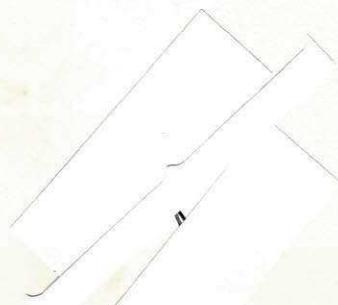


*Universidade Federal da Paraíba  
Centro de Ciências e Tecnologia  
Pró-Reitoria para Assuntos do Interior  
Departamento de Engenharia Civil*



***ESTÁGIO SUPERVISIONADO - RELATÓRIO***

*Aluna: Ma. Amélia de Moraes Pessôa  
Mat. 8211210-9*

*Supervisor: Carlos Fernandes de Medeiros  
Filho*

*Local: CAGEPA*

***CAMPINA GRANDE - PB***

***1986***



Biblioteca Setorial do CDSA. Setembro de 2021.

Sumé - PB

- AGRADECIMENTOS.

Agradeço ao Gerente Regional da Borborema da Cia. de Água e Esgotos da Paraíba, Dr. Maria - no, pela oportunidade que o mesmo me cedeu para a realização deste Estágio, bem como ao meu Supervisor Prof. Carlos pelo acompanhamento e dedicação com relação ao estágio por mim desenvolvido.

## ÍNDICE

	<i>Pág.</i>
<i>I - Apresentação .....</i>	<i>05</i>
<i>II - Introdução .....</i>	<i>06</i>
<i>III - Desenvolvimento:</i>	
<i>1. - Dimensionamento da Rede de Abast. d'água..</i>	<i>07</i>
<i>1.1 - Considerações Gerais .....</i>	<i>07</i>
<i>1.2 - Cálculo Hidráulico .....</i>	<i>08</i>
<i>1.2.1 - Consumo .....</i>	<i>08</i>
<i>1.2.2 - Vazão de dimensionamento ...</i>	<i>08</i>
<i>1.2.3 - Rede de distribuição .....</i>	<i>08</i>
<i>1.2.4 - Resumo da Rede de distribuição .....</i>	<i>09</i>
<i>1.2.4.1 - Planilha de Cálculo da rede .....</i>	<i>09</i>
<i>2. - Dimensionamento da Rede Coletora .....</i>	<i>11</i>
<i>2.1 - Considerações Gerais .....</i>	<i>11</i>
<i>2.2 - Cálculo da População .....</i>	<i>12</i>
<i>2.2.1 - Bacia 01 .....</i>	<i>12</i>
<i>2.2.2 - Bacia 02 .....</i>	<i>13</i>
<i>2.3 - Cálculo de vazões e contribuição em l/sm. .....</i>	<i>13</i>
<i>2.3.1 - Bacia 01 .....</i>	<i>13</i>
<i>2.3.2 - Bacia 02 .....</i>	<i>14</i>

*Pág.*

2.4 - Esquema de esgotamento do sistema ..	14
2.5 - Planilhas de Cálculo .....	14
3. - Dimensionamento da fossa septic a e clarifi cador .....	16
3.1 - Considerações Gerais .....	16
3.2 - Dimensionamento .....	16
3.2.1 - Fossa Septica .....	16
3.2.2 - Clarificador .....	17
IV - Conclusão .....	18
V - Bibliografia .....	19

## I - APRESENTAÇÃO.

Esse relatório tem como objetivo, mostrar resumidamente o grau do aprendizado adquirido pelo aluno, ou seja, analizar o seu desempenho no decorrer do Estágio Supervisionado.

O trabalho foi desenvolvido na CAGEPA - Cia. de Água e Esgotos da Paraíba - Gerência Regional da Borborema, perfazendo um total de 400 (quatrocentas) horas e fixou-se principalmente do cálculo com referência ao dimensionamento da rede de abastecimento d'água, da rede coletora de esgotos domiciliares e do Tanque Septico com clarificador, que será o tratamento dado a rede de esgotos, os quais serão implantados no loteamento José da Costa Cirne localizado no bairro de Bodocongó em Campina Grande-PB.

