	10,999	4,836	0,198	0,291	0,225	0,006	0,017	0,051	0,006	0,035	1,456
1979	0,211	0,555	2,140	0,172	3,405	0,052	0,054	0,001	0,050	0,000	0,011	0,000	0,554
1980	0,355	0,476	0,482	0,174	0,129	0,322	0,069	0,036	0,034	0,067	0,165	0,018	0,194
1981	0,360	0,153	14,398	0,108	0,021	0,003	0,000	0,007	0,002	0,000	0,103	0,034	1,266
1982	0,030	0,125	0,160	1,284	0,915	0,094	0,070	0,035	0,133	0,027	0,038	0,126	0,253
1983	0,147	0,582	0,245	0,081	0,087	0,101	0,047	0,089	0,000	0,004	0,081	0,005	0,122
1984	0,194	0,122	0,550	41,276	19,304	0,083	0,419	0,234	0,017	0,244	0,061	0,002	5,209
1985	0,570	19,245	14,268	30,258	0,222	0,965	0,074	0,167	0,017	0,001	0,011	0,115	5,493
1986	0,244	1,167	24,173	5,845	0,489	0,117	0,197	0,080	0,030	0,057	0,154	0,020	2,714
1987	0,102	0,270	1,952	1,278	0,099	0,217	0,112	0,006	0,000	0,001	0,000	0,015	0,338
1988	0,058	0,396	2,000	12,661	0,096	0,089	0,113	0,001	0,009	0,005	0,024	0,202	1,305
1989	0,338	0,079	0,445	7,864	1,608	0,174	0,300	0,044	0,029	0,103	0,029	0,462	0,956
1990	0,018	0,215	0,010	0,235	0,103	0,032	0,160	0,057	0,022	0,014	0,111	0,022	0,083
1991	0,127	0,255	1,539	0,234	0,365	0,042	0,028	0,014	0,006	0,002	0,051	0,002	0,222
Parametros Estatísticos													
Média	0,210	1,025	5,363	5,059	1,622	0,450	0,302	0,045	0,034	0,057	0,065	0,111	1,195
S	0,226	2,930	8,384	7,770	4,977	1,336	1,130	0,104	0,067	0,107	0,157	0,210	1,379
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 1,885			Média-S/2= 0,506									

ANEXO 5: Série fluviométrica média mensal do açude Camalaú
Fluimetria (m³/s) Área de Contribuição 397,54 km²

Vazões Médias Mensais (m ³ /s)													
Ano / Mês	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	Q
1933	0,165	0,132	0,166	3,867	0,015	0,018	0,003	0,002	0,000	0,000	0,003	0,038	0,367
1934	0,005	0,241	0,218	0,042	0,023	0,006	0,003	0,001	0,001	0,005	0,068	0,212	0,069
1935	0,446	0,418	12,483	14,245	0,375	0,110	0,022	0,007	0,001	0,000	0,003	0,001	2,343
1936	0,206	0,301	0,008	0,093	0,197	0,235	0,021	0,002	0,001	0,002	0,009	0,005	0,090
1937	0,071	0,095	0,115	0,735	0,132	0,095	0,021	0,003	0,001	0,003	0,001	0,003	0,106
1938	0,020	0,020	0,127	0,180	0,184	0,035	0,009	0,011	0,007	0,005	0,002	0,030	0,053
1939	0,021	0,093	0,399	0,101	0,089	0,056	0,073	0,025	0,065	0,274	0,040	0,056	0,108
1940	0,260	0,585	7,091	2,829	0,681	0,097	0,019	0,008	0,078	0,003	0,008	0,016	0,973
1941	0,001	0,062	0,730	0,106	0,064	0,095	0,063	0,069	0,001	0,001	0,052	0,022	0,106
1942	0,013	0,042	0,099	0,191	0,067	0,072	0,023	0,031	0,006	0,148	0,014	0,029	0,061
1943	0,230	0,119	0,206	0,165	0,127	0,026	0,067	0,029	0,013	0,000	0,010	0,038	0,086
1944	0,051	0,052	0,190	5,149	0,680	0,253	0,125	0,019	0,147	0,031	0,026	0,064	0,566
1945	0,147	0,214	0,132	2,548	18,859	0,104	0,108	0,008	0,007	0,020	0,031	0,144	1,860
1946	0,140	0,071	0,178	1,030	0,093	0,369	0,030	0,007	0,003	0,000	0,140	0,062	0,177
1947	0,192	0,129	11,985	9,184	0,148	0,045	0,028	0,018	0,002	0,001	0,181	0,060	1,831
1948	0,010	0,039	4,342	7,603	0,549	0,705	0,165	0,018	0,006	0,038	0,014	0,049	1,128
1949	0,007	0,080	0,091	0,217	0,179	0,099	0,012	0,033	0,004	0,000	0,523	0,001	0,104
1950	0,034	0,060	0,250	2,915	0,102	0,007	0,027	0,029	0,007	0,161	0,003	0,077	0,306
1951	0,058	0,035	0,073	0,307	0,162	1,219	0,010	0,004	0,001	0,109	0,028	0,045	0,171
1952	0,002	0,157	1,149	0,129	0,253	0,028	0,005	0,003	0,001	0,032	0,001	0,144	0,159
1953	0,002	0,089	0,029	0,106	0,055	0,144	0,012	0,005	0,001	0,003	0,129	0,019	0,050
1954	0,021	0,155	0,171	0,148	0,103	0,073	0,007	0,012	0,001	0,002	0,075	0,035	0,067
1955	0,178	1,215	0,843	0,209	0,033	0,006	0,004	0,004	0,003	0,020	0,001	0,062	0,215
1956	0,012	0,387	0,408	0,271	0,175	0,029	0,043	0,052	0,010	0,001	0,004	0,009	0,117
1957	0,270	0,031	4,863	6,282	0,050	0,105	0,005	0,004	0,003	0,000	0,001	0,005	0,968
1958	0,005	0,081	0,363	0,024	0,114	0,052	0,130	0,024	0,053	0,003	0,002	0,058	0,076
1959	0,062	1,334	0,092	0,071	0,028	0,366	0,015	0,085	0,006	0,002	0,004	0,002	0,172
1960	0,082	0,093	18,064	1,527	0,200	0,107	0,013	0,007	0,001	0,002	0,000	0,002	1,675
1961	0,259	0,220	7,874	0,165	1,605	0,052	0,090	0,018	0,017	0,002	0,000	0,000	0,859
1962	0,039	0,138	0,213	0,075	0,159	0,080	0,000	0,011	0,012	0,031	0,008	0,049	0,068
1963	0,106	0,346	5,177	0,404	0,052	0,086	0,009	0,000	0,006	0,000	0,024	0,484	0,558
1964	0,143	2,358	7,086	1,434	1,089	0,256	0,112	0,048	0,081	0,035	0,001	0,074	1,060
1965	0,370	0,026	3,805	8,211	0,144	2,279	0,094	0,044	0,019	0,067	0,000	0,098	1,263
1966	0,205	0,687	0,045	0,649	0,111	0,149	0,172	0,001	0,037	0,005	0,316	0,021	0,200
1967	0,013	0,452	1,754	14,409	4,833	0,031	0,055	0,029	0,011	0,001	0,000	0,136	1,810
1968	0,124	0,219	13,189	2,132	6,892	0,117	0,033	0,001	0,017	0,000	0,005	0,067	1,900
1969	0,319	0,074	14,905	1,531	0,083	0,334	1,266	0,040	0,046	0,040	0,000	0,020	1,555
1970	0,476	0,183	0,492	0,828	0,069	0,082	0,117	0,035	0,000	0,068	0,040	0,040	0,203
1971	0,047	0,041	0,265	3,676	0,234	0,124	0,111	0,029	0,012	0,125	0,000	0,000	0,389
1972	0,012	0,367	0,070	0,095	0,132	0,175	0,097	1,153	0,047	0,000	0,000	0,285	0,203
1973	0,214	0,187	0,186	7,425	1,966	0,042	0,082	0,037	0,040	0,040	0,007	0,023	0,854
1974	2,665	1,208	8,849	13,584	0,549	0,117	0,073	0,025	0,020	0,000	0,202	0,047	2,278
1975	0,035	0,174	0,698	6,484	2,537	0,079	6,059	0,041	0,082	0,005	0,001	0,197	1,366
1976	0,069	0,343	3,254	2,166	0,126	0,027	0,024	0,002	0,032	0,128	0,076	0,075	0,527
1977	0,277	0,091	0,604	7,890	2,992	0,232	0,778	0,041	0,015	0,000	0,000	0,020	1,078
1978	0,000	0,368	1,608	7,607	0,558	0,103	0,160	0,041	0,022	0,013	0,061	0,001	0,879
1979	0,123	0,518	3,080	0,254	1,042	0,030	0,031	0,000	0,018	0,007	0,014	0,000	0,426
1980	0,078	0,271	0,353	0,499	0,051	0,104	0,016	0,009	0,005	0,016	0,078	0,000	0,123
1981	0,074	0,023	3,442	0,096	0,049	0,002	0,000	0,002	0,000	0,000	0,047	0,073	0,317
1982	0,022	0,128	0,035	0,255	0,162	0,048	0,019	0,009	0,069	0,013	0,012	0,028	0,067
1983	0,104	0,404	0,089	0,045	0,063	0,083	0,021	0,046	0,000	0,001	0,019	0,004	0,073
1984	0,058	0,132	0,241	19,956	5,804	0,041	0,137	0,130	0,037	0,063	0,015	0,001	2,218
1985	0,209	10,496	18,120	30,596	0,139	0,924	0,055	0,083	0,124	0,017	0,001	0,073	5,070
1986	0,029	0,894	5,829	3,139	0,097	0,112	0,107	0,095	0,022	0,041	0,035	0,026	0,869
1987	0,028	0,289	1,399	0,442	0,002	0,107	0,046	0,015	0,000	0,000	0,000	0,000	0,194
1988	0,048	0,180	0,525	1,770	0,061	0,027	0,092	0,000	0,021	0,001	0,040	0,062	0,236
1989	0,055	0,042	0,455	4,523	0,289	0,126	0,150	0,022	0,030	0,002	0,062	0,269	0,502
1990	0,016	0,073	0,017	0,029	0,113	0,030	0,110	0,100	0,000	0,000	0,000	0,000	0,041
1991	0,033	0,018	2,828	0,127	0,109	0,055	0,042	0,017	0,012	0,000	0,000	0,000	0,270
Parametros Estatísticos													
Média	0,152	0,462	2,904	3,403	0,947	0,180	0,190	0,045	0,022	0,027	0,041	0,059	0,703
S	0,352	1,388	4,668	5,638	2,736	0,349	0,800	0,149	0,031	0,051	0,086	0,085	0,885
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 1,145			Média-S/2= 0,260									

ANEXO 6: Série fluviométrica média mensal do açude Boqueirão
Fluviometria (m³/s) Área de Contribuição 6.586,64 km²

Ano / Mês	Vazões Médias Mensais (m³/s)												Q
	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	
1933	0,547	1,825	0,854	6,309	0,666	1,270	0,387	0,047	0,069	0,015	0,033	1,938	1,163
1934	0,111	9,917	26,190	2,237	5,168	1,126	0,187	0,099	0,166	0,216	0,491	2,742	4,054
1935	4,800	8,546	159,283	119,631	1,933	3,652	1,978	0,408	0,007	0,011	0,286	0,016	25,046
1936	2,147	6,304	0,234	0,536	1,304	5,648	1,294	0,156	0,010	0,010	0,013	0,016	1,473
1937	0,022	0,852	2,887	7,144	14,184	1,827	0,731	0,270	0,005	0,077	0,024	0,087	2,343
1938	0,594	0,177	3,010	4,855	2,400	0,826	0,438	0,725	0,171	0,087	0,064	0,474	1,152
1939	0,356	0,876	4,357	2,054	2,437	2,198	2,564	0,606	0,318	7,493	0,622	0,294	2,015
1940	4,509	12,478	91,154	62,918	118,546	3,153	0,830	0,163	0,235	0,014	0,050	0,283	24,528
1941	0,270	0,790	10,676	1,994	0,769	0,774	1,368	0,320	0,168	0,033	0,605	0,148	1,493
1942	0,026	0,817	0,592	2,993	1,870	1,793	1,107	0,928	0,259	0,556	0,026	1,685	1,054
1943	1,649	2,313	1,818	0,672	1,176	1,200	1,727	0,644	0,290	0,014	0,157	0,324	0,999
1944	1,741	0,370	3,869	10,443	1,045	0,978	1,970	0,385	0,181	0,053	0,197	0,253	1,790
1945	1,673	5,401	0,604	2,564	62,111	2,038	1,042	0,422	0,163	0,195	0,250	1,340	6,484
1946	1,701	1,294	3,194	2,494	2,082	1,460	0,470	0,368	0,076	0,002	0,608	0,856	1,217
1947	1,896	1,424	72,587	91,262	1,692	0,649	0,364	0,114	0,073	0,008	1,977	0,682	14,394
1948	0,045	0,679	9,262	31,713	23,427	2,956	12,381	0,648	0,179	0,115	0,022	0,083	6,793
1949	0,136	0,618	0,456	4,068	5,130	1,235	0,596	0,442	0,031	0,010	3,737	0,013	1,373
1950	0,731	0,433	4,111	24,777	2,272	0,123	0,361	0,209	0,076	0,533	0,011	0,144	2,815
1951	0,036	1,261	0,370	2,859	1,557	3,824	0,485	0,109	0,030	0,076	0,057	0,444	0,926
1952	0,035	0,390	7,492	1,789	0,631	1,123	0,212	0,171	0,051	0,036	0,059	0,860	1,071
1953	0,029	0,425	0,891	2,219	0,656	2,245	0,542	0,164	0,012	0,039	3,081	0,372	0,890
1954	0,443	1,488	2,125	2,920	3,542	1,575	0,461	0,141	0,024	0,012	0,627	0,078	1,120
1955	3,206	3,952	30,964	41,779	0,942	0,206	0,284	0,193	0,050	0,275	0,012	0,116	6,832
1956	0,025	2,572	2,971	3,068	2,074	2,808	0,689	0,816	0,221	0,006	0,045	0,074	1,281
1957	1,179	0,195	12,195	58,414	0,526	0,825	0,126	0,053	0,020	0,033	0,220	0,045	6,153
1958	0,046	1,587	2,453	0,324	2,662	0,493	1,959	0,354	0,118	0,032	0,017	0,462	0,876
1959	0,282	5,924	0,646	0,494	1,496	3,194	0,477	0,744	0,090	0,018	0,031	0,126	1,127
1960	0,164	1,379	49,409	2,410	1,901	1,062	1,262	0,220	0,040	0,049	0,004	0,026	4,827
1961	4,187	3,637	69,363	1,593	2,140	0,367	1,250	0,239	0,386	0,041	0,003	0,019	6,935
1962	1,208	1,501	4,687	2,355	2,699	2,752	0,800	0,551	0,443	0,025	0,039	0,347	1,451
1963	1,095	3,902	5,719	3,101	1,233	0,573	0,474	0,181	0,096	0,010	0,908	4,959	1,854
1964	3,056	4,860	20,496	17,202	4,068	5,621	3,163	0,467	0,707	0,243	0,022	0,330	5,020
1965	1,239	0,932	5,068	96,312	1,958	21,642	0,789	0,347	0,338	0,543	0,059	0,757	10,832
1966	2,282	5,466	0,291	24,631	1,839	3,521	3,875	0,392	0,379	0,017	1,169	0,480	3,695
1967	0,410	3,921	7,842	80,351	17,600	1,438	1,597	0,627	0,307	0,176	0,008	1,727	9,667
1968	1,790	1,258	12,529	55,505	8,926	0,619	0,670	0,201	0,049	0,012	0,048	0,191	6,817
1969	3,232	0,732	5,537	7,182	2,521	7,589	7,982	0,657	0,052	0,041	0,029	0,086	2,970
1970	3,827	0,617	4,092	3,577	0,355	1,084	2,816	0,705	0,015	0,261	0,030	0,032	1,451
1971	0,072	0,539	4,676	43,229	3,155	1,584	1,901	0,727	0,320	0,734	0,060	0,002	4,750
1972	0,096	4,016	3,671	3,819	1,602	1,421	1,130	3,225	0,127	0,005	0,000	3,151	1,855
1973	1,167	1,159	5,687	53,600	2,709	1,065	1,438	0,487	0,389	1,110	0,158	0,338	5,776
1974	5,450	21,353	49,348	287,533	4,434	2,357	2,207	0,120	0,355	0,002	0,307	1,365	31,236
1975	0,776	3,062	28,280	120,384	3,456	2,027	25,387	0,252	0,343	0,005	0,017	4,638	15,719
1976	0,579	5,037	11,514	3,329	1,929	0,674	0,776	0,338	0,022	2,397	0,722	0,449	2,314
1977	3,643	0,595	3,379	197,660	49,519	15,597	18,617	0,319	0,950	0,078	0,057	0,342	24,230
1978	0,094	5,208	54,021	21,401	50,442	3,112	2,673	0,601	0,521	0,014	0,174	0,157	11,535
1979	1,152	2,327	1,882	2,910	3,035	1,008	1,461	0,052	0,747	0,005	0,661	0,103	1,279
1980	0,958	5,610	2,779	1,387	0,523	2,173	0,117	0,033	0,048	0,178	0,155	0,372	1,194
1981	3,637	0,659	122,256	2,179	0,997	0,613	0,105	0,014	0,050	0,004	0,500	1,356	11,031
1982	0,120	1,080	0,374	4,898	2,201	2,631	0,707	0,622	0,157	0,461	0,069	0,087	1,117
1983	0,585	5,780	2,755	1,055	1,051	0,927	0,609	0,976	0,011	0,110	0,008	0,007	1,156
1984	0,392	0,210	5,920	54,868	7,357	0,938	2,134	1,986	0,562	0,097	0,066	0,005	6,211
1985	2,299	75,356	123,652	382,854	1,332	2,640	1,588	0,438	0,152	0,026	0,087	0,770	49,266
1986	2,635	11,435	169,620	15,822	1,958	1,526	2,392	1,717	0,396	0,036	0,399	0,206	17,345
1987	1,043	1,170	9,060	2,304	0,405	1,135	0,807	0,130	0,006	0,050	0,004	0,008	1,344
1988	0,777	4,844	27,119	34,412	1,005	1,390	2,254	0,361	0,067	0,001	0,030	0,958	6,102
1989	0,431	0,619	4,887	51,467	2,414	1,950	5,213	1,159	0,036	0,110	0,318	6,185	6,232
1990	0,099	3,445	0,082	1,805	1,663	1,147	1,480	0,425	0,566	0,125	0,043	0,064	0,912
1991	0,110	2,279	11,189	2,882	6,235	0,605	0,654	1,152	0,025	0,081	0,095	0,004	2,109
Parametros Estatísticos													
Média	1,302	4,354	21,736	35,196	7,711	2,407	2,260	0,499	0,199	0,288	0,332	0,737	6,418
S	1,417	10,105	38,872	68,932	18,976	3,412	4,253	0,526	0,210	1,020	0,680	1,254	8,910
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 10,873			Média-S/2= 1,964									