## II - INTRODUÇÃO.

Antecedendo aos dimensionados da rede de abastecimento d'água e esgotos domiciliares e seu respectivo tratamento tivemos que nos reger pelas normas técnicas que foram estabelecidas previamente, visando os dimensionamentos citados anteriormente. Estas normas estabelecem as condições de implantação dos respectivos sistemas.

Para o cálculo e dimensionamento da rede de abastecimento d'água foram executados de acordo com a norma P-NB 564. Quanto ao cálculo e dimensionamento da rede coletora de esgotos foram feitos de acordo com o regimento da norma P-NB 567.

Os critérios que foram adotados para o dimensionamento do tanque septicó e do clarificador seguiram o Manual de Saneamento da Fundação Serviços de Saúde Pública - Rio de Janeiro.

### III - DESENVOLVIMENTO.

#### 1. - Dimensionamento da Rede de Abastecimento d'água.

##### 1.1 - Considerações Gerais.

Este dimensionamento teve seus cálculos efetuados com o auxílio do método do seccionamento fictício, que tem como base a determinação da vazão fictícia para o dimensionamento dos respectivos diâmetros das tabulações da Rede de Abastecimento.

Para iniciarmos este trabalho procedemos estudos preliminares tais como o levantamento planialtimétrico da região, que nos fornece as condições topográficas do terreno em estudo, neste levantamento não observamos os fatores que normalmente são observados como, presença de rede de esgoto, dutos telefônicos, fundações, etc., para mantermos as distâncias normalizadas, pois esta sendo feita simultaneamente a implantação de sistemas de água e esgoto.

A população a ser beneficiada é de 2.760 hab., o que significa 100% do loteamento.

A distribuição do loteamento "José da Costa Cirne", será feita através da Pressão Zona D do sistema de abastecimento de água de Campina Grande.

Reservatório N-10

Sua Cota: 566,00

Capacidade: 2.000 m<sup>3</sup>

Para atendimento a 100% da população prevista, consideramos o consumo per capita de 150 l/hab. dia e coeficiente de reforço  $K_1 = 1,20$  e  $K_2 = 1,50$ .

A rede de distribuição será dimensionada pelo método de seccionamento para tubos de PVC com diâmetro mínimo DM - N. 50.

O acerto da rede fica comprovado pelo equilíbrio das pressões dinâmicas nos pontos fictícios.

### 1.2 - Cálculos Hidráulicos.

#### 1.2.1 - Consumo:

$$a) \text{Médio diário: } 2.760 \times 0,15 = 414 \text{ m}^3$$

$$b) \text{Máximo diário: } 414 \times 1,2 = 496,8 \text{ m}^3$$

$$c) \text{Máximo do dia e da hora de maior consumo: } 496,8 \times 1,5 = 745,20 \text{ m}^3$$

#### 1.2.2 - Vazão de dimensionamento:

$$a) \text{Média} = \frac{2.760 \times 0,15}{86.400} = 4,79 \text{ l/s}$$

$$b) \text{Média do dia de maior consumo:}$$

$$5,74 \text{ l/s}$$

$$c) \text{Média do dia e da hora de maior consumo: } 8,62 \text{ l/s}$$

#### 1.2.3 - Rede de distribuição:

A rede de distribuição foi dimensionada como ramificada, com base nos seguintes parâmetros:

Comprimento da tubulação p/efeito de cálculos:

4.726 m

Vazão de distribuição:

$$q_m = \frac{2.760 \times 150 \times 1,2 \times 1,5}{86.400 \times 4.726} = 0,0018 \text{ l/sm}$$

A planilha anexa e a verificação das pressões nos pontos seccionados, comprova o acerto do dimensionamento.

1.2.4 - Resumo da Rede de Distribuição:

<i>DN - N°</i>	<i>Comprimento (m)</i>
50	4.143
75	793

1.2.4.1 - Planilha de Cálculo da Rede:

TRECHO	L (m)	0 11/3			D (mm)	J (mm)	nº 46 L (m)	COTA PIEZOM (m)	COTA TERRENO (m)	PRESSAO
		JUS	MARCHA	MONT.	FIC	MONTANTE	ASSENTE	MONTANTE	ASSENTE	MONTANTE
1	93	0.00	0.17	0.17	0.08	50	0.079	0.007	576.315	576.308
1A	52	0.17	0.09	0.26	0.21	50	0.440	0.023	576.315	576.292
2	52	0.00	0.09	0.09	0.05	50	0.054	0.002	576.315	576.292
3	72	0.35	0.13	0.48	0.42	50	1.545	0.111	576.426	576.315
4	72	0.00	0.13	0.13	0.07	50	0.062	0.004	576.383	576.379
5	65	0.00	0.12	0.12	0.06	50	0.047	0.003	576.383	576.380
6	52	0.25	0.09	0.34	0.30	50	0.840	0.043	576.426	576.383
7	52	0.82	0.09	0.91	0.86	50	5.750	0.300	576.726	576.426
8	72	0.00	0.13	0.13	0.07	50	0.062	0.004	576.726	576.723
9	52	1.04	0.09	1.13	1.09	50	8.930	0.464	576.719	576.726
10	28	1.43	0.05	1.18	1.15	50	9.870	0.276	576.466	576.719
11	118	0.00	0.21	0.21	0.10	50	0.118	0.014	575.282	575.249
11A	55	0.21	0.09	0.30	0.25	50	0.605	0.033	575.315	575.282
12	138	0.00	0.25	0.25	0.13	50	0.188	0.026	575.315	575.289
13	54	0.56	0.09	0.65	1.21	50	10.855	0.586	575.901	575.315
14	155	0.00	0.28	0.28	0.14	50	0.214	0.033	575.901	575.868
15	59	0.33	0.09	1.02	0.37	50	7.186	0.388	576.289	576.690
16	172	0.00	0.31	0.31	0.15	50	0.242	0.041	576.289	576.248
17	56	1.33	0.10	1.43	1.38	75	1.841	0.103	576.330	576.289
18	191	0.00	0.34	0.34	0.17	50	0.303	0.057	576.330	576.273
19	55	1.77	0.10	1.87	1.82	75	3.063	0.168	576.498	576.330
20	23	0.00	0.04	0.04	0.02	50	6.848	0.157	576.498	576.341
21	53	1.91	0.09	2.00	1.95	75	3.479	0.184	576.602	576.498
22	103	0.00	0.18	0.18	0.09	50	0.097	0.009	576.618	576.669
23	21	0.00	0.04	0.04	0.02	50	6.848	0.157	576.678	576.521
24	9	0.22	0.02	0.24	0.23	50	0.521	0.004	576.692	576.678
25	101	2.24	0.10	2.42	2.33	75	4.841	0.488	577.170	576.682
26	55	2.42	0.10	2.52	2.47	75	5.397	0.296	577.466	577.170