ANEXO 7: Série fluviométrica média mensal do açude Acauã
Fluviometria (m³/s) Área de Contribuição 3.672,74 km²

Ano / Mês	Vazões Médias Mensais (m ³ /s)												Q
	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	
1933	0,269	0,978	0,014	2,310	0,057	0,283	1,318	0,000	0,000	0,000	0,000	0,241	0,456
1934	0,057	1,644	12,242	0,524	3,117	1,034	0,014	0,014	0,000	16,125	0,000	0,043	2,901
1935	0,000	0,439	1,913	11,293	8,105	7,595	18,321	5,781	0,000	0,000	0,000	0,000	4,454
1936	0,000	10,485	2,380	0,000	0,694	12,993	44,223	18,151	0,142	0,000	0,000	0,000	7,422
1937	0,000	0,057	0,000	6,447	0,893	8,969	11,874	1,431	0,000	0,000	0,000	0,000	2,473
1938	0,000	0,085	0,085	1,318	0,623	0,751	0,000	0,213	0,028	0,000	0,000	0,000	0,259
1939	0,000	0,000	1,644	0,482	0,128	10,160	3,486	5,101	0,000	1,119	0,368	0,000	1,874
1940	0,014	0,864	2,522	1,686	14,750	36,104	30,960	16,763	0,609	0,000	0,000	0,000	8,689
1941	0,000	0,043	23,521	7,340	5,257	0,609	0,935	0,354	0,184	0,000	0,000	0,000	3,187
1942	0,000	0,000	0,057	0,850	9,706	10,840	2,820	1,516	0,000	0,000	0,000	0,028	2,151
1943	0,000	2,522	0,298	1,445	0,595	1,105	14,481	5,285	0,170	0,000	0,000	0,028	2,161
1944	0,170	0,000	0,609	9,068	2,636	1,162	3,387	1,516	0,000	0,000	0,000	0,000	1,546
1945	0,000	0,298	0,000	0,000	5,852	22,558	24,868	9,692	0,000	0,000	0,000	0,000	5,272
1946	0,439	0,000	0,354	0,312	0,949	2,820	0,666	0,496	0,000	0,000	0,000	0,028	0,505
1947	0,071	0,057	0,949	18,959	25,562	13,957	6,660	0,014	0,000	0,000	0,014	0,000	5,520
1948	0,014	0,000	2,522	0,071	5,569	2,721	17,868	9,734	0,057	0,000	0,028	0,000	3,215
1949	0,014	0,184	0,000	0,468	3,160	10,670	3,443	0,227	0,000	0,000	0,623	0,964	1,646
1950	0,000	0,000	0,907	5,271	11,236	3,783	0,510	0,014	0,000	0,000	0,000	0,000	1,810
1951	0,000	0,014	0,028	0,326	0,453	24,839	32,987	9,281	0,000	0,000	0,000	0,028	5,663
1952	0,000	0,000	0,255	0,000	0,043	0,425	0,666	0,014	0,000	0,014	0,000	1,516	0,244
1953	0,000	0,000	0,099	1,049	0,312	9,777	11,662	2,380	0,000	0,000	0,128	0,028	2,120
1954	0,000	0,000	0,000	1,049	6,886	14,127	3,188	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	2,104
1955	0,000	0,000	2,366	1,828	1,516	0,071	0,099	0,057	0,000	0,000	0,000	0,000	0,495
1956	0,000	0,099	0,000	12,030	0,921	2,806	15,586	2,310	0,000	0,000	0,000	0,000	2,813
1957	0,014	0,000	2,154	2,494	0,383	0,043	0,992	0,014	0,000	0,000	0,000	0,000	0,508
1958	0,000	0,000	0,000	0,099	0,652	1,544	2,480	0,269	0,043	0,000	0,000	0,000	0,424
1959	0,000	0,198	0,028	0,411	0,723	3,344	17,003	8,473	0,014	0,000	0,000	0,000	2,516
1960	0,000	0,000	3,868	4,081	0,099	0,383	3,868	3,330	0,000	0,000	0,000	0,000	1,302
1961	4,166	1,289	1,573	3,202	0,581	1,261	1,899	0,099	0,000	0,000	0,000	0,000	1,173
1962	0,000	0,000	0,368	0,028	2,947	4,279	4,223	0,000	0,128	0,000	0,000	0,014	0,999
1963	0,028	0,000	0,779	0,652	0,142	0,326	1,629	0,000	0,000	0,000	0,099	1,955	0,468
1964	9,919	5,696	2,551	2,097	0,581	5,101	22,827	10,840	0,142	0,000	0,000	0,000	4,980
1965	0,057	0,000	0,000	2,295	4,223	4,534	6,107	0,014	0,000	0,000	0,000	0,071	1,442
1966	0,014	0,935	0,000	3,273	0,255	9,494	20,943	19,214	0,737	0,000	0,028	0,000	4,574
1967	0,000	0,014	0,113	8,133	0,850	2,664	2,253	0,269	0,000	0,000	0,000	0,085	1,198
1968	0,156	0,014	0,723	0,595	8,913	0,864	0,411	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,973
1969	0,213	0,000	2,834	4,676	2,621	7,637	25,845	17,769	0,241	0,000	0,000	0,000	5,153
1970	0,099	0,000	0,510	1,034	2,380	3,046	4,818	13,589	0,283	0,000	0,000	0,000	2,147
1971	0,000	0,000	0,043	7,977	7,340	1,814	0,893	2,055	0,014	0,000	0,000	0,000	1,678
1972	0,000	0,000	0,638	0,496	4,152	2,267	0,227	2,451	2,338	0,000	0,000	0,028	1,050
1973	0,028	0,043	0,128	2,579	9,239	0,978	1,502	0,113	0,000	0,028	0,000	0,014	1,221
1974	0,949	0,170	3,882	11,817	18,109	10,004	13,914	3,075	0,213	0,000	0,000	0,000	5,178
1975	0,000	0,000	0,822	0,808	1,686	1,658	20,843	14,892	0,241	0,000	0,000	0,227	3,431
1976	0,000	0,028	0,071	2,565	2,423	4,988	1,644	0,822	0,000	1,304	0,000	0,014	1,155
1977	0,170	0,000	0,014	4,619	22,643	11,775	27,305	18,335	1,077	0,000	0,000	0,000	7,162
1978	0,000	0,298	10,301	4,421	5,200	0,751	1,233	3,259	0,057	0,014	0,000	0,000	2,128
1979	0,014	0,000	0,269	0,057	1,289	1,615	3,117	0,000	0,510	0,000	0,000	0,000	0,573
1980	0,000	0,128	0,879	0,482	0,567	4,563	0,028	0,000	0,000	0,014	0,000	0,000	0,555
1981	0,057	0,057	17,783	33,100	4,548	0,057	0,283	0,000	0,000	0,000	0,014	0,312	4,684
1982	0,000	0,198	0,014	0,822	2,735	1,771	1,955	0,128	0,000	0,000	0,000	0,000	0,635
1983	0,000	0,043	0,014	0,142	1,148	0,694	0,439	0,850	0,000	0,000	0,000	0,000	0,278
1984	0,043	0,000	1,700	9,720	10,712	12,682	9,380	3,840	1,715	0,000	0,000	0,000	4,149
1985	0,000	8,275	15,955	43,614	48,417	27,050	23,224	15,827	0,283	0,000	0,000	0,000	15,220
1986	0,057	1,020	1,856	3,882	0,198	2,721	4,492	3,174	0,014	0,000	0,000	0,000	1,451
1987	0,000	0,000	0,411	4,010	0,000	0,935	0,723	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,507
1988	0,028	0,368	6,830	8,275	7,609	0,468	4,974	2,281	0,028	0,000	0,000	0,000	2,572
1989	0,000	0,000	0,283	14,821	17,584	10,641	17,669	7,014	0,510	0,000	0,000	0,085	5,717
1990	0,000	0,014	0,028	0,680	1,289	5,186	1,474	0,553	0,000	0,014	0,000	0,000	0,770
1991	0,000	0,000	0,411	1,374	7,765	0,737	0,043	0,964	0,000	0,000	0,000	0,000	0,941
Parametros Estatisticos													
Média	0,289	0,620	2,214	4,635	5,238	5,899	8,486	4,133	0,166	0,316	0,022	0,097	2,676
S	1,390	1,872	4,609	7,663	8,079	7,359	10,396	5,833	0,412	2,105	0,095	0,341	2,629
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 3,990			Média-S/2= 1,362									

ANEXO 8: Série fluviométrica média mensal do açude Santo Antônio Fluviometria (m³/s)

Vazões Médias Mensais (m³/s)													
Ano / Mês	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	Q
1933	0,180	0,160	0,127	5,022	0,048	0,020	0,005	0,001	0,000	0,000	0,026	0,077	0,472
1934	0,028	0,282	0,172	0,145	0,059	0,014	0,024	0,000	0,002	0,021	0,029	0,213	0,082
1935	0,183	0,164	8,872	1,642	0,143	0,038	0,024	0,014	0,000	0,001	0,000	0,002	0,924
1936	0,052	0,200	0,023	0,076	0,064	0,134	0,005	0,000	0,003	0,007	0,173	0,013	0,063
1937	0,034	0,186	0,145	1,410	0,590	0,027	0,065	0,009	0,001	0,017	0,005	0,017	0,209
1938	0,040	0,066	0,184	0,161	0,220	0,019	0,033	0,013	0,003	0,022	0,002	0,012	0,065
1939	0,065	0,067	0,199	0,113	0,020	0,020	0,023	0,001	0,068	0,190	0,012	0,043	0,068
1940	0,259	1,005	12,469	1,922	0,411	0,045	0,009	0,005	0,027	0,010	0,009	0,056	1,352
1941	0,007	0,077	3,693	0,081	0,058	0,021	0,019	0,047	0,001	0,000	0,021	0,174	0,350
1942	0,066	0,040	0,078	0,113	0,033	0,049	0,002	0,009	0,000	0,158	0,003	0,044	0,050
1943	0,110	0,146	0,122	0,287	0,051	0,027	0,009	0,029	0,000	0,000	0,003	0,146	0,078
1944	0,070	0,019	0,192	0,857	0,076	0,119	0,105	0,008	0,087	0,013	0,027	0,171	0,145
1945	0,122	0,212	0,202	0,748	4,363	0,110	0,050	0,002	0,006	0,003	0,001	0,148	0,497
1946	0,097	0,077	0,123	0,178	0,077	0,058	0,029	0,006	0,000	0,000	0,201	0,118	0,080
1947	0,186	0,141	17,789	4,979	0,105	0,023	0,027	0,009	0,000	0,000	0,103	0,032	1,950
1948	0,030	0,109	2,680	0,178	0,082	0,111	0,184	0,013	0,009	0,050	0,009	0,007	0,289
1949	0,035	0,117	0,036	0,139	0,155	0,023	0,015	0,007	0,002	0,000	0,419	0,000	0,079
1950	0,085	0,139	0,189	0,770	0,027	0,000	0,015	0,005	0,019	0,046	0,016	0,267	0,132
1951	0,033	0,008	0,039	0,216	0,114	0,140	0,003	0,003	0,000	0,025	0,031	0,063	0,056
1952	0,018	0,126	1,089	0,048	0,043	0,026	0,000	0,000	0,000	0,011	0,000	0,100	0,122
1953	0,020	0,048	0,077	0,180	0,015	0,119	0,006	0,000	0,000	0,004	0,073	0,001	0,045
1954	0,005	0,189	0,137	0,126	0,107	0,032	0,007	0,014	0,000	0,006	0,008	0,017	0,054
1955	0,132	0,202	0,089	0,101	0,077	0,006	0,003	0,004	0,003	0,075	0,005	0,031	0,061
1956	0,062	0,187	0,169	0,121	0,071	0,012	0,064	0,020	0,000	0,000	0,001	0,000	0,059
1957	0,549	0,025	4,662	0,736	0,006	0,058	0,004	0,020	0,002	0,001	0,001	0,008	0,506
1958	0,005	0,075	0,166	0,022	0,069	0,010	0,071	0,007	0,009	0,007	0,000	0,047	0,041
1959	0,098	0,526	0,328	0,053	0,020	0,252	0,018	0,090	0,004	0,002	0,011	0,000	0,117
1960	0,059	0,044	7,342	0,749	0,105	0,088	0,013	0,010	0,001	0,001	0,000	0,001	0,701
1961	0,242	0,119	3,540	0,129	0,489	0,050	0,065	0,011	0,003	0,005	0,000	0,000	0,388
1962	0,019	0,062	0,181	0,076	0,143	0,060	0,000	0,007	0,001	0,000	0,186	0,204	0,078
1963	0,164	0,831	4,315	0,120	0,033	0,098	0,020	0,003	0,005	0,004	0,166	1,353	0,593
1964	3,343	0,269	3,977	0,359	0,748	0,068	0,295	0,028	0,039	0,012	0,086	0,053	0,773
1965	0,237	1,170	7,159	17,947	0,093	2,017	0,024	0,029	0,000	0,050	0,033	0,066	2,402
1966	0,331	15,156	0,129	13,005	0,279	0,143	1,016	0,018	0,076	0,087	0,177	0,050	2,539
1967	0,047	0,134	8,605	10,918	8,396	0,160	0,635	0,012	0,002	0,000	0,038	0,088	2,420
1968	0,213	0,156	16,205	0,943	0,179	0,081	0,027	0,000	0,000	0,000	0,000	0,006	1,484
1969	0,121	0,279	7,385	7,270	0,052	0,069	0,532	0,000	0,000	0,001	0,000	0,002	1,309
1970	0,198	0,019	0,581	0,099	0,045	0,033	0,089	0,003	0,000	0,075	0,004	0,102	0,104
1971	0,122	0,208	1,884	3,743	0,065	0,051	0,006	0,037	0,180	0,000	0,001	0,000	0,525
1972	0,023	0,211	0,206	0,147	0,469	0,063	0,004	0,098	0,032	0,033	0,000	0,044	0,111
1973	0,066	0,057	0,470	0,056	0,010	0,097	0,044	0,019	0,095	0,097	0,000	0,004	0,085
1974	0,215	0,284	3,535	2,960	0,131	0,092	0,002	0,000	0,001	0,000	0,073	0,063	0,613
1975	0,139	0,177	0,186	0,358	0,104	0,078	0,106	0,035	0,119	0,000	0,000	0,089	0,116
1976	0,097	0,227	0,159	0,134	0,079	0,003	0,000	0,001	0,036	0,077	0,054	0,080	0,079
1977	0,083	0,009	0,051	0,256	0,093	0,106	0,062	0,001	0,000	0,082	0,000	0,109	0,071
1978	0,035	0,302	1,245	0,087	0,018	0,014	0,076	0,024	0,012	0,059	0,000	0,038	0,159
1979	0,267	0,225	0,141	0,091	3,245	0,019	0,030	0,014	0,006	0,000	0,000	0,000	0,337
1980	0,200	0,730	3,972	0,018	0,030	0,126	0,001	0,000	0,000	0,039	0,284	0,062	0,455
1981	0,111	0,014	12,387	0,132	0,001	0,000	0,000	0,000	0,002	0,000	0,082	0,035	1,064
1982	0,021	0,258	0,074	0,379	0,111	0,002	0,001	0,000	0,024	0,002	0,008	0,063	0,079
1983	0,095	0,154	0,411	0,073	0,047	0,039	0,003	0,021	0,000	0,003	0,000	0,034	0,073
1984	0,020	0,027	0,432	22,124	1,662	0,010	0,109	0,072	0,064	0,035	0,000	0,001	2,046
1985	0,235	0,921	17,297	16,848	0,114	0,109	0,052	0,013	0,000	0,000	0,000	0,051	2,970
1986	0,123	0,254	11,281	5,245	0,042	0,091	0,046	0,018	0,013	0,022	0,090	0,051	1,440
1987	0,099	0,168	1,652	0,321	0,025	0,063	0,118	0,008	0,000	0,005	0,000	0,057	0,210
1988	0,039	0,051	1,238	0,787	0,045	0,061	0,041	0,000	0,001	0,000	0,005	0,139	0,201
1989	0,263	0,081	1,085	11,078	4,751	0,085	0,121	0,051	0,000	0,060	0,011	0,313	1,492
1990	0,020	0,168	0,000	0,132	0,063	0,044	0,076	0,024	0,048	0,002	0,005	0,043	0,052
1991	0,073	0,182	0,414	0,590	0,046	0,007	0,036	0,025	0,001	0,008	0,038	0,005	0,119
Parametros Estatísticos													
Média	0,168	0,467	2,908	2,332	0,488	0,094	0,076	0,016	0,017	0,024	0,043	0,085	0,560
S	0,432	1,961	4,659	4,830	1,398	0,259	0,167	0,021	0,034	0,039	0,080	0,182	0,746
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 0,933			Média-S/2= 0,187									