TRECHO	L (m)	0			11 / 81			D (mm)	J (m/m)	h = J <sub>0</sub> L (m)	COTA TERRENO (m)		PIEZOM (m) MONTANTE JUSANTE	COTA TERRENO (m) MONTANTE JUSANTE	PRESSAO J-SANTOS	
		JUS	MARCHA	MONT.	FIC											
27	163	0.00	0.29	0.14	50	0.214	0.034	574.416	574.082	535.731.524.624	49.458					
28	53	0.00	0.10	0.05	50	0.034	0.002	574.416	574.414	535.731.538.742	35.372					
29	53	0.39	0.10	0.49	50	1.684	0.089	574.205	574.116	540.139.535.731	38.385					
30	166	0.00	0.30	0.15	50	0.079	0.001	574.205	574.204	540.139.526.630	47.514					
31	53	0.64	0.10	0.34	50	3.823	0.202	574.408	574.205	544.800.540.139	34.066					
32	476	0.00	0.31	0.31	50	0.243	0.042	574.408	574.366	544.800.526.308	48.058					
33	53	1.05	0.10	1.15	50	9.083	0.481	574.889	574.408	547.700.544.800	29.608					
34	183	0.00	0.33	0.33	50	0.272	0.049	574.883	574.840	543.700.527.238	47.602					
35	54	1.48	0.10	1.58	53	75	2.235	0.120	575.009	574.889	547.757.547.700	27.189				
36	190	0.00	0.34	0.34	50	0.303	0.057	575.009	574.952	547.757.527.664	47.288					
37	217	0.00	0.39	0.39	50	0.443	0.096	574.943	574.817	548.557.538.742	36.075					
37-A	53	0.39	0.10	0.49	50	1.823	0.036	575.009	574.913	547.757.548.553	26.356					
38	55	2.41	0.10	2.51	46	75	5.383	0.296	575.305	575.009	545.166.547.753	27.252				
39	197	0.00	0.35	0.35	50	0.303	0.059	575.305	575.246	545.166.526.824	48.422					
39-A	55	2.91	0.10	2.91	86	75	7.381	0.405	575.710	575.305	541.919.545.166	30.159				
40	39	2.91	0.07	2.98	75	7.767	0.302	576.012	575.710	539.814.541.919	33.791					
40-A	175	2.98	0.31	3.29	313	75	8.312	1.454	577.466	576.012	536.466	36.198				
41	79	0.00	0.14	0.14	50	0.062	0.004	577.435	577.431	541.843.535.406	42.025					
42	25	0.00	0.04	0.04	50	6.848	0.171	577.435	577.264	541.843	35.345					
43	61	0.18	0.11	0.29	23	50	0.524	0.031	577.466	577.435	539.319	341.843	35.532			
44	275	0.00	0.50	0.50	25	50	0.605	0.166	576.468	576.302	548.857.538.742	37.560				
45	53	0.00	0.10	0.10	50	0.05	0.034	576.468	576.467	548.857.548.557	27.910					
46	55	0.60	0.10	0.70	35	50	1110	0.061	576.529	576.468	543.799	37.611				
47	106	0.00	0.19	0.19	50	0.09	0.037	576.529	576.519	543.799	34.353					
48	52	0.89	0.09	0.98	93	50	6.645	0.345	576.874	576.529	538.454	32.750				
49	65	0.00	0.12	0.12	50	0.06	0.047	576.871	576.871	538.454	37.055					
50	60	1.10	0.10	1.20	15	50	3.870	0.592	577.466	576.874	533.819	38.420				

## Verificação dos Pontos Seccionados

Obs.: Para fazermos esta verificação façamos da seguinte expressão:  $P_3 - \frac{P_1 + P_2}{2} \leq 0,10$

TRECHO	L (m)	Q. (l/s)			D (mm)	J (m/km)	h = J <sub>0</sub> L (m)	COTA PIEZOM (m)		COTA TERRENO (m)		PRESSÃO MONTANTE JUSANTE
		JUS	MARCHA	MONT.				JUSANTE	MONTANTE	JUSANTE	MONTANTE	
Verificação dos Pontos Seccionados												
Ponto Seccionado								Pres. Calculadas	Valor Médio	%		
32-15					48.058 - 49.593			48.825		0.01		
34-17					47.602 - 49.051			48.326		0.01		
36-19					48.666 - 47.288			47.977		0.01		
39-21					48.422 - 49.674			49.048		0.01		
22-8					55.266 - 55.319			55.292		0.02		
8-2					55.319 - 54.910			55.114		0.003		
23-10					49.803 - 50.472			50.137		0.006		
27-11A					49.458 - 50.658			50.058		0.01		
4-1A					61.859 - 58.050			59.954		0.03		

2. - Dimensionamento da Rede Coletora de Esgotos Domiciliares.