ANEXO 9: Série fluviométrica média mensal do açude Cordeiro Fluviometria (m³/s)

Ano / Mês	Vazões Médias Mensais (m ³ /s)												Q
	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	
1933	0,466	0,481	0,526	9,652	0,161	0,205	0,077	0,030	0,015	0,016	0,057	0,210	0,991
1934	0,219	1,124	1,041	0,365	0,291	0,100	0,071	0,018	0,028	0,052	0,154	0,773	0,353
1935	0,891	0,870	35,205	22,149	0,908	0,482	0,356	0,179	0,020	0,003	0,069	0,003	5,095
1936	0,506	1,013	0,124	0,239	0,545	1,006	0,180	0,055	0,025	0,014	0,231	0,031	0,331
1937	0,144	0,412	0,593	5,369	1,214	0,298	0,371	0,137	0,028	0,092	0,011	0,029	0,725
1938	0,228	0,155	0,574	0,788	0,609	0,193	0,130	0,191	0,064	0,049	0,048	0,163	0,266
1939	0,313	0,232	1,098	0,318	0,398	0,197	0,423	0,183	0,296	0,962	0,215	0,205	0,403
1940	0,951	3,168	34,187	11,870	7,946	0,281	0,132	0,152	0,293	0,029	0,048	0,138	4,933
1941	0,021	0,270	6,149	0,739	0,302	0,246	0,279	0,188	0,008	0,030	0,126	0,255	0,718
1942	0,090	0,160	0,248	0,886	0,281	0,359	0,198	0,250	0,117	0,401	0,034	0,306	0,278
1943	0,469	0,478	0,514	0,571	0,403	0,146	0,311	0,173	0,066	0,013	0,078	0,279	0,292
1944	0,360	0,217	0,686	6,401	0,538	1,334	0,524	0,236	0,361	0,058	0,072	0,337	0,927
1945	0,454	0,788	0,378	1,979	32,575	0,520	0,332	0,093	0,052	0,176	0,053	0,518	3,160
1946	0,445	0,281	0,562	1,378	0,389	0,544	0,230	0,092	0,084	0,008	0,583	0,296	0,408
1947	0,500	0,411	48,193	24,135	0,479	0,272	0,185	0,136	0,027	0,026	0,711	0,262	6,278
1948	0,094	0,301	10,164	6,342	2,112	2,834	5,708	0,124	0,083	0,132	0,044	0,086	2,335
1949	0,068	0,441	0,182	0,709	0,890	0,358	0,163	0,207	0,067	0,006	1,641	0,016	0,396
1950	0,258	0,274	0,796	5,045	0,357	0,110	0,164	0,152	0,121	0,347	0,038	0,440	0,675
1951	0,130	0,134	0,172	0,935	0,554	1,362	0,163	0,100	0,023	0,157	0,088	0,311	0,344
1952	0,030	0,318	1,684	0,358	0,378	0,266	0,128	0,082	0,023	0,166	0,018	0,452	0,325
1953	0,051	0,186	0,195	0,631	0,225	0,501	0,144	0,059	0,021	0,034	0,416	0,062	0,210
1954	0,138	0,491	0,561	0,698	0,712	0,315	0,143	0,096	0,024	0,032	0,113	0,082	0,284
1955	0,654	1,103	1,792	0,459	0,485	0,096	0,078	0,063	0,061	0,171	0,053	0,184	0,433
1956	0,151	0,826	0,583	0,818	0,450	0,185	0,342	0,315	0,077	0,022	0,041	0,035	0,320
1957	1,069	0,069	10,533	8,020	0,279	0,349	0,089	0,032	0,040	0,015	0,032	0,109	1,720
1958	0,039	0,352	0,753	0,190	0,613	0,590	0,480	0,150	0,164	0,016	0,015	0,382	0,312
1959	0,217	1,528	0,254	0,232	0,099	0,967	0,169	0,416	0,039	0,007	0,024	0,005	0,330
1960	0,211	0,277	27,640	4,943	0,706	0,461	0,123	0,114	0,011	0,049	0,003	0,019	2,880
1961	0,843	0,560	20,522	0,900	4,411	0,261	0,431	0,121	0,041	0,072	0,010	0,000	2,348
1962	0,188	0,319	0,899	0,533	0,493	0,319	0,003	0,147	0,083	0,029	0,248	0,331	0,299
1963	0,704	0,973	16,438	0,968	0,447	0,519	0,202	0,075	0,063	0,006	0,222	1,653	1,856
1964	3,158	2,782	21,776	4,044	1,485	1,031	1,517	0,317	0,308	0,070	0,121	0,228	3,070
1965	0,844	0,413	7,452	45,923	0,567	12,488	0,195	0,285	0,081	0,227	0,067	0,262	5,734
1966	0,889	6,201	0,280	20,354	1,037	3,249	9,747	0,167	0,264	0,112	0,846	0,203	3,612
1967	0,145	1,164	18,360	34,365	14,607	0,333	0,471	0,249	0,090	0,052	0,041	0,376	5,854
1968	0,562	0,489	19,022	5,172	10,287	0,429	0,336	0,046	0,106	0,010	0,095	0,057	3,051
1969	0,533	0,854	23,321	6,470	0,392	1,537	4,481	0,103	0,057	0,095	0,004	0,024	3,156
1970	0,934	0,323	4,139	0,549	0,246	0,379	0,754	0,191	0,002	0,187	0,031	0,121	0,655
1971	0,248	0,318	1,118	22,750	0,602	0,423	0,681	0,232	0,282	0,215	0,017	0,014	2,242
1972	0,090	1,138	0,556	0,904	1,247	0,775	0,207	0,888	0,125	0,061	0,000	0,635	0,552
1973	0,368	0,412	4,164	6,338	0,470	0,375	0,390	0,104	0,290	0,233	0,024	0,082	1,104
1974	1,781	9,823	37,992	32,233	0,604	0,720	0,433	0,171	0,075	0,000	0,509	0,336	7,056
1975	0,277	0,585	1,162	8,910	2,571	0,502	11,204	0,147	0,369	0,012	0,002	0,794	2,211
1976	0,173	1,026	6,025	4,063	0,371	0,123	0,158	0,074	0,128	0,299	0,142	0,235	1,068
1977	0,835	0,259	0,742	12,489	10,297	4,378	8,623	0,097	0,072	0,312	0,000	0,206	3,193
1978	0,047	1,219	15,165	4,193	1,548	0,608	0,625	0,156	0,333	0,114	0,084	0,130	2,019
1979	0,589	0,707	0,724	0,515	8,993	0,168	0,142	0,028	0,056	0,007	0,068	0,001	1,000
1980	0,380	1,299	7,257	0,332	0,107	0,504	0,093	0,012	0,008	0,137	0,416	0,080	0,885
1981	0,498	0,051	25,797	0,504	0,317	0,053	0,072	0,036	0,042	0,000	0,260	0,196	2,319
1982	0,078	0,630	0,078	0,794	0,989	0,386	0,261	0,205	0,151	0,005	0,018	0,147	0,312
1983	0,265	0,884	0,760	0,294	0,348	0,316	0,202	0,241	0,001	0,011	0,022	0,042	0,282
1984	0,143	0,149	0,938	38,423	6,419	0,173	0,392	0,265	0,156	0,073	0,070	0,002	3,934
1985	1,090	12,817	58,130	54,860	0,406	0,798	0,346	0,157	0,100	0,014	0,002	0,200	10,743
1986	0,321	1,295	21,014	9,354	0,255	0,412	0,364	0,238	0,162	0,050	0,270	0,117	2,821
1987	0,305	0,515	1,919	0,610	0,103	0,374	0,301	0,110	0,000	0,007	0,000	0,069	0,359
1988	0,149	0,263	1,658	4,471	0,140	0,379	0,503	0,035	0,054	0,000	0,077	0,449	0,682
1989	0,387	0,140	1,065	14,276	8,375	0,479	0,587	0,214	0,035	0,295	0,100	0,993	2,246
1990	0,052	0,537	0,039	0,476	0,335	0,290	0,382	0,120	0,140	0,010	0,004	0,092	0,206
1991	0,102	0,438	2,179	0,479	0,342	0,153	0,285	0,223	0,010	0,096	0,102	0,006	0,368
Parametros Estatisticos													
Média	0,443	1,101	8,578	7,674	2,266	0,805	0,951	0,161	0,100	0,100	0,151	0,238	1,881
S	0,499	2,157	13,251	12,125	5,065	1,722	2,283	0,128	0,100	0,151	0,265	0,282	2,117
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 2,939						Média-S/2= 0,822						

ANEXO 10: Série fluviométrica média mensal do açude Sumé Fluviometria (m³/s)

Ano / Mês	Vazões Médias Mensais (m ³ /s)												
	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	Q
1933	0,155	0,138	0,308	2,128	0,060	0,055	0,014	0,000	0,006	0,009	0,019	0,249	0,262
1934	0,015	0,858	7,828	0,062	0,059	0,015	0,002	0,000	0,004	0,025	0,189	0,336	0,783
1935	4,048	0,329	10,145	56,640	0,325	0,186	0,038	0,013	0,000	0,000	0,004	0,005	5,978
1936	0,683	0,462	0,012	0,098	0,296	0,562	0,027	0,012	0,000	0,000	0,001	0,009	0,180
1937	0,053	0,100	0,262	0,451	0,224	0,186	0,025	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,108
1938	0,054	0,026	0,179	0,267	0,175	0,084	0,015	0,020	0,021	0,000	0,000	0,093	0,078
1939	0,028	0,109	0,961	0,173	0,169	0,089	0,107	0,028	0,096	0,434	0,051	0,103	0,196
1940	0,721	0,957	10,245	9,679	1,544	0,316	0,052	0,018	0,079	0,002	0,023	0,013	1,971
1941	0,002	0,110	0,738	0,195	0,067	0,146	0,088	0,047	0,002	0,000	0,169	0,018	0,132
1942	0,010	0,048	0,234	0,335	0,124	0,129	0,052	0,080	0,007	0,119	0,010	0,088	0,103
1943	0,299	0,148	0,290	0,129	0,170	0,043	0,121	0,050	0,050	0,000	0,018	0,028	0,112
1944	0,087	0,178	0,358	4,588	0,399	0,215	0,202	0,032	0,132	0,028	0,025	0,046	0,524
1945	0,129	0,417	0,117	1,713	32,486	0,186	0,153	0,025	0,017	0,084	0,118	0,173	2,968
1946	0,164	0,185	0,355	2,818	0,159	0,439	0,091	0,016	0,003	0,000	0,222	0,093	0,379
1947	0,308	0,214	19,116	13,841	0,279	0,073	0,051	0,029	0,004	0,000	0,244	0,139	2,858
1948	0,015	0,119	2,275	23,699	0,632	0,492	0,177	0,050	0,008	0,022	0,014	0,059	2,297
1949	0,013	0,138	0,209	0,492	0,293	0,218	0,014	0,076	0,006	0,000	0,561	0,003	0,169
1950	0,035	0,026	0,426	3,683	0,213	0,014	0,058	0,046	0,016	0,187	0,000	0,020	0,394
1951	0,044	0,141	0,120	0,573	0,273	0,443	0,025	0,004	0,002	0,085	0,020	0,073	0,150
1952	0,000	0,198	3,897	1,746	0,176	0,079	0,005	0,001	0,000	0,030	0,000	0,256	0,532
1953	0,000	0,252	0,079	0,178	0,227	0,290	0,030	0,017	0,003	0,008	0,307	0,070	0,122
1954	0,104	0,510	0,824	3,348	0,292	0,266	0,008	0,037	0,001	0,000	0,321	0,054	0,480
1955	0,322	2,139	3,848	0,262	0,059	0,053	0,006	0,012	0,005	0,009	0,000	0,044	0,563
1956	0,017	0,765	1,568	0,301	0,319	0,124	0,056	0,078	0,032	0,000	0,015	0,033	0,276
1957	0,413	0,091	15,283	11,781	0,088	0,118	0,012	0,000	0,007	0,000	0,000	0,009	2,317
1958	0,023	0,117	0,884	0,033	0,320	0,102	0,239	0,045	0,075	0,006	0,007	0,201	0,171
1959	0,094	5,213	0,175	0,145	0,052	0,569	0,044	0,129	0,020	0,009	0,009	0,007	0,539
1960	0,105	0,281	30,405	4,338	0,366	0,163	0,040	0,016	0,004	0,000	0,000	0,007	2,977
1961	0,372	0,456	16,785	0,290	2,545	0,052	0,138	0,061	0,057	0,003	0,000	0,000	1,730
1962	0,088	0,384	0,267	0,160	0,259	0,283	0,000	0,037	0,032	0,001	0,135	0,048	0,141
1963	0,119	0,608	4,100	5,395	0,075	0,152	0,027	0,003	0,023	0,005	0,024	1,144	0,973
1964	0,855	3,440	14,353	4,297	1,473	0,426	0,527	0,043	0,191	0,002	0,031	0,045	2,140
1965	0,355	0,024	1,599	67,161	0,610	5,086	0,088	0,131	0,026	0,065	0,002	0,146	6,274
1966	0,390	5,189	0,019	3,682	1,064	0,734	0,621	0,016	0,043	0,004	0,149	0,009	0,993
1967	0,013	1,173	9,194	54,020	13,468	0,166	0,124	0,050	0,035	0,000	0,000	0,373	6,551
1968	0,380	0,685	31,942	6,000	11,486	0,249	0,044	0,024	0,001	0,004	0,014	0,081	4,243
1969	0,906	0,055	23,194	9,474	0,283	2,984	8,203	0,106	0,003	0,014	0,002	0,013	3,770
1970	0,324	0,244	0,593	3,963	0,044	0,067	0,222	0,072	0,003	0,119	0,122	0,019	0,483
1971	0,089	0,291	9,223	28,956	0,379	0,242	0,125	0,096	0,133	0,136	0,000	0,001	3,306
1972	0,015	0,459	0,112	0,157	0,151	0,180	0,108	0,447	0,006	0,000	0,000	0,379	0,168
1973	0,395	0,236	0,475	3,740	3,262	0,075	0,152	0,046	0,037	0,280	0,006	0,013	0,726
1974	0,867	14,825	28,640	29,267	0,689	0,404	0,255	0,027	0,040	0,000	0,191	0,175	6,282
1975	0,021	0,465	14,126	37,148	3,107	0,200	5,250	0,067	0,041	0,000	0,018	0,236	5,057
1976	0,038	2,219	7,295	1,034	0,257	0,007	0,035	0,001	0,007	0,194	0,098	0,089	0,940
1977	0,573	0,139	3,619	17,941	18,863	0,583	6,231	0,010	0,002	0,002	0,004	0,120	4,007
1978	0,001	0,707	11,354	13,953	7,546	2,964	0,115	0,034	0,061	0,007	0,034	0,008	3,065
1979	0,595	1,830	10,683	0,284	2,943	0,105	0,098	0,000	0,108	0,001	0,145	0,001	1,399
1980	0,061	0,900	0,281	0,351	0,038	0,222	0,043	0,003	0,003	0,017	0,164	0,000	0,174
1981	0,360	0,076	19,607	0,130	0,096	0,036	0,002	0,006	0,001	0,000	0,152	0,120	1,716
1982	0,030	0,208	0,255	1,104	0,808	0,075	0,070	0,032	0,022	0,051	0,036	0,032	0,227
1983	0,432	1,230	0,568	0,100	0,105	0,038	0,011	0,163	0,000	0,005	0,006	0,000	0,222
1984	0,085	0,108	0,932	38,240	8,205	0,096	0,246	0,359	0,038	0,041	0,078	0,000	4,036
1985	0,522	29,855	37,417	53,482	0,139	1,394	0,105	0,101	0,053	0,001	0,001	0,366	10,286
1986	0,121	5,545	49,106	7,023	1,474	0,096	0,391	0,025	0,019	0,003	0,048	0,002	5,321
1987	0,145	0,334	3,760	1,621	0,028	0,314	0,112	0,002	0,000	0,000	0,000	0,000	0,526
1988	0,079	1,251	11,453	13,539	0,155	0,064	0,077	0,004	0,010	0,006	0,010	0,109	2,230
1989	0,600	0,072	0,628	8,001	0,750	0,938	4,897	0,020	0,076	0,000	0,017	0,495	1,375
1990	0,001	0,420	0,012	0,111	0,059	0,017	0,060	0,032	0,002	0,003	0,022	0,005	0,062
1991	0,073	0,325	2,077	0,269	0,400	0,065	0,038	0,035	0,008	0,000	0,000	0,000	0,274
Parametros Estatisticos													
Média	0,286	1,492	7,200	9,400	2,044	0,406	0,511	0,050	0,028	0,034	0,065	0,106	1,802
S	0,557	4,357	10,738	16,042	5,334	0,833	1,574	0,076	0,039	0,077	0,105	0,179	2,185
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 2,895			Média-S/2= 0,709									