2.1 - Considerações Gerais:

O cálculo efetuado com referência a este dimensionamento foi feito com o auxílio da fórmula de Manning (ver P-NB - 567) aplicada para tubos cerâmicos de esgotos  $n = 0,013$ , que se traduziu na consulta ao respectivo ábaco para cálculo de tubulações de esgotos sanitários.

Os coletores foram calculados para funcionar ali a considerar em qualquer trecho, não deve ser inferior a  $22 \text{ l/s.}$

Será considerado uma ocupação média de 5 habitantes por domicílio.

O crescimento populacional como tratando-se de ser todos os lotes ocupados, não tem taxa de crescimento.

No início está previsto uma "per capita" de água de  $120 \text{ l/hab. dia}$  e no final do período  $150 \text{ l/hab. dia}$ .

A taxa de infiltração na rede é suposta de  $0,5 \text{ l/s km}$  ( $0,0005 \text{ l/s.m.}$ ).

O coeficiente de retorno de água/esgoto, pode ser admitido como  $0,80$ .

A velocidade de escoamento será dada por:

$$V = 76,9 R^{2/3} \quad \text{para } n = 0,013$$

Em geral, para os valores seguintes foram adotados as declividades:

$$I_{onun} = 0,01 \times Q_i^{-2/3}$$

$$I_{omax} = 0,01 \times Q_f^{-2/3}$$

Os coletores serão dimensionados de forma que a altura da lâmina líquida será:

$$\frac{Y_i}{d} = 0,2 \quad \text{se} \quad 0,5 \quad V_i = 0,6 \text{ m/s}$$

$$\frac{Y_t}{d} = 0,75$$

O referido cálculo consiste no dimensionamento da rede coletora (hidro-bacia 01 e 02).

A hidrobacia 01, responsável por 463 casas, o que corresponde a 84% do conjunto, será interligada no sistema de esgoto do Conjunto Severino Cabral, já existente e em funcionamento.

A hidrobacia 02, responsável por 89 casas e correspondente a 16% do conjunto e o tratamento de esgoto será através de fossas septicais e clarificador.

## 2.2 - Cálculo da População:

### 2.2.1 - Bacia 01:

$$L_o = \text{nº de lotes ocupados} = 463 \text{ lotes}$$

$$L_v = \text{nº de lotes vagos, (como tratando-se de conjunto habitacional), } L = L_v.$$

$$\text{Comprimido da rede} = 3.874 \text{ m}$$

$$P_i = \text{População inicial do projeto} = 463 \text{ lotes} \times 05 \text{ habitantes/Lotes} = 2.315 \text{ hab.}$$

$P_f = P_i$  (tratando-se de conjunto habitacional).

2.2.2 - Bacia 02:

$L_0 = 89$  lotes

$L_v = 0$

$P_i = P_f = 89 \times 05 = 445$  hab.

$L = \text{comprimento total da rede} = 1.203$  m.

2.3 - Cálculo de vazões e contribuição em l/sm:

2.3.1 - Bacia 01:

$$Q = \frac{P \cdot q \cdot C \cdot K_1 \cdot K_2}{86.400 \times L} + q \cdot \text{inf.}$$

onde:

$Q$  = vazão em l/s.m.