ANEXO 11: Série fluviométrica média mensal do açude Serra Branca I Fluviometria (m³/s)

Ano / Mês	Vazões Médias Mensais (m ³ /s)												Q
	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	
1933	0,005	0,013	0,009	0,057	0,006	0,007	0,003	0,000	0,001	0,000	0,000	0,024	0,010
1934	0,001	0,126	0,227	0,021	0,045	0,004	0,001	0,000	0,000	0,004	0,005	0,022	0,038
1935	0,052	0,177	0,998	1,229	0,013	0,013	0,011	0,002	0,000	0,000	0,004	0,000	0,208
1936	0,021	0,034	0,000	0,005	0,007	0,027	0,005	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,008
1937	0,000	0,012	0,028	0,059	0,234	0,007	0,003	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,029
1938	0,003	0,002	0,019	0,035	0,019	0,006	0,003	0,003	0,001	0,000	0,000	0,004	0,008
1939	0,003	0,008	0,043	0,016	0,010	0,021	0,014	0,001	0,003	0,047	0,004	0,004	0,015
1940	0,087	0,279	0,785	0,698	1,025	0,015	0,004	0,001	0,001	0,000	0,001	0,002	0,242
1941	0,000	0,005	0,083	0,009	0,004	0,005	0,009	0,000	0,001	0,000	0,005	0,001	0,010
1942	0,001	0,005	0,008	0,024	0,011	0,015	0,005	0,003	0,001	0,002	0,000	0,018	0,008
1943	0,008	0,013	0,020	0,004	0,007	0,007	0,007	0,003	0,001	0,000	0,001	0,002	0,006
1944	0,014	0,005	0,030	0,132	0,009	0,005	0,010	0,002	0,001	0,000	0,001	0,003	0,018
1945	0,019	0,066	0,010	0,109	1,678	0,015	0,004	0,002	0,001	0,002	0,003	0,012	0,160
1946	0,013	0,010	0,029	0,030	0,013	0,010	0,002	0,002	0,000	0,000	0,009	0,009	0,011
1947	0,010	0,009	0,905	1,076	0,017	0,005	0,003	0,000	0,000	0,000	0,017	0,004	0,171
1948	0,001	0,007	0,134	0,614	0,087	0,020	0,026	0,005	0,001	0,000	0,000	0,000	0,075
1949	0,001	0,004	0,006	0,060	0,070	0,009	0,002	0,002	0,000	0,000	0,036	0,000	0,016
1950	0,012	0,003	0,041	1,446	0,008	0,001	0,002	0,001	0,000	0,004	0,000	0,002	0,127
1951	0,000	0,018	0,005	0,024	0,011	0,025	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,003	0,007
1952	0,000	0,008	0,066	0,022	0,003	0,008	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,008	0,010
1953	0,000	0,006	0,007	0,014	0,009	0,013	0,004	0,001	0,000	0,000	0,034	0,004	0,008
1954	0,003	0,016	0,031	0,029	0,022	0,014	0,003	0,001	0,000	0,000	0,008	0,001	0,011
1955	0,029	0,031	0,500	0,855	0,006	0,001	0,001	0,001	0,000	0,001	0,000	0,001	0,119
1956	0,000	0,028	0,021	0,025	0,019	0,022	0,003	0,004	0,002	0,000	0,000	0,001	0,010
1957	0,013	0,003	0,427	0,811	0,004	0,003	0,000	0,000	0,000	0,000	0,002	0,000	0,105
1958	0,001	0,012	0,025	0,001	0,025	0,003	0,013	0,001	0,001	0,000	0,000	0,006	0,007
1959	0,005	0,065	0,005	0,004	0,010	0,026	0,001	0,009	0,001	0,000	0,000	0,003	0,011
1960	0,002	0,015	0,661	0,018	0,013	0,004	0,006	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,060
1961	0,030	0,032	1,076	0,012	0,018	0,002	0,008	0,003	0,002	0,000	0,000	0,000	0,099
1962	0,014	0,015	0,039	0,015	0,019	0,022	0,000	0,001	0,003	0,000	0,000	0,001	0,011
1963	0,007	0,009	0,030	0,029	0,004	0,004	0,002	0,000	0,000	0,000	0,004	0,064	0,013
1964	0,010	0,022	0,110	0,042	0,011	0,013	0,022	0,001	0,006	0,000	0,000	0,012	0,021
1965	0,015	0,022	0,123	2,171	0,004	0,106	0,002	0,002	0,000	0,002	0,000	0,006	0,204
1966	0,015	0,065	0,000	0,122	0,020	0,028	0,017	0,000	0,002	0,000	0,003	0,002	0,023
1967	0,001	0,028	0,210	0,678	0,030	0,006	0,002	0,004	0,000	0,002	0,000	0,013	0,081
1968	0,014	0,009	0,615	0,114	0,060	0,009	0,002	0,000	0,000	0,000	0,000	0,001	0,069
1969	0,024	0,010	0,013	0,018	0,009	0,019	0,033	0,003	0,000	0,000	0,000	0,001	0,011
1970	0,038	0,008	0,018	0,014	0,005	0,006	0,019	0,003	0,000	0,004	0,000	0,000	0,010
1971	0,000	0,001	0,068	1,269	0,088	0,015	0,015	0,003	0,000	0,000	0,000	0,000	0,122
1972	0,000	0,029	0,023	0,039	0,004	0,003	0,002	0,031	0,001	0,000	0,000	0,035	0,014
1973	0,002	0,007	0,167	1,471	0,025	0,008	0,005	0,002	0,008	0,003	0,003	0,000	0,142
1974	0,038	0,398	0,465	4,967	0,025	0,013	0,007	0,000	0,000	0,000	0,000	0,020	0,494
1975	0,005	0,042	2,054	1,524	0,009	0,010	0,182	0,000	0,000	0,000	0,000	0,038	0,322
1976	0,012	0,106	0,308	0,015	0,009	0,009	0,002	0,007	0,000	0,006	0,011	0,006	0,041
1977	0,028	0,000	0,033	2,123	0,075	0,111	0,146	0,002	0,005	0,000	0,002	0,004	0,211
1978	0,002	0,045	0,528	0,066	0,431	0,023	0,020	0,007	0,006	0,000	0,001	0,000	0,094
1979	0,004	0,032	0,028	0,012	0,013	0,010	0,009	0,000	0,006	0,000	0,016	0,000	0,011
1980	0,001	0,045	0,022	0,013	0,001	0,022	0,001	0,000	0,001	0,004	0,000	0,002	0,009
1981	0,014	0,009	0,261	0,186	0,002	0,006	0,000	0,000	0,001	0,000	0,006	0,014	0,042
1982	0,000	0,006	0,002	0,023	0,011	0,012	0,000	0,001	0,001	0,012	0,000	0,000	0,006
1983	0,004	0,074	0,212	0,006	0,006	0,005	0,002	0,010	0,000	0,000	0,000	0,000	0,027
1984	0,008	0,000	0,048	1,513	0,014	0,002	0,014	0,016	0,005	0,000	0,002	0,000	0,135
1985	0,013	0,262	1,216	4,305	0,003	0,015	0,012	0,000	0,000	0,000	0,000	0,005	0,486
1986	0,012	0,128	1,388	0,259	0,034	0,005	0,010	0,010	0,000	0,000	0,003	0,000	0,154
1987	0,016	0,004	0,211	0,005	0,011	0,001	0,002	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,021
1988	0,003	0,031	0,044	0,197	0,003	0,005	0,009	0,010	0,000	0,000	0,000	0,002	0,025
1989	0,005	0,008	0,047	0,538	0,003	0,005	0,099	0,014	0,000	0,003	0,000	0,091	0,068
1990	0,000	0,019	0,000	0,013	0,019	0,000	0,005	0,002	0,002	0,000	0,000	0,000	0,005
1991	0,001	0,021	0,136	0,025	0,052	0,002	0,003	0,006	0,000	0,000	0,000	0,000	0,021
Parametros Estatisticos													
Média	0,011	0,042	0,248	0,495	0,075	0,014	0,014	0,003	0,001	0,002	0,003	0,008	0,076
S	0,015	0,073	0,411	0,968	0,257	0,019	0,032	0,005	0,002	0,006	0,007	0,016	0,107
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 0,129			Média-S/2= 0,023									

ANEXO 12: Série fluviométrica média mensal do açude Serra Branca II Fluviometria (m³/s)

Vazões Médias Mensais (m³/s)													
Ano / Mês	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	Q
1933	0,003	0,007	0,005	0,032	0,003	0,005	0,002	0,000	0,000	0,000	0,000	0,013	0,006
1934	0,000	0,064	0,147	0,012	0,018	0,002	0,000	0,000	0,000	0,002	0,004	0,013	0,022
1935	0,034	0,094	0,551	0,879	0,008	0,008	0,007	0,001	0,000	0,000	0,002	0,000	0,132
1936	0,014	0,021	0,000	0,003	0,005	0,017	0,003	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,005
1937	0,000	0,007	0,016	0,028	0,104	0,004	0,002	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,013
1938	0,002	0,001	0,011	0,019	0,011	0,004	0,002	0,002	0,001	0,000	0,000	0,002	0,005
1939	0,001	0,005	0,026	0,009	0,006	0,012	0,008	0,001	0,002	0,028	0,003	0,002	0,009
1940	0,052	0,164	0,464	0,433	0,571	0,010	0,002	0,001	0,001	0,000	0,000	0,001	0,142
1941	0,000	0,003	0,048	0,006	0,002	0,003	0,005	0,000	0,000	0,000	0,004	0,001	0,006
1942	0,001	0,003	0,005	0,014	0,006	0,009	0,003	0,002	0,001	0,001	0,000	0,010	0,005
1943	0,005	0,008	0,011	0,002	0,004	0,004	0,004	0,002	0,001	0,000	0,001	0,001	0,004
1944	0,008	0,003	0,018	0,079	0,006	0,003	0,006	0,001	0,001	0,000	0,001	0,001	0,011
1945	0,010	0,036	0,006	0,060	1,000	0,009	0,003	0,001	0,001	0,001	0,002	0,007	0,095
1946	0,007	0,006	0,017	0,019	0,008	0,006	0,002	0,001	0,000	0,000	0,005	0,005	0,006
1947	0,007	0,006	0,558	0,642	0,010	0,003	0,002	0,000	0,000	0,000	0,010	0,003	0,103
1948	0,000	0,004	0,075	0,426	0,057	0,012	0,019	0,003	0,001	0,000	0,000	0,000	0,050
1949	0,001	0,002	0,004	0,033	0,035	0,006	0,001	0,002	0,000	0,000	0,021	0,000	0,009
1950	0,006	0,002	0,023	0,673	0,005	0,000	0,002	0,001	0,000	0,003	0,000	0,001	0,060
1951	0,000	0,010	0,003	0,016	0,007	0,015	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,002	0,005
1952	0,000	0,004	0,041	0,015	0,002	0,005	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,005	0,006
1953	0,000	0,004	0,004	0,008	0,006	0,008	0,002	0,000	0,000	0,000	0,020	0,003	0,005
1954	0,002	0,011	0,019	0,018	0,013	0,009	0,002	0,001	0,000	0,000	0,006	0,001	0,007
1955	0,017	0,019	0,281	0,427	0,004	0,000	0,000	0,000	0,000	0,001	0,000	0,000	0,062
1956	0,000	0,017	0,014	0,014	0,012	0,012	0,002	0,003	0,001	0,000	0,000	0,001	0,006
1957	0,008	0,002	0,262	0,461	0,003	0,002	0,000	0,000	0,000	0,000	0,001	0,000	0,062
1958	0,000	0,007	0,017	0,001	0,015	0,002	0,008	0,001	0,001	0,000	0,000	0,004	0,005
1959	0,003	0,040	0,003	0,003	0,006	0,016	0,001	0,005	0,000	0,000	0,000	0,002	0,007
1960	0,001	0,009	0,462	0,012	0,008	0,003	0,004	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,042
1961	0,018	0,019	0,624	0,008	0,012	0,001	0,005	0,002	0,002	0,000	0,000	0,000	0,058
1962	0,008	0,009	0,022	0,009	0,011	0,013	0,000	0,001	0,002	0,000	0,000	0,001	0,006
1963	0,003	0,004	0,015	0,014	0,003	0,002	0,001	0,000	0,000	0,000	0,002	0,033	0,006
1964	0,010	0,012	0,043	0,020	0,006	0,008	0,010	0,001	0,004	0,000	0,000	0,007	0,010
1965	0,008	0,010	0,026	0,958	0,003	0,070	0,002	0,001	0,000	0,001	0,000	0,004	0,090
1966	0,012	0,036	0,000	0,059	0,008	0,014	0,009	0,000	0,001	0,000	0,003	0,001	0,012
1967	0,003	0,014	0,057	0,271	0,019	0,004	0,003	0,003	0,000	0,001	0,000	0,007	0,032
1968	0,009	0,005	0,219	0,120	0,030	0,004	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,001	0,032
1969	0,016	0,005	0,012	0,010	0,006	0,010	0,016	0,001	0,000	0,000	0,000	0,001	0,006
1970	0,023	0,003	0,013	0,011	0,003	0,004	0,010	0,001	0,000	0,003	0,000	0,000	0,006
1971	0,000	0,001	0,032	0,540	0,040	0,009	0,009	0,002	0,000	0,001	0,000	0,000	0,053
1972	0,000	0,017	0,015	0,021	0,003	0,003	0,002	0,016	0,000	0,000	0,000	0,022	0,008
1973	0,001	0,003	0,118	0,941	0,011	0,005	0,003	0,001	0,005	0,003	0,002	0,000	0,091
1974	0,023	0,227	0,259	2,755	0,017	0,008	0,005	0,000	0,000	0,000	0,000	0,013	0,276
1975	0,002	0,026	1,208	0,855	0,007	0,006	0,112	0,000	0,000	0,000	0,000	0,025	0,187
1976	0,007	0,104	0,143	0,008	0,006	0,005	0,002	0,004	0,000	0,004	0,006	0,004	0,024
1977	0,015	0,000	0,016	0,999	0,039	0,073	0,070	0,001	0,003	0,000	0,001	0,002	0,102
1978	0,001	0,023	0,283	0,032	0,199	0,012	0,012	0,003	0,003	0,000	0,000	0,000	0,047
1979	0,003	0,016	0,013	0,008	0,007	0,005	0,005	0,000	0,003	0,000	0,009	0,000	0,006
1980	0,004	0,025	0,013	0,007	0,001	0,014	0,001	0,000	0,000	0,002	0,000	0,001	0,006
1981	0,007	0,005	0,165	0,062	0,001	0,004	0,000	0,000	0,001	0,000	0,003	0,008	0,021
1982	0,000	0,003	0,001	0,013	0,007	0,008	0,000	0,001	0,000	0,007	0,000	0,000	0,003
1983	0,002	0,038	0,076	0,004	0,004	0,002	0,001	0,006	0,000	0,000	0,000	0,000	0,011
1984	0,004	0,000	0,025	0,639	0,009	0,002	0,009	0,011	0,003	0,000	0,001	0,000	0,059
1985	0,009	0,220	0,934	2,669	0,003	0,010	0,007	0,000	0,000	0,000	0,000	0,003	0,321
1986	0,008	0,096	0,854	0,128	0,015	0,003	0,006	0,006	0,001	0,000	0,002	0,000	0,093
1987	0,008	0,002	0,067	0,006	0,007	0,001	0,002	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,008
1988	0,002	0,022	0,027	0,123	0,002	0,004	0,005	0,004	0,000	0,000	0,000	0,002	0,016
1989	0,003	0,004	0,029	0,384	0,004	0,004	0,079	0,008	0,000	0,002	0,000	0,053	0,048
1990	0,000	0,024	0,000	0,008	0,010	0,001	0,003	0,001	0,002	0,000	0,000	0,000	0,004
1991	0,000	0,011	0,094	0,014	0,039	0,002	0,002	0,004	0,000	0,000	0,000	0,000	0,014
Parametros Estatisticos													
Média	0,007	0,026	0,144	0,272	0,042	0,008	0,008	0,002	0,001	0,001	0,002	0,005	0,043
S	0,009	0,048	0,254	0,546	0,149	0,013	0,019	0,003	0,001	0,004	0,004	0,009	0,063
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 0,075			Média-S/2= 0,011									

ANEXO 13: Série fluviométrica média mensal do açude Taperoá II Fluviometria (m³/s)

Ano / Mês	Vazões Médias Mensais (m ³ /s)												
	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	Q
1933	0,211	0,262	0,066	2,024	0,074	0,059	0,018	0,000	0,006	0,000	0,003	0,382	0,259
1934	0,028	1,531	8,003	0,177	2,470	0,029	0,007	0,005	0,014	0,148	0,000	0,239	1,054
1935	0,342	0,762	8,307	4,902	0,194	0,085	0,028	0,010	0,000	0,000	0,105	0,011	1,229
1936	0,043	0,279	0,002	0,121	0,025	0,196	0,101	0,000	0,004	0,000	0,018	0,000	0,066
1937	0,007	0,237	0,589	9,437	2,253	0,049	0,056	0,002	0,000	0,000	0,001	0,001	1,053
1938	0,024	0,021	0,212	0,389	0,207	0,047	0,000	0,003	0,000	0,000	0,002	0,001	0,076
1939	0,035	0,317	1,886	0,133	0,168	0,040	0,076	0,000	0,008	0,119	0,015	0,030	0,236
1940	0,516	0,212	5,165	6,560	1,936	0,089	0,039	0,007	0,001	0,000	0,000	0,003	1,211
1941	0,002	0,039	0,885	0,058	0,011	0,020	0,063	0,001	0,006	0,000	0,006	0,004	0,091
1942	0,050	0,062	0,208	0,235	0,108	0,083	0,023	0,008	0,000	0,001	0,001	0,297	0,090
1943	0,017	0,058	0,362	0,011	0,016	0,067	0,041	0,005	0,000	0,000	0,001	0,056	0,053
1944	0,295	0,042	0,481	6,097	0,075	0,025	0,050	0,011	0,001	0,000	0,015	0,031	0,594
1945	0,277	2,500	0,924	0,810	10,586	0,127	0,016	0,023	0,000	0,003	0,000	0,025	1,274
1946	0,069	0,038	0,361	1,003	0,072	0,020	0,000	0,027	0,007	0,000	0,122	0,076	0,150
1947	0,016	0,117	4,113	5,264	0,165	0,007	0,031	0,000	0,000	0,000	0,133	0,005	0,821
1948	0,001	0,001	1,763	1,913	0,199	0,057	0,015	0,004	0,010	0,007	0,000	0,000	0,331
1949	0,002	0,030	0,137	0,828	0,103	0,037	0,001	0,009	0,000	0,000	0,478	0,000	0,135
1950	0,158	0,025	0,678	37,503	0,028	0,003	0,003	0,001	0,000	0,001	0,001	0,035	3,203
1951	0,000	0,278	0,163	0,231	0,163	0,129	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,023	0,082
1952	0,001	0,257	0,508	0,310	0,017	0,027	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,114	0,103
1953	0,000	0,062	0,193	0,146	0,249	0,157	0,032	0,001	0,000	0,000	0,157	0,026	0,085
1954	0,004	0,115	0,441	0,253	0,093	0,059	0,000	0,000	0,000	0,000	0,001	0,000	0,081
1955	0,266	0,053	0,591	0,753	0,045	0,001	0,001	0,001	0,000	0,000	0,000	0,001	0,143
1956	0,000	0,241	0,478	0,203	0,240	0,263	0,017	0,003	0,010	0,000	0,000	0,001	0,121
1957	0,127	0,095	5,293	0,207	0,017	0,003	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,479
1958	0,004	0,035	0,046	0,000	0,165	0,004	0,070	0,006	0,000	0,000	0,000	0,064	0,033
1959	0,126	0,426	0,052	0,017	0,026	0,093	0,001	0,109	0,000	0,000	0,000	0,017	0,072
1960	0,004	0,105	0,615	0,038	0,004	0,001	0,002	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,064
1961	0,210	0,408	3,465	0,050	0,097	0,024	0,038	0,020	0,002	0,000	0,000	0,000	0,360
1962	0,105	0,103	0,296	0,063	0,063	0,084	0,001	0,002	0,006	0,001	0,022	0,005	0,063
1963	0,349	0,291	0,569	3,881	0,052	0,049	0,000	0,000	0,000	0,001	0,015	0,523	0,478
1964	0,352	1,114	4,728	4,901	0,120	0,120	0,186	0,010	0,060	0,000	0,000	0,005	0,966
1965	0,205	0,169	0,443	21,135	0,062	0,699	0,017	0,009	0,001	0,003	0,000	0,100	1,904
1966	0,118	0,673	0,031	0,867	0,338	0,143	0,127	0,010	0,020	0,015	0,074	0,034	0,204
1967	0,017	0,557	8,808	18,059	3,127	0,051	0,084	0,021	0,004	0,003	0,010	0,223	2,580
1968	0,256	0,087	4,022	1,400	0,446	0,029	0,017	0,000	0,000	0,002	0,000	0,027	0,524
1969	0,297	0,089	3,353	1,283	0,167	0,146	0,204	0,037	0,000	0,001	0,001	0,065	0,470
1970	0,490	0,103	0,281	0,179	0,004	0,016	0,084	0,010	0,000	0,001	0,001	0,006	0,098
1971	0,065	0,708	14,662	19,854	1,034	0,089	0,174	0,035	0,001	0,014	0,001	0,000	3,053
1972	0,057	0,653	0,494	1,126	0,034	0,032	0,075	0,059	0,000	0,000	0,000	0,312	0,237
1973	0,172	0,140	2,097	25,162	0,725	0,066	0,109	0,034	0,039	0,184	0,002	0,005	2,395
1974	0,433	2,039	4,937	28,712	4,269	0,098	0,099	0,000	0,000	0,001	0,007	0,097	3,391
1975	0,092	0,632	14,587	6,871	0,218	0,065	0,188	0,010	0,004	0,001	0,000	0,201	1,906
1976	0,090	0,516	14,453	0,141	0,228	0,018	0,024	0,015	0,000	0,141	0,065	0,071	1,314
1977	0,426	0,075	1,136	15,733	1,457	0,397	0,709	0,021	0,013	0,009	0,003	0,092	1,673
1978	0,009	0,827	6,045	0,283	5,108	0,165	0,273	0,028	0,019	0,000	0,033	0,005	1,066
1979	0,281	0,379	0,302	0,211	0,095	0,062	0,029	0,000	0,019	0,000	0,210	0,004	0,133
1980	0,135	1,357	0,280	0,073	0,006	0,059	0,001	0,007	0,003	0,010	0,034	0,009	0,165
1981	0,221	0,033	5,680	1,017	0,042	0,016	0,004	0,002	0,003	0,000	0,161	0,123	0,609
1982	0,010	0,070	0,245	1,477	0,155	0,067	0,065	0,028	0,004	0,036	0,141	0,191	0,207
1983	0,144	1,086	4,268	0,072	0,319	0,030	0,014	0,074	0,000	0,005	0,000	0,000	0,501
1984	0,100	0,191	0,711	13,368	0,442	0,025	0,089	0,121	0,029	0,005	0,007	0,022	1,259
1985	0,492	34,733	8,707	36,600	0,058	2,547	0,089	0,010	0,008	0,000	0,022	0,183	6,954
1986	0,286	7,455	23,045	6,151	0,132	0,028	0,076	0,055	0,023	0,000	0,041	0,016	3,109
1987	0,153	0,247	15,546	0,055	0,055	0,089	0,028	0,008	0,000	0,000	0,000	0,079	1,355
1988	0,084	0,221	1,055	5,929	0,107	0,076	0,106	0,038	0,000	0,000	0,000	0,060	0,640
1989	0,071	0,035	0,460	5,941	0,465	0,216	0,394	0,018	0,000	0,000	0,000	0,448	0,671
1990	0,022	0,223	0,065	0,228	0,037	0,011	0,027	0,029	0,011	0,000	0,000	0,001	0,055
1991	0,055	0,401	0,928	0,235	0,236	0,012	0,011	0,047	0,003	0,000	0,020	0,000	0,162
Parametros Estatisticos													
Média	0,143	1,082	3,190	5,096	0,668	0,124	0,068	0,017	0,006	0,012	0,033	0,074	0,876
S	0,146	4,577	4,844	9,002	1,661	0,339	0,113	0,025	0,011	0,038	0,077	0,117	1,207
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 1,480			Média-S/2= 0,272									

ANEXO 14: Série fluviométrica média mensal do açude Lagoa do Meio Fluviometria (m³/s)

Vazões Médias Mensais (m ³ /s)													
Ano / Mês	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	Q
1933	0,015	0,040	0,022	1,373	0,004	0,020	0,008	0,000	0,003	0,000	0,001	0,063	0,129
1934	0,003	0,136	0,327	0,227	0,907	0,013	0,003	0,002	0,001	0,015	0,000	0,040	0,140
1935	0,085	0,702	1,306	0,186	0,012	0,018	0,012	0,005	0,000	0,000	0,017	0,003	0,196
1936	0,015	0,042	0,002	0,008	0,007	0,048	0,019	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,012
1937	0,000	0,057	0,043	0,295	2,054	0,011	0,006	0,001	0,000	0,000	0,001	0,000	0,206
1938	0,010	0,008	0,044	0,054	0,050	0,000	0,000	0,003	0,000	0,000	0,001	0,000	0,014
1939	0,001	0,047	0,074	0,058	0,030	0,003	0,028	0,000	0,000	0,045	0,006	0,009	0,025
1940	0,084	0,032	0,332	0,138	0,183	0,014	0,001	0,006	0,000	0,000	0,000	0,001	0,066
1941	0,001	0,010	0,133	0,011	0,005	0,003	0,018	0,001	0,003	0,000	0,002	0,004	0,016
1942	0,000	0,009	0,002	0,037	0,028	0,035	0,010	0,004	0,000	0,001	0,000	0,049	0,015
1943	0,012	0,018	0,074	0,003	0,009	0,028	0,016	0,002	0,000	0,000	0,000	0,001	0,014
1944	0,048	0,001	0,059	0,524	0,011	0,010	0,019	0,004	0,001	0,000	0,005	0,014	0,058
1945	0,083	2,845	0,029	0,444	3,114	0,097	0,006	0,008	0,000	0,000	0,000	0,010	0,553
1946	0,033	0,027	0,063	0,028	0,024	0,007	0,000	0,008	0,002	0,000	0,022	0,029	0,020
1947	0,003	0,009	1,008	2,826	0,036	0,003	0,010	0,000	0,000	0,000	0,042	0,003	0,328
1948	0,001	0,001	1,470	0,676	0,063	0,030	0,009	0,003	0,003	0,002	0,000	0,000	0,188
1949	0,002	0,005	0,002	0,314	0,065	0,012	0,001	0,003	0,000	0,000	0,113	0,000	0,043
1950	0,057	0,015	0,606	14,456	0,008	0,001	0,003	0,001	0,000	0,001	0,001	0,012	1,263
1951	0,000	0,055	0,012	0,015	0,023	0,034	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,007	0,012
1952	0,001	0,022	0,092	0,035	0,006	0,010	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,007	0,014
1953	0,000	0,001	0,010	0,005	0,006	0,026	0,015	0,001	0,000	0,000	0,051	0,011	0,011
1954	0,000	0,028	0,085	0,274	0,031	0,020	0,000	0,000	0,000	0,000	0,001	0,000	0,037
1955	0,059	0,020	0,868	1,351	0,018	0,001	0,001	0,001	0,000	0,000	0,000	0,001	0,193
1956	0,000	0,047	0,020	0,057	0,022	0,034	0,007	0,002	0,009	0,000	0,000	0,001	0,017
1957	0,035	0,001	0,237	0,242	0,008	0,003	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,044
1958	0,001	0,010	0,012	0,000	0,038	0,003	0,026	0,002	0,000	0,000	0,000	0,001	0,008
1959	0,011	0,125	0,010	0,005	0,008	0,032	0,000	0,041	0,000	0,000	0,000	0,015	0,021
1960	0,002	0,031	0,883	0,012	0,004	0,001	0,002	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,078
1961	0,057	0,062	2,665	0,008	0,035	0,006	0,013	0,006	0,002	0,000	0,000	0,000	0,238
1962	0,034	0,036	0,188	0,020	0,027	0,017	0,001	0,000	0,001	0,000	0,000	0,004	0,027
1963	0,007	0,081	0,036	0,049	0,010	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,007	0,103	0,024
1964	0,031	0,201	0,588	1,133	0,068	0,061	0,128	0,005	0,013	0,000	0,000	0,000	0,186
1965	0,023	0,017	0,102	3,038	0,016	0,242	0,004	0,003	0,000	0,001	0,000	0,008	0,288
1966	0,015	0,111	0,002	0,165	0,025	0,029	0,042	0,002	0,002	0,000	0,018	0,009	0,035
1967	0,003	0,058	0,158	1,814	0,389	0,010	0,023	0,009	0,000	0,000	0,003	0,052	0,210
1968	0,044	0,011	1,691	0,041	0,061	0,001	0,006	0,000	0,000	0,001	0,000	0,010	0,156
1969	0,052	0,005	0,760	0,174	0,033	0,038	0,118	0,009	0,000	0,000	0,000	0,017	0,101
1970	0,061	0,013	0,049	0,038	0,001	0,005	0,034	0,004	0,000	0,000	0,000	0,002	0,017
1971	0,001	0,022	0,345	2,026	0,084	0,019	0,025	0,014	0,000	0,000	0,000	0,000	0,211
1972	0,030	0,082	0,522	0,014	0,009	0,003	0,000	0,008	0,000	0,000	0,000	0,077	0,062
1973	0,030	0,005	0,441	4,602	0,446	0,016	0,012	0,002	0,008	0,003	0,000	0,002	0,464
1974	0,058	0,089	0,064	3,163	0,117	0,031	0,013	0,000	0,000	0,001	0,000	0,020	0,296
1975	0,034	0,279	2,435	0,519	0,018	0,014	0,030	0,002	0,001	0,000	0,000	0,052	0,282
1976	0,002	0,060	1,284	0,054	0,037	0,004	0,011	0,008	0,000	0,018	0,015	0,023	0,126
1977	0,112	0,004	0,038	2,915	0,838	0,057	0,050	0,007	0,006	0,000	0,001	0,026	0,338
1978	0,000	0,103	0,435	0,040	1,712	0,029	0,144	0,007	0,004	0,000	0,011	0,003	0,207
1979	0,019	0,066	0,025	0,042	0,024	0,009	0,010	0,000	0,003	0,000	0,028	0,003	0,019
1980	0,013	0,074	0,059	0,015	0,002	0,020	0,001	0,002	0,001	0,004	0,006	0,003	0,017
1981	0,045	0,005	0,822	0,020	0,008	0,007	0,002	0,001	0,001	0,000	0,009	0,020	0,078
1982	0,002	0,016	0,039	0,223	0,025	0,024	0,013	0,011	0,003	0,002	0,000	0,003	0,030
1983	0,015	0,127	0,037	0,022	0,008	0,007	0,004	0,026	0,000	0,002	0,000	0,000	0,021
1984	0,048	0,000	0,125	1,400	0,099	0,008	0,014	0,025	0,005	0,002	0,000	0,000	0,144
1985	0,043	3,189	1,989	6,368	0,005	0,152	0,016	0,004	0,000	0,000	0,009	0,049	0,985
1986	0,055	2,396	4,579	0,577	0,028	0,009	0,019	0,027	0,007	0,000	0,003	0,001	0,642
1987	0,047	0,056	3,537	0,018	0,038	0,011	0,008	0,002	0,000	0,000	0,000	0,000	0,310
1988	0,035	0,052	0,067	2,530	0,010	0,015	0,040	0,011	0,000	0,000	0,000	0,009	0,231
1989	0,024	0,009	0,057	2,026	0,027	0,076	0,036	0,011	0,000	0,000	0,000	0,060	0,194
1990	0,010	0,007	0,000	0,038	0,003	0,007	0,006	0,010	0,003	0,000	0,000	0,000	0,007
1991	0,005	0,044	0,119	0,074	0,049	0,002	0,001	0,008	0,000	0,000	0,006	0,000	0,026
Parametros Estatisticos													
Média	0,026	0,197	0,527	0,963	0,187	0,025	0,018	0,005	0,001	0,002	0,006	0,014	0,164
S	0,027	0,622	0,912	2,192	0,538	0,039	0,029	0,008	0,003	0,007	0,017	0,022	0,231
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 0,280			Média-S/2= 0,049									

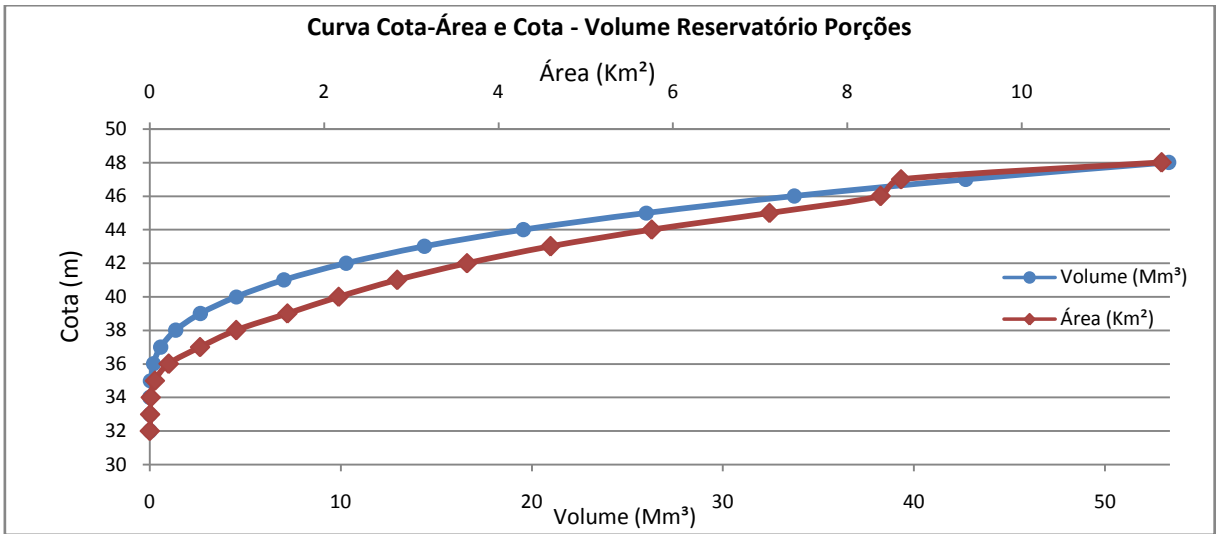
ANEXO 15: Série fluviométrica média mensal do açude Mucutú Fluviometria (m³/s)