$C$  = relação esgoto/água

$K_1$  = coef. do dia de maior consumo

$K_2$  = coef. da hora de maior consumo

$P$  = população da área a ser beneficiada

$q$  = per capita de consumo d'água

$q \cdot \text{inf.}$  = vazão de infiltração

$$Q_i = \frac{2.315 \times 120 \times 0,80 \times 12 \times 15}{86.400 \times 3.874} + 0,0005$$

$$Q_i = 0,0016 \text{ l/sm}$$

$$Q_f = \frac{2.315 \times 150 \times 0,80 \times 12 \times 15}{86.400 \times 3.874} + 0,0005$$

$$Q_f = 0,0019 \text{ l/sm.}$$

## 2.3.2 - Bacia 02:

$$Q_i = \frac{455 \times 120 \times 0,80 \times 1,7}{86.400 \times 1.203} + 0,0005$$

$$Q_i = 0,0012 \text{ l/s.m.}$$

$$Q_f = \frac{445 \times 150 \times 0,80 \times 1,7}{86.400 \times 1.203} + 0,0005$$

$$Q_f = 0,0014 \text{ l/s.m.}$$

## 2.4 - Planilhas de Cálculo:

As planilhas seguintes apresentam os cálculos para a rede de esgoto proposta, segundo as fórmulas de Chezy e Manning, obedecendo aos limites de velocidade, declividade e vazão.