Ano / Mês	Vazões Médias Mensais (m³/s)												Q
	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	
1933	0,139	0,165	0,114	0,406	0,032	0,092	0,010	0,001	0,004	0,000	0,031	0,233	0,102
1934	0,012	1,312	7,509	0,211	2,374	0,032	0,006	0,005	0,176	0,049	0,016	0,244	0,996
1935	0,383	2,708	8,147	2,938	0,170	0,193	0,093	0,008	0,000	0,000	0,099	0,016	1,230
1936	0,028	0,317	0,069	0,040	0,062	0,359	0,044	0,003	0,001	0,000	0,000	0,004	0,077
1937	0,000	0,475	0,484	5,102	3,425	0,119	0,042	0,008	0,000	0,000	0,001	0,000	0,805
1938	0,074	0,010	3,906	5,443	8,940	0,015	0,004	0,030	0,003	0,001	0,004	0,001	1,536
1939	0,007	0,392	0,438	1,191	0,156	0,065	0,084	0,017	0,001	0,365	0,022	0,065	0,234
1940	0,350	1,628	7,322	1,214	1,178	0,052	0,008	0,026	0,002	0,000	0,000	0,021	0,983
1941	0,018	0,034	1,196	0,049	0,063	0,010	0,084	0,008	0,014	0,001	0,008	0,010	0,125
1942	0,008	0,094	0,006	0,102	0,136	0,062	0,056	0,009	0,005	0,017	0,000	0,060	0,046
1943	0,242	0,216	1,001	0,019	0,055	0,065	0,137	0,007	0,014	0,000	0,000	0,028	0,149
1944	0,118	0,001	0,469	3,874	0,021	0,039	0,043	0,007	0,039	0,000	0,011	0,190	0,401
1945	0,081	1,015	0,078	0,319	11,817	0,276	0,048	0,030	0,001	0,001	0,000	0,020	1,141
1946	0,266	0,400	4,878	0,121	0,096	0,149	0,002	0,010	0,003	0,000	0,018	0,052	0,500
1947	0,044	0,075	3,311	4,249	0,252	0,014	0,009	0,001	0,000	0,000	0,268	0,011	0,686
1948	0,011	0,049	0,836	0,143	0,144	0,356	0,100	0,047	0,003	0,012	0,000	0,000	0,142
1949	0,020	0,068	0,049	0,532	1,004	0,018	0,010	0,036	0,000	0,000	0,201	0,000	0,162
1950	0,167	0,101	2,038	19,336	0,032	0,001	0,007	0,002	0,000	0,004	0,003	0,012	1,809
1951	0,001	0,049	0,018	0,049	0,130	0,208	0,012	0,001	0,000	0,000	0,001	0,113	0,049
1952	0,002	0,148	0,571	0,169	0,021	0,039	0,003	0,003	0,000	0,000	0,000	0,054	0,084
1953	0,000	0,031	0,038	0,031	0,013	0,112	0,030	0,002	0,000	0,001	0,076	0,059	0,033
1954	0,000	0,050	0,292	0,414	0,161	0,027	0,003	0,000	0,000	0,000	0,002	0,000	0,079
1955	0,143	0,238	0,426	0,193	0,028	0,002	0,007	0,003	0,000	0,000	0,000	0,002	0,087
1956	0,000	0,240	0,391	0,118	0,061	0,166	0,016	0,015	0,024	0,000	0,000	0,002	0,086
1957	0,155	0,002	2,625	0,205	0,014	0,010	0,000	0,000	0,000	0,000	0,002	0,000	0,251
1958	0,003	0,095	0,015	0,000	0,093	0,013	0,051	0,008	0,002	0,000	0,000	0,005	0,024
1959	0,057	0,409	0,088	0,012	0,022	0,140	0,007	0,053	0,000	0,000	0,001	0,036	0,069
1960	0,004	0,031	0,344	0,074	0,021	0,049	0,043	0,006	0,001	0,000	0,000	0,000	0,048
1961	0,272	0,105	2,866	0,085	0,073	0,009	0,023	0,008	0,007	0,000	0,000	0,000	0,287
1962	0,079	0,052	0,416	0,051	0,120	0,046	0,001	0,041	0,018	0,001	0,000	0,121	0,079
1963	0,045	0,630	3,136	0,380	0,030	0,011	0,014	0,019	0,001	0,000	0,005	0,578	0,404
1964	0,330	1,325	0,647	4,411	0,385	0,178	0,198	0,005	0,032	0,000	0,000	0,000	0,626
1965	0,039	0,136	0,317	8,841	0,069	0,165	0,039	0,004	0,000	0,058	0,000	0,014	0,807
1966	0,189	0,274	0,037	0,384	0,122	0,117	0,211	0,002	0,007	0,000	0,127	0,018	0,124
1967	0,006	0,430	0,291	10,394	0,933	0,068	0,134	0,043	0,000	0,000	0,001	0,071	1,031
1968	0,171	0,027	1,231	1,387	0,168	0,004	0,013	0,001	0,000	0,001	0,000	0,024	0,252
1969	0,348	0,034	1,024	0,910	0,103	0,096	0,210	0,017	0,000	0,000	0,000	0,011	0,229
1970	0,259	0,060	0,184	0,177	0,001	0,003	0,089	0,002	0,000	0,001	0,000	0,002	0,065
1971	0,022	0,182	0,386	2,270	0,077	0,013	0,110	0,021	0,000	0,030	0,001	0,000	0,259
1972	0,025	0,335	0,437	0,812	0,077	0,100	0,070	0,165	0,000	0,000	0,000	0,318	0,195
1973	0,136	0,068	0,765	16,019	0,121	0,048	0,059	0,001	0,003	0,030	0,000	0,001	1,438
1974	0,405	8,625	1,780	29,135	0,377	0,098	0,103	0,000	0,017	0,001	0,000	0,149	3,391
1975	0,155	0,294	3,110	4,109	0,143	0,073	0,130	0,001	0,000	0,000	0,000	0,059	0,673
1976	0,001	0,498	1,584	0,141	0,157	0,038	0,015	0,004	0,000	0,314	0,173	0,027	0,246
1977	0,279	0,042	0,199	7,333	0,634	0,033	0,323	0,005	0,004	0,000	0,000	0,044	0,741
1978	0,023	0,461	3,167	0,256	2,267	0,085	0,180	0,042	0,012	0,000	0,034	0,003	0,544
1979	0,042	0,212	0,040	0,232	0,153	0,045	0,060	0,000	0,024	0,000	0,024	0,003	0,070
1980	0,080	0,489	1,377	0,041	0,034	0,157	0,001	0,001	0,002	0,015	0,060	0,003	0,188
1981	0,414	0,027	26,031	0,109	0,027	0,053	0,016	0,000	0,000	0,000	0,008	0,053	2,228
1982	0,011	0,065	0,056	0,337	0,071	0,096	0,069	0,028	0,010	0,007	0,013	0,039	0,067
1983	0,048	0,554	0,130	0,092	0,021	0,006	0,003	0,015	0,000	0,001	0,000	0,000	0,073
1984	0,065	0,004	0,670	7,694	0,312	0,063	0,133	0,112	0,027	0,002	0,000	0,000	0,757
1985	0,263	21,131	5,854	49,911	0,060	0,179	0,148	0,025	0,010	0,000	0,061	0,222	6,489
1986	0,432	7,029	13,982	1,313	0,066	0,016	0,153	0,138	0,037	0,000	0,009	0,002	1,931
1987	0,219	0,116	8,862	0,098	0,092	0,092	0,049	0,019	0,000	0,000	0,000	0,000	0,796
1988	0,071	0,172	0,509	3,575	0,071	0,048	0,190	0,032	0,010	0,000	0,000	0,099	0,398
1989	0,067	0,024	0,237	5,448	0,126	0,101	0,227	0,070	0,000	0,000	0,000	0,483	0,565
1990	0,018	0,217	0,000	0,244	0,010	0,061	0,192	0,018	0,003	0,000	0,000	0,000	0,064
1991	0,061	0,179	0,539	0,276	0,161	0,003	0,006	0,039	0,000	0,000	0,045	0,000	0,109
Parametros Estatísticos													
Média	0,117	0,918	2,144	3,441	0,637	0,081	0,070	0,021	0,009	0,015	0,022	0,061	0,628
S	0,128	3,046	4,168	8,054	1,959	0,081	0,074	0,032	0,024	0,062	0,052	0,113	1,008
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 1,132			Média-S/2= 0,124									

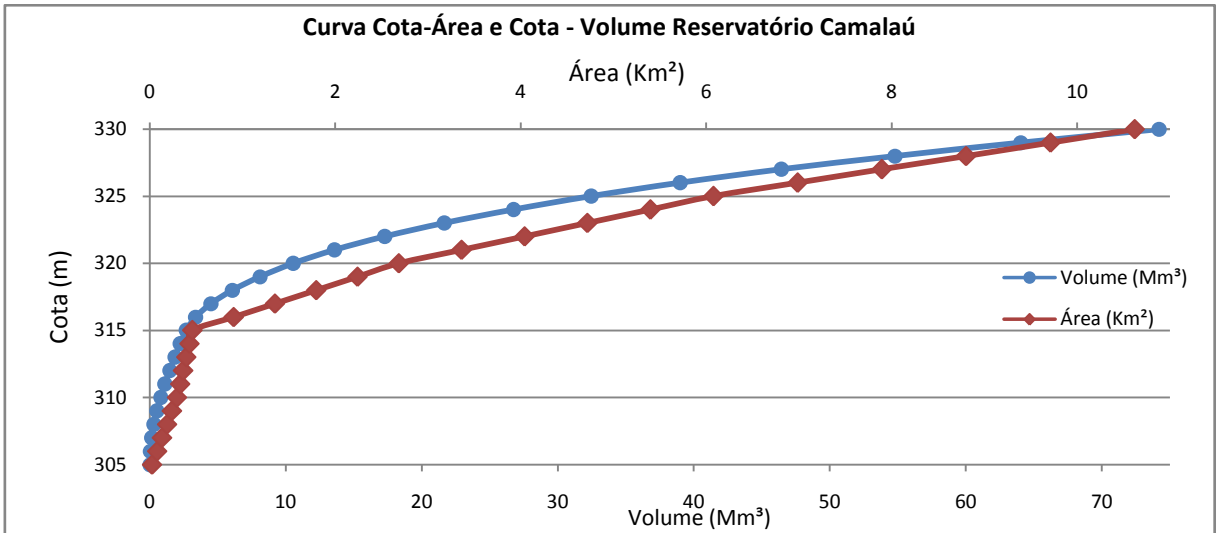
ANEXO 16: Série fluviométrica média mensal do açude Soledade Fluviometria (m³/s)

Ano / Mês	Vazões Médias Mensais (m ³ /s)												Q
	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	
1933	0,036	0,076	0,012	0,270	0,036	0,025	0,031	0,015	0,014	0,002	0,000	0,085	0,050
1934	0,002	0,270	0,702	0,060	2,137	0,244	0,029	0,014	0,018	0,021	0,004	0,193	0,308
1935	0,060	2,456	8,881	1,339	0,086	0,462	0,093	0,022	0,000	0,000	0,000	0,000	1,117
1936	0,000	0,228	0,020	0,004	0,094	0,647	0,117	0,036	0,006	0,000	0,000	0,000	0,096
1937	0,000	0,019	0,143	1,546	0,839	0,461	0,044	0,012	0,000	0,000	0,000	0,005	0,256
1938	0,044	0,001	0,105	0,449	0,057	0,013	0,005	0,054	0,023	0,005	0,001	0,000	0,063
1939	0,005	0,048	0,098	0,150	0,153	0,028	0,089	0,048	0,010	0,314	0,009	0,000	0,079
1940	0,160	0,097	0,327	1,319	0,676	0,341	0,056	0,031	0,013	0,000	0,000	0,007	0,252
1941	0,036	0,023	0,425	0,051	0,042	0,025	0,046	0,045	0,015	0,002	0,067	0,005	0,065
1942	0,000	0,053	0,020	0,020	0,152	0,052	0,052	0,021	0,000	0,029	0,000	0,046	0,037
1943	0,178	0,106	0,085	0,011	0,095	0,063	0,120	0,023	0,044	0,000	0,001	0,018	0,062
1944	0,091	0,000	0,122	1,194	0,031	0,014	0,051	0,016	0,006	0,001	0,016	0,001	0,129
1945	0,129	0,188	0,048	0,009	0,250	0,158	0,061	0,050	0,005	0,009	0,000	0,016	0,077
1946	0,051	0,393	1,408	0,096	0,050	0,053	0,021	0,026	0,011	0,000	0,000	0,028	0,178
1947	0,114	0,175	1,175	0,218	0,079	0,048	0,014	0,017	0,008	0,000	0,056	0,017	0,160
1948	0,000	0,029	0,507	0,051	1,408	0,130	0,200	0,023	0,012	0,003	0,002	0,001	0,197
1949	0,017	0,038	0,038	0,213	0,262	0,052	0,050	0,020	0,005	0,000	0,067	0,001	0,064
1950	0,011	0,023	0,155	0,486	0,039	0,002	0,001	0,003	0,000	0,005	0,000	0,000	0,060
1951	0,001	0,002	0,006	0,037	0,095	0,263	0,093	0,014	0,000	0,000	0,013	0,034	0,047
1952	0,016	0,000	0,476	0,051	0,048	0,056	0,024	0,029	0,000	0,000	0,000	0,023	0,060
1953	0,000	0,000	0,072	0,071	0,033	0,229	0,038	0,002	0,001	0,010	0,023	0,000	0,040
1954	0,002	0,037	0,011	0,094	0,208	0,052	0,015	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,035
1955	0,043	0,185	0,159	0,134	0,062	0,011	0,041	0,021	0,001	0,000	0,000	0,000	0,055
1956	0,000	0,046	0,328	0,214	0,083	0,631	0,098	0,056	0,034	0,000	0,000	0,000	0,124
1957	0,069	0,000	0,345	0,538	0,002	0,019	0,001	0,003	0,000	0,000	0,000	0,001	0,082
1958	0,000	0,070	0,031	0,018	0,140	0,016	0,244	0,032	0,005	0,000	0,000	0,007	0,047
1959	0,015	0,245	0,054	0,031	0,085	0,193	0,073	0,022	0,013	0,000	0,000	0,000	0,061
1960	0,000	0,061	1,021	0,068	0,039	0,030	0,119	0,024	0,000	0,000	0,000	0,000	0,114
1961	0,162	0,208	0,605	0,078	0,094	0,030	0,023	0,003	0,001	0,000	0,000	0,000	0,100
1962	0,000	0,094	0,109	0,011	0,134	0,081	0,100	0,070	0,009	0,000	0,000	0,010	0,052
1963	0,017	0,392	0,344	1,990	0,476	0,132	0,083	0,062	0,001	0,000	0,035	0,241	0,314
1964	0,214	2,998	8,179	6,652	2,821	1,933	1,347	0,078	0,039	0,000	0,001	0,000	2,022
1965	0,024	0,002	0,152	1,081	0,038	2,547	0,055	0,061	0,019	0,022	0,014	0,030	0,337
1966	0,040	0,301	0,033	0,253	0,071	0,257	1,803	0,038	0,001	0,000	0,204	0,033	0,253
1967	0,000	0,663	4,930	7,166	0,080	0,057	0,119	0,037	0,002	0,001	0,000	0,056	1,093
1968	0,073	0,001	0,228	0,201	0,477	0,047	0,069	0,034	0,011	0,000	0,000	0,001	0,095
1969	0,100	0,004	0,221	1,690	1,715	1,361	1,570	0,067	0,001	0,000	0,000	0,000	0,561
1970	0,281	0,003	0,212	0,192	0,023	0,076	0,147	0,083	0,002	0,000	0,000	0,000	0,085
1971	0,001	0,080	0,026	0,940	0,173	0,118	0,120	0,039	0,060	0,082	0,005	0,000	0,137
1972	0,024	0,148	0,300	0,956	0,113	0,203	0,090	0,080	0,008	0,000	0,000	0,054	0,165
1973	0,027	0,051	0,069	1,526	0,368	0,051	0,062	0,039	0,008	0,001	0,003	0,029	0,186
1974	0,398	2,665	0,773	18,203	0,426	0,086	0,186	0,004	0,019	0,000	0,003	0,039	1,900
1975	0,062	0,044	0,264	0,805	0,079	0,052	0,196	0,017	0,056	0,000	0,000	0,102	0,140
1976	0,006	0,230	0,084	0,192	0,089	0,043	0,047	0,000	0,000	0,155	0,019	0,023	0,074
1977	0,310	0,011	0,020	7,315	2,301	0,697	0,138	0,012	0,076	0,000	0,000	0,005	0,907
1978	0,000	0,159	0,802	0,469	2,296	0,110	0,117	0,041	0,046	0,000	0,007	0,006	0,338
1979	0,012	0,052	0,058	0,114	0,128	0,114	0,078	0,000	0,091	0,000	0,012	0,002	0,055
1980	0,033	0,130	0,256	0,100	0,033	0,087	0,004	0,006	0,000	0,004	0,017	0,040	0,059
1981	0,201	0,040	6,040	0,076	0,025	0,013	0,014	0,000	0,005	0,000	0,000	0,036	0,538
1982	0,006	0,011	0,077	0,240	0,095	0,093	0,034	0,045	0,010	0,000	0,007	0,005	0,052
1983	0,006	0,206	0,011	0,066	0,037	0,059	0,021	0,049	0,001	0,011	0,000	0,000	0,039
1984	0,028	0,009	0,444	3,695	0,125	0,046	0,109	0,016	0,023	0,003	0,001	0,000	0,375
1985	0,018	0,698	2,376	20,340	0,061	0,066	0,075	0,005	0,003	0,000	0,004	0,011	1,971
1986	0,131	0,364	8,842	0,121	0,047	0,072	0,202	0,058	0,017	0,001	0,002	0,006	0,822
1987	0,055	0,001	0,444	0,106	0,008	0,066	0,034	0,002	0,000	0,002	0,000	0,000	0,060
1988	0,054	0,284	8,088	0,377	0,068	0,028	0,097	0,037	0,007	0,000	0,000	0,087	0,761
1989	0,006	0,004	0,208	0,511	0,083	0,098	0,101	0,060	0,001	0,000	0,000	0,161	0,103
1990	0,003	0,170	0,005	0,108	0,082	0,107	0,075	0,030	0,020	0,016	0,000	0,000	0,051
1991	0,001	0,108	0,348	0,954	0,073	0,028	0,024	0,080	0,000	0,004	0,002	0,000	0,135
Parametros Estatísticos													
Média	0,057	0,254	1,039	1,445	0,338	0,222	0,152	0,031	0,013	0,012	0,010	0,025	0,300
S	0,085	0,594	2,277	3,731	0,639	0,446	0,339	0,023	0,019	0,046	0,030	0,047	0,465
S=Desvio Padrão	Média+S/2= 0,532			Média-S/2= 0,067									

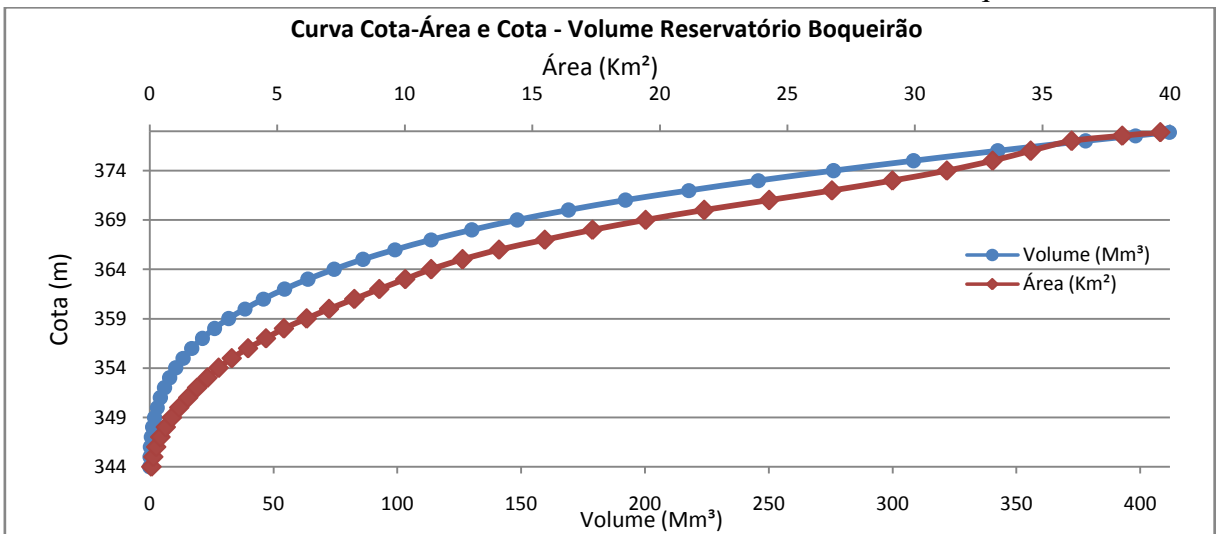
ANEXO 17: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Porções



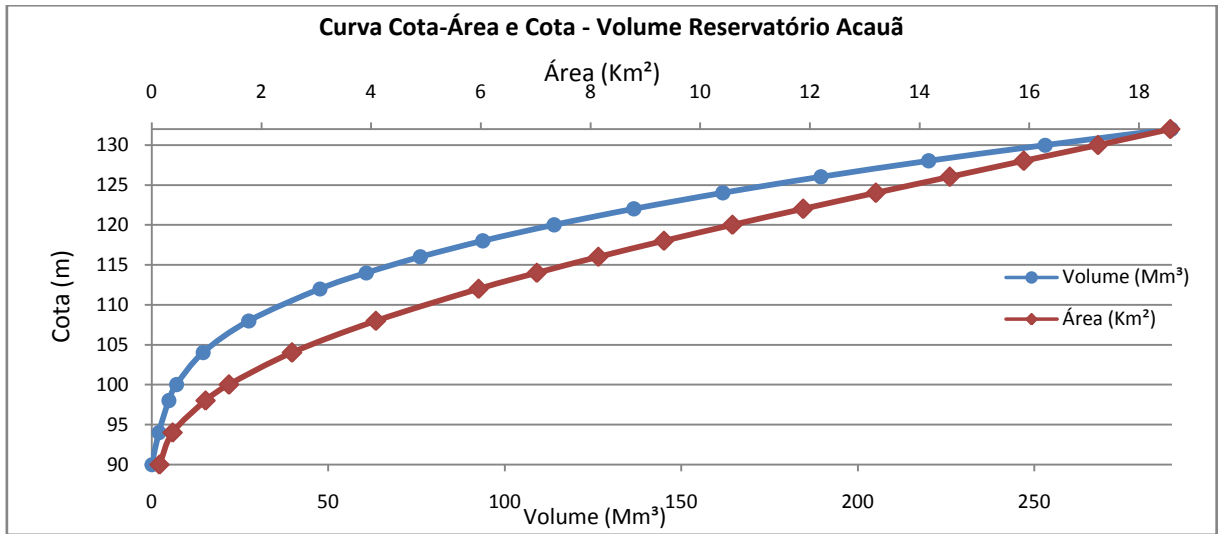
ANEXO 18: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Camalaú



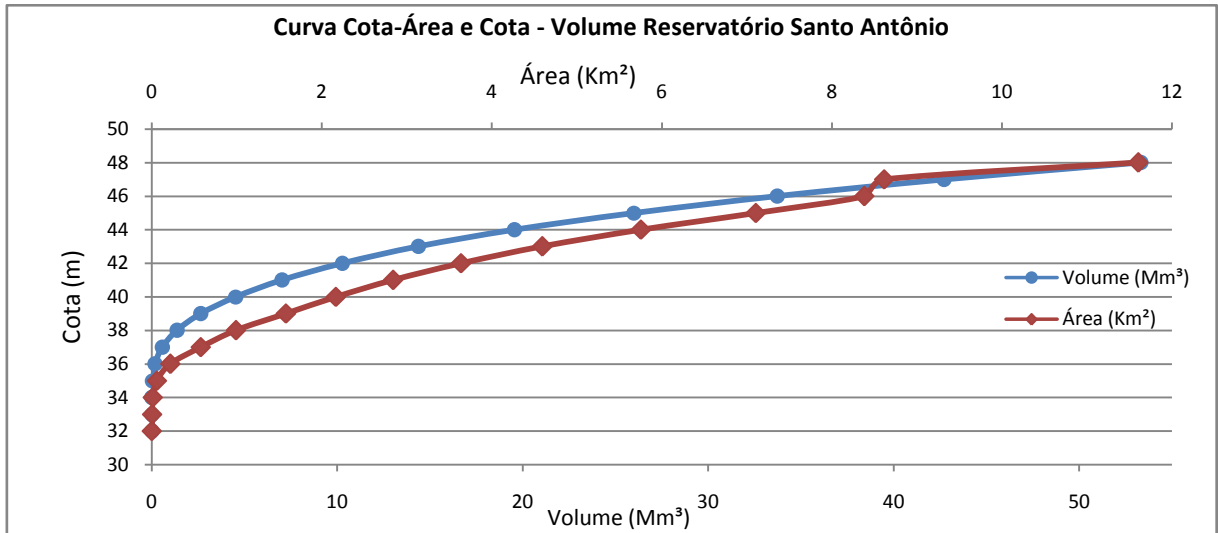
ANEXO 19: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Boqueirão



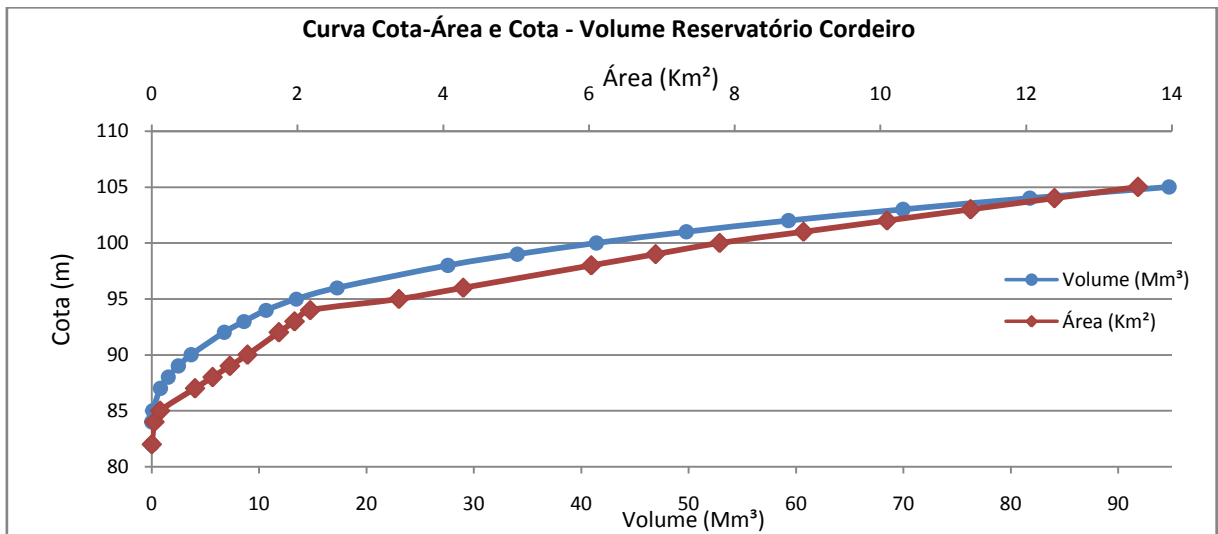
ANEXO 20: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Acauã



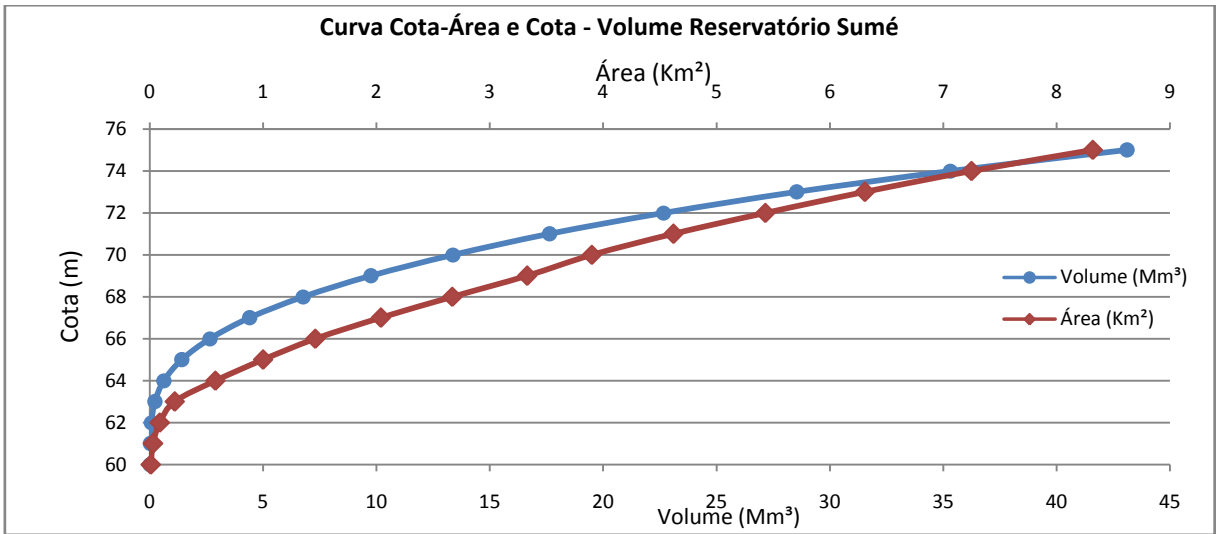
ANEXO 21: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Santo Antônio



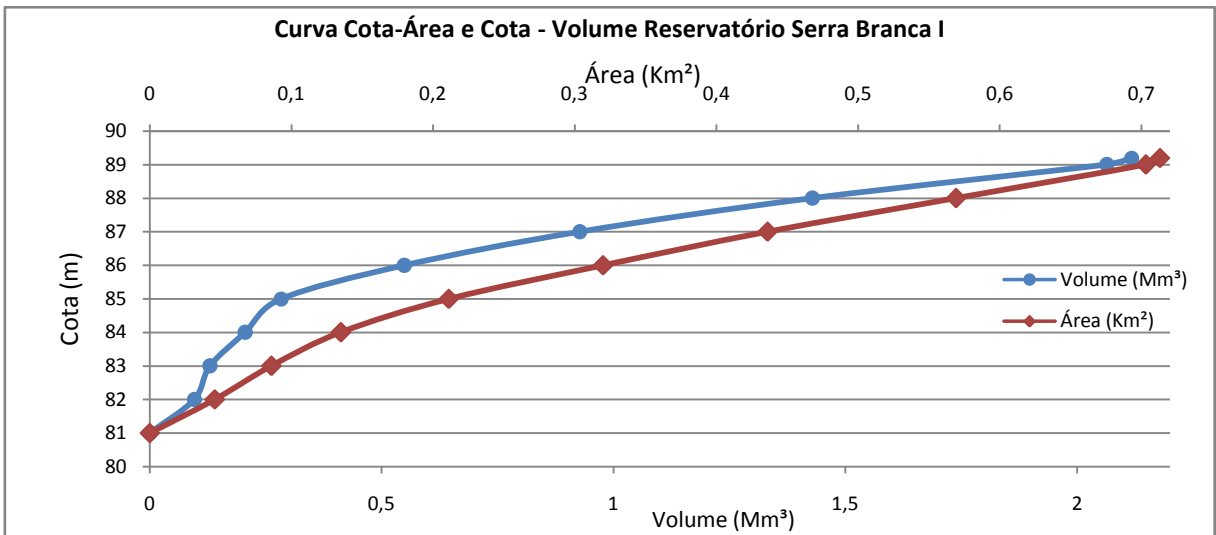
ANEXO 22: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Cordeiro



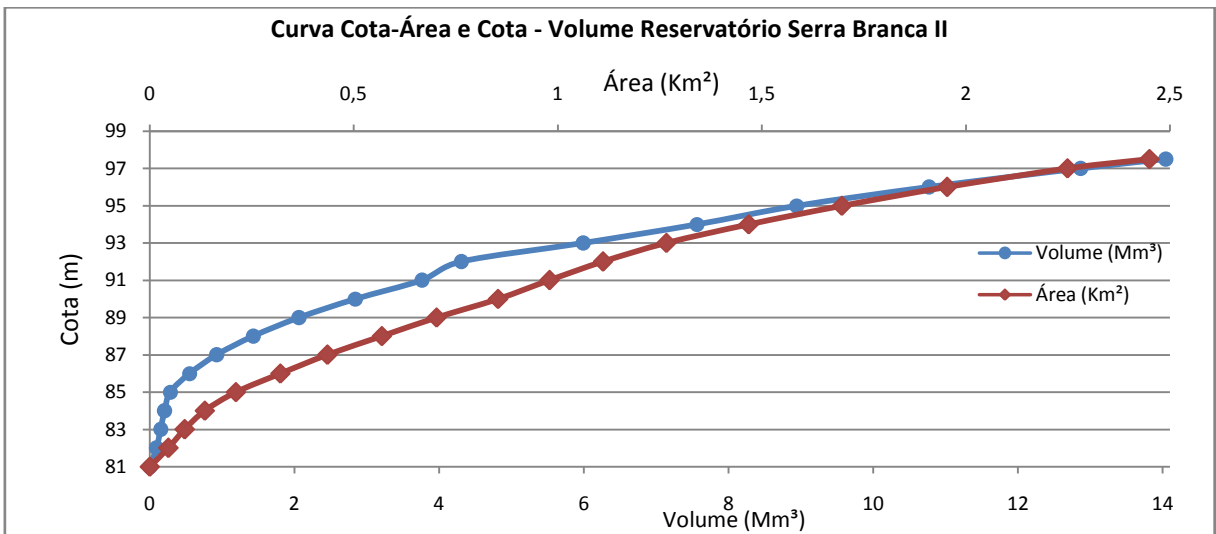
ANEXO 23: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Sumé