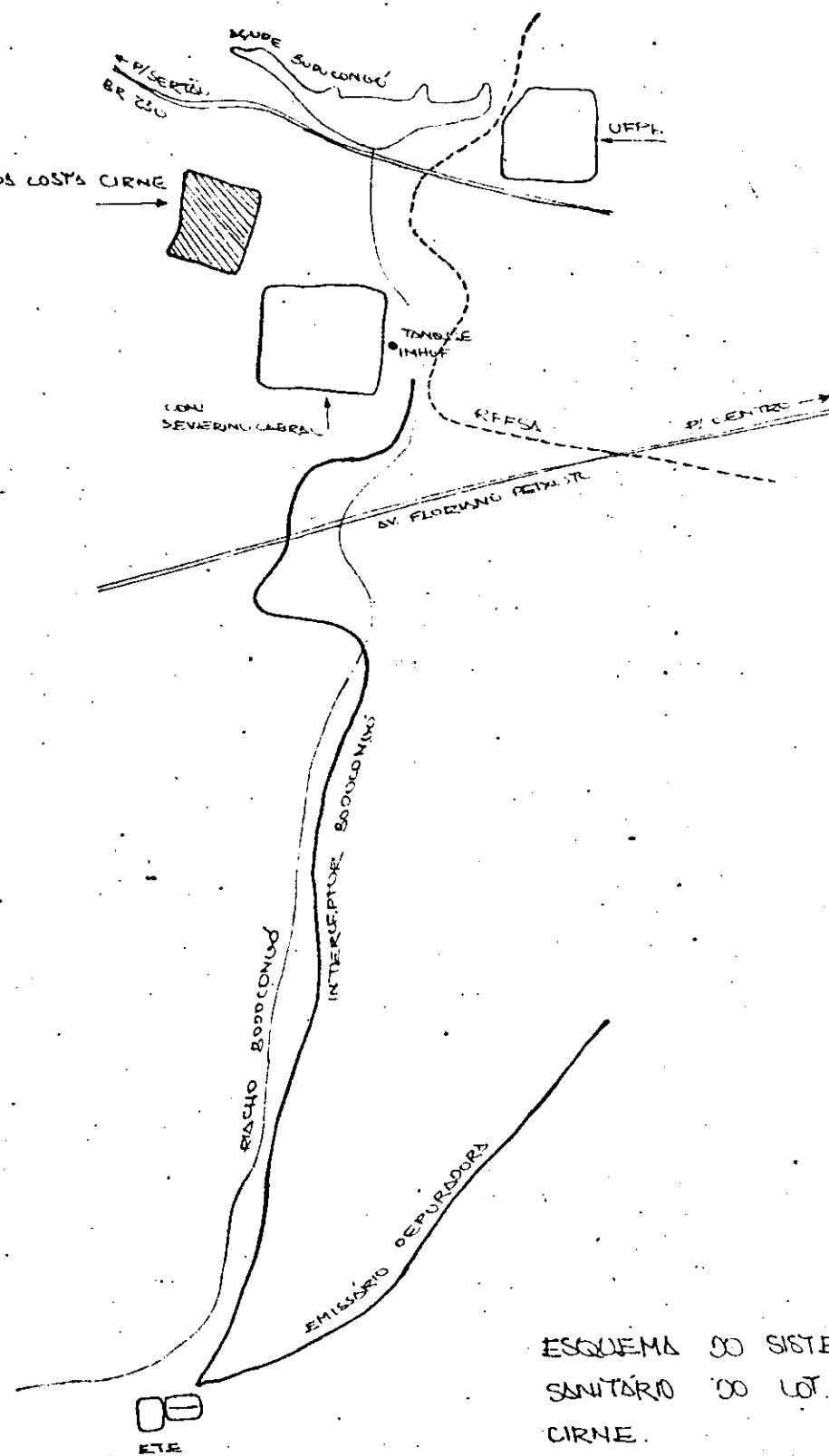


**CONSTRUTORA ROCHA CAVALCANTE LTDA.**

CREA 821 - 18.8 — C.G.C. 09.323.000/0001-02 — INSC. ESTADUAL 16.056.210-0

**CONSTRUÇÃO CIVIL**

Rua Aprigio Veloso, 489 - Bodocongó — Fones: (083) 321-3098 - 322-2092 — 58.100 - Campina Grande - Paraíba



**ESQUEMA DO SISTEMA DE ESGOTAMENTO SANITÁRIO DO LOT. JOSÉ DA COSTA CIRNE.**

PLANILHA DE CÁLCULO DA REDE DE ESGOTOS SANITÁRIOS  
ZONA LOT. JOSÉ DA COSTA CIRNE (1)

CALCULO:	APROVAÇÃO:
VISTO:	DATA:

**PLANILHA DE CÁLCULO DA REDE DE ESGOTOS SANITÁRIOS**

ZONA LOT. JOSÉ DA COSTA CIRNE ①

CÁLCULO:	APROVAÇÃO:
VISTO:	DATA:

POCO DE VISTA LOCAL	COTAS IM.	PROFOUNDADE FUNDO	(m)	EXTENSÕES CONTRIBUINTES (m)	TAXAS (l/s/m)	VAZÕES (l/s)	OUTRAS CONTRIBUIÇÕES (l/s)	DECLIVIDADE (m/m)	DIÂMETRO E mm	ALTURA MOLHADA %	VELOCIDADE (m/s)	VISTO:						
												INICIAL	FINAL	INICIAL	FINAL			
R - Projetada C	A <sub>1</sub> A <sub>2</sub>	542.201 536.036	540.701 534.197	1.50 1.83	60.00 89.40	60.00 149.40	0.0016 0.0016	0.0019 0.0019	0.096 0.239	0.114 0.283	- -	0.108 0.105	150 150	0.132 0.132	0.138 1.425	1.441 1.425		
R - Projetada C	A <sub>3</sub> A <sub>4</sub>	526.308 519.291	524.200 517.697	2.10 1.59	70.60 73.00	273.70 346.70	0.0016 0.0016	0.0019 0.0019	0.437 0.554	0.520 0.658	- -	0.082 0.063	150 150	0.144 0.159	1.359 1.185	1.359 1.185		
R - Projetada C	A <sub>11</sub>	514.604	513.098	1.50														
R - Projetada D	A <sub>12</sub>	544.346	542.846	1.50	60.00	60.00	0.0016	0.0019	0.096	0.114	-	0.107	150	0.138	0.138	1.436	1.436	
R - Projetada D	A <sub>12</sub> A <sub>3</sub>	537.908 527.238	536.408 525.293	1.50 1.95	96.70 156.70	156.70 156.70	0.0016	0.0019	0.250	0.297	-	0.310	150	0.137	0.137	1.452	1.452	
R - Projetada D	A <sub>4</sub>	519.699	517.796	1.90	83.30	303.60	303.60	0.0016	0.0019	0.485	0.576	-	0.090	150	0.145	0.145	1.347	1.347
R - Projetado D	A <sub>12</sub>	513.964	512.497	1.47	67.50	371.10	371.10	0.0016	0.0019	0.593	0.705	-	0.078	150	0.150	0.150	1.293	1.293
R - Projetada E	A <sub>13</sub>	545.092	543.592	1.50														
R - Projetada E	A <sub>12</sub>	536.102	534.600	1.50	80.00	80.00	0.0016	0.0019	0.129	0.152	-	0.112	150	0.137	0.137	1.460	1.460	
R - Projetada E	A <sub>3</sub>	527.664	526.101	1.56	86.20	166.20	0.0016	0.0019	0.265	0.315	-	0.098	150	0.141	0.141	1.392	1.392	
R - Projetada E	A <sub>4</sub>	520.547	519.046	1.50	73.80	240.00	240.00	0.0016	0.0019	0.384	0.456	-	0.095	150	0.143	0.143	1.377	1.377
R - Projetada E	A <sub>13</sub>	513.464	511.402	2.06	83.00	323.00	323.00	0.0016	0.0019	0.516	0.613	-	0.092	150	0.144	0.144	1.359	1.359