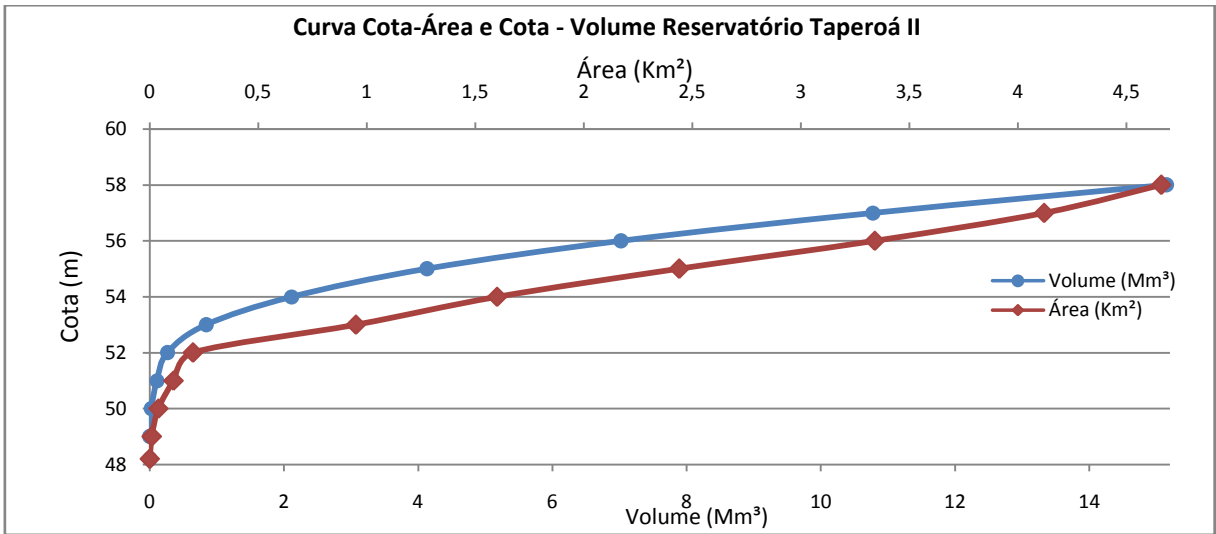
ANEXO 24: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Serra Branca I



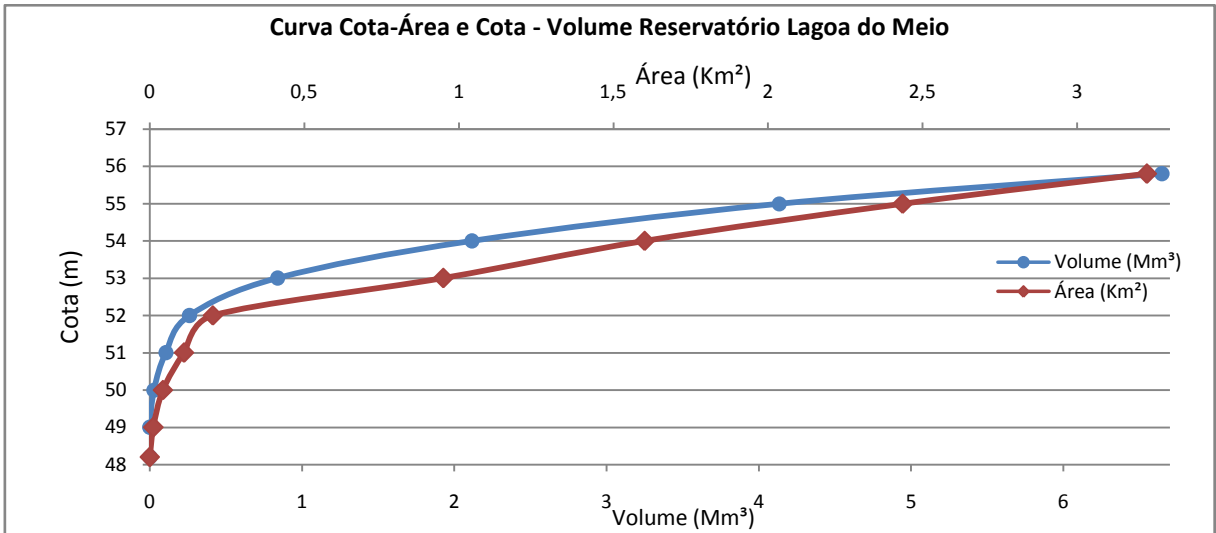
ANEXO 25: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Serra Branca II



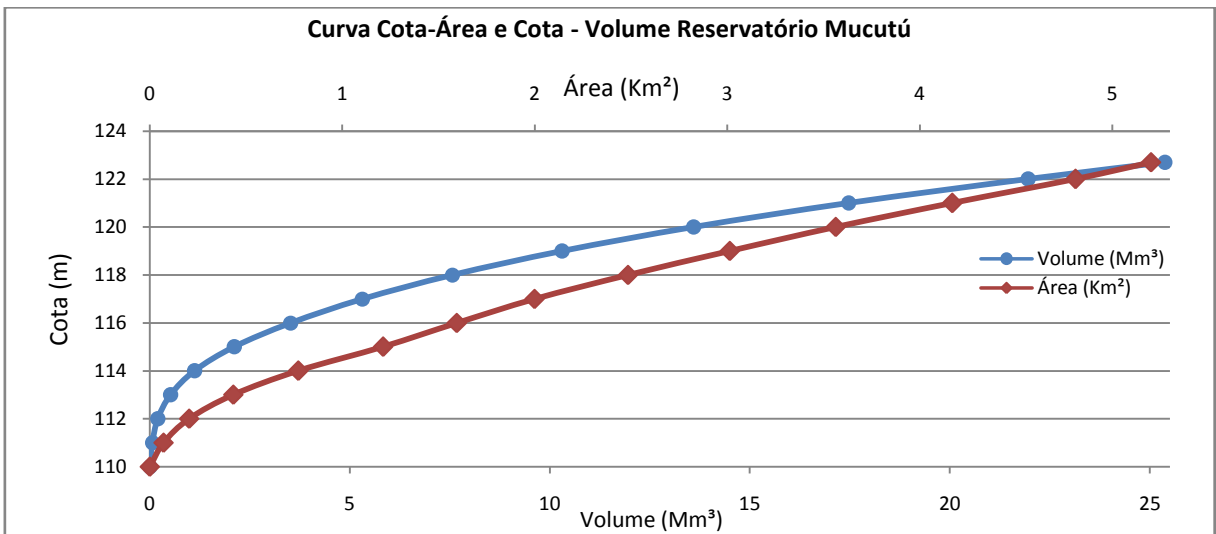
ANEXO 26: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Taperoá II



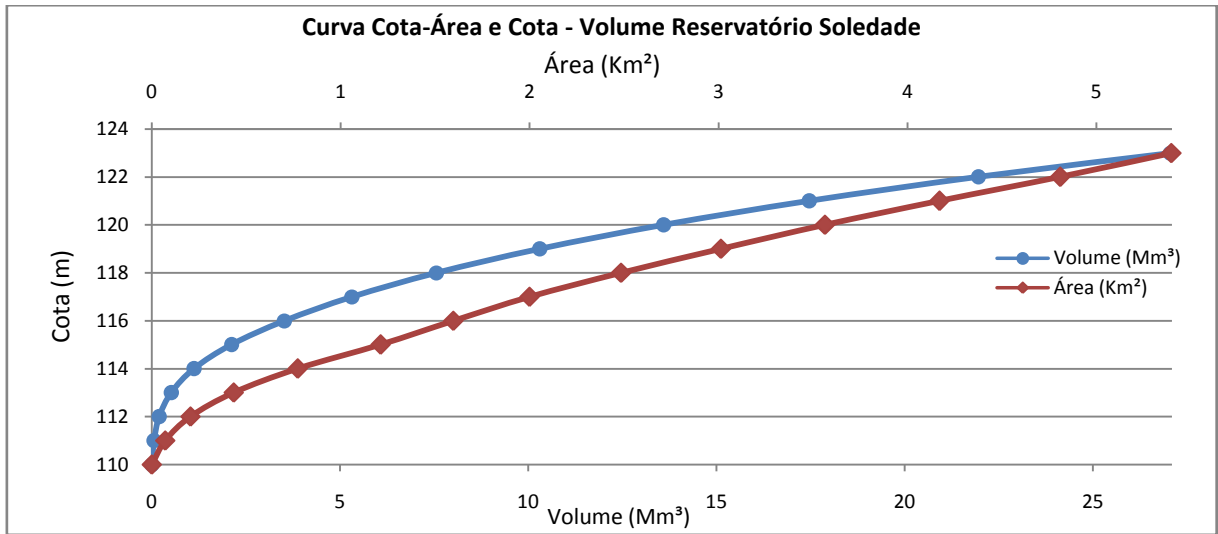
ANEXO 27: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Lagoa do meio



ANEXO 28: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Mucutú



ANEXO 29: Curva Cota x Área x Volume do reservatório de Soledade



ANEXO 30: Tabela de relação cota x área x volume dos reservatórios simulados

Reservatório	Cota (m)	Área (km²)	Volume (Mm³)	Reservatório	Cota (m)	Área (km²)	Volume (Mm³)
Porções	32,00	0,00000	0,000000	Cordeiro	82,00	0,000	0,000
	33,00	0,00375	0,001875		84,00	0,038	0,024
	34,00	0,01100	0,009250		85,00	0,115	0,101
	35,00	0,05950	0,044500		87,00	0,595	0,811
	36,00	0,21900	0,183750		88,00	0,835	1,526
	37,00	0,57775	0,582125		89,00	1,075	2,481
	38,00	0,99200	1,367000		90,00	1,315	3,676
	39,00	1,57950	2,652750		92,00	1,747	6,737
	40,00	2,16725	4,526125		93,00	1,962	8,591
	41,00	2,83875	7,029125		94,00	2,178	10,661
	42,00	3,64025	10,268625		95,00	3,393	13,446
	43,00	4,59625	14,386875		96,00	4,274	17,279
	44,00	5,75600	19,563000		98,00	6,034	27,587
	45,00	7,10700	25,994500		99,00	6,914	34,061
	46,00	8,38125	33,728625		100,00	7,795	41,415
	47,00	8,61525	42,716875		101,00	8,943	49,784
48,00	11,60300	53,326000	102,00	10,091	59,301		
Camalaú	305,00	0,02600	0,000000	103,00	11,239	69,966	
	306,00	0,07968	0,05284	104,00	12,387	81,779	
	307,00	0,13336	0,15936	105,00	13,536	94,741	
	308,00	0,18704	0,31956	Sumé	59,40	0,000	0,000
	309,00	0,24072	0,53344		60,00	0,010	0,002
	310,00	0,29440	0,80100		61,00	0,030	0,017
	311,00	0,32784	1,11212		62,00	0,090	0,077
	312,00	0,36128	1,45668		63,00	0,220	0,232
	313,00	0,39472	1,83468		64,00	0,580	0,631
	314,00	0,42816	2,24612		65,00	1,000	1,424

Continuação do ANEXO 30

Reservatório	Cota (m)	Área (km ²)	Volume (Mm ³)	Reservatório	Cota (m)	Área (km ²)	Volume (Mm ³)	
Camaláu	315,00	0,46160	2,69100	Sumé	66,00	1,460	2,658	
	316,00	0,90640	3,37500		67,00	2,040	4,411	
	317,00	1,35120	4,50380		68,00	2,670	6,767	
	318,00	1,79600	6,07740		69,00	3,330	9,766	
	319,00	2,24080	8,09580		70,00	3,900	13,378	
	320,00	2,68560	10,55900		71,00	4,620	17,638	
	321,00	3,36392	13,58376		72,00	5,430	22,667	
	322,00	4,04224	17,28684		73,00	6,310	28,539	
	323,00	4,72056	21,66824		74,00	7,250	35,322	
	324,00	5,39888	26,72796		75,00	8,320	43,107	
	325,00	6,07720	32,46600		Serra Brnca I	81,00	0,000	0,000
	326,00	6,98576	38,99748			82,00	0,046	0,096
	327,00	7,89432	46,43752			83,00	0,086	0,130
	328,00	8,80288	54,78612			84,00	0,135	0,206
	329,00	9,71144	64,04328			85,00	0,211	0,283
	330,00	10,62000	74,20900			86,00	0,320	0,549
Boqueirão	344,00	0,070593	0,069800	87,00		0,436	0,927	
	345,00	0,142867	0,174286	88,00		0,569	1,429	
	346,00	0,257180	0,366771	89,00	0,703	2,064		
	347,00	0,421869	0,707956	89,20	0,713	2,117		
	348,00	0,631536	1,230617	Serra Branca II	81,00	0,000	0,000	
	349,00	0,873903	1,981542		82,00	0,046	0,096	
	350,00	1,158564	2,990176		83,00	0,086	0,150	
	351,00	1,506467	4,314820		84,00	0,135	0,206	
	352,00	1,866251	5,996469		85,00	0,211	0,283	
	353,00	2,261179	8,058687		86,00	0,320	0,549	
	354,00	2,697741	10,529191		87,00	0,436	0,927	
	355,00	3,217443	13,477904		88,00	0,569	1,429	
	356,00	3,859121	17,006273		89,00	0,703	2,064	
	357,00	4,556783	21,217917		90,00	0,854	2,843	
	358,00	5,260937	26,112154		91,00	0,980	3,760	
	359,00	6,158316	31,819531		92,00	1,111	4,305	
	360,00	7,030425	38,416664	93,00	1,266	5,993		
	361,00	8,029009	45,934680	94,00	1,468	7,560		
	362,00	8,999597	54,453579	95,00	1,696	8,942		
	363,00	10,013408	63,965416	96,00	1,954	10,767		
364,00	11,031533	74,490376	97,00	2,249	12,868			
365,00	12,260463	86,139409	97,50	2,450	14,043			
366,00	13,693060	99,074597	Taperoá II	48,20	0,000	0,000		
367,00	15,486319	113,650769		49,00	0,010	0,001		
368,00	17,365964	130,099018		50,00	0,040	0,028		
369,00	19,443185	148,504719		51,00	0,110	0,105		
370,00	21,743159	169,122415		52,00	0,200	0,262		
371,00	24,290550	192,184935		53,00	0,950	0,839		

Continuação do ANEXO 30

Reservatório	Cota (m)	Área (km ²)	Volume (Mm ³)	Reservatório	Cota (m)	Área (km ²)	Volume (Mm ³)
Boqueirão	372,00	26,752308	217,765387	Taperoá II	54,00	1,600	2,115
	373,00	29,120116	245,796027		55,00	2,440	4,133
	374,00	31,256425	276,130869		56,00	3,340	7,022
	375,00	33,046998	308,486064		57,00	4,120	10,776
	376,00	34,539523	342,495505		58,00	4,660	15,149
	377,00	36,142787	377,846134	Lagoa do Meio	48,20	0,000	0,000
	377,55	38,135841	397,990704		49,00	0,012	0,001
	377,90	39,623321	411,686287		50,00	0,043	0,028
Acauã	90,00	0,14	0,000	Lagoa do Meio	51,00	0,111	0,105
	94,00	0,38	2,000		52,00	0,204	0,262
	98,00	0,98	4,800		53,00	0,950	0,839
	100,00	1,41	7,000		54,00	1,601	2,115
	104,00	2,56	14,500		55,00	2,436	4,133
	108,00	4,09	27,500		55,80	3,225	6,648
	112,00	5,96	47,600	Mucutu	110,00	0,000	0,000
	114,00	7,02	60,800		111,00	0,072	0,064
	116,00	8,14	76,100		112,00	0,205	0,202
	118,00	9,34	93,800		113,00	0,434	0,522
	120,00	10,59	114,000		114,00	0,773	1,125
	122,00	11,88	136,600		115,00	1,212	2,118
	124,00	13,2	161,800		116,00	1,596	3,522
	126,00	14,55	189,500		117,00	1,999	5,319
	128,00	15,9	220,100		118,00	2,485	7,561
	130,00	17,25	253,100		119,00	3,013	10,310
132,00	18,57	288,800	120,00	3,564	13,599		
Santo Antônio	32,00	0,000	0,000	121,00	4,170	17,466	
	33,00	0,004	0,002	122,00	4,809	21,955	
	34,00	0,011	0,009	122,70	5,202	25,370	
	35,00	0,06	0,045	Soledade	110,00	0,000	0,000
	36,00	0,219	0,184		111,00	0,072	0,064
	37,00	0,578	0,582		112,00	0,205	0,202
	38,00	0,992	1,367		113,00	0,434	0,522
	39,00	1,58	2,653		114,00	0,773	1,125
	40,00	2,167	4,526		115,00	1,212	2,118
	41,00	2,839	7,029		116,00	1,596	3,522
	42,00	3,64	10,269		117,00	1,999	5,319
	43,00	4,596	14,387		118,00	2,485	7,561
	44,00	5,756	19,563		119,00	3,013	10,310
	45,00	7,107	25,995	120,00	3,564	13,599	
	46,00	8,381	33,729	121,00	4,170	17,466	
	47,00	8,615	42,717	122,00	4,809	21,955	
	48,00	11,603	53,326	123,00	5,397	27,058	