## PLANILHA DE CÁLCULO DA REDE DE ESGOTOS SANITÁRIOS

ZONA LOT. JOSE DA COSTA CIRNE

PLANILHA DE CÁLCULO DA REDE DE ESGOTOS SANITÁRIOS  
ZONA LOT JOSÉ DA COSTA CIRNE ①

CALCULO:	APROVAÇÃO:
VISTO:	DATA:

## PLANILHA DE CÁLCULO DA REDE DE ESGOTOS SANITÁRIOS

ZONA LOT. JOSÉ DA COSTA CIRNE ⑪

## PLANILHA DE CÁLCULO DA REDE DE ESGOTOS SANITÁRIOS

ZONA LAT. JOSÉ DA COSTA CIRNE ①

**PLANILHA DE CÁLCULO DA REDE DE ESGOTOS SANITÁRIOS**  
**ZONA LOT. JOSÉ DA COSTA CIRNE (2)**

POÇO DE VISITA		COTAS (m)	EXTENSÕES CONTRIBUINTES (m)	TAXAS (1/s/m)	VAZÕES (1/s)	SPEED OU TRAS. (1/s)	DIALETRICO E/DE (%)	ALTURA MOLHADA % y/o	VELOCIDADE (m/s)
LOCAL	Nº	TERRENO	FUNDO	PROFOUNDADE DISTÂNCIA (m)	INICIAL FINAL T <sub>x1</sub> T <sub>x2</sub>	INICIAL FINAL Q <sub>1</sub> Q <sub>2</sub>	DECлиVIDADE E/E	INICIAL FINAL y/o y/o	FINAL
R- Projetada P	A1	550.995	548.507	2.50	74.50 74.50	0.0012 0.0014	0.104	-	0.015 150
R- Projetada P	A2	548.857	547.352	1.50	51.50 126.00	0.0012 0.0014	0.151	0.176	- 0.103 150
R- Projetada P	A3	543.799	542.047	1.75	51.90 275.05	0.0012 0.0014	0.330	0.385	- 0.098 150
R- Projetada P	A4	538.454	536.945	1.51	55.10 670.45	0.0012 0.0014	0.804	0.938	- 0.076 150
R- Projetada P	A5	533.819	532.719	1.10	20.00 918.85	0.0012 0.0014	1.102	1.286	- 0.006 150
R- Projetada P	A6	534.271	532.599	1.67					
R- Projetada N	A2	548.857	547.352	1.50	52.50 52.50	0.0012 0.0014	0.063	0.073	- 0.008 150
R- Projetada O	A <sub>1/2</sub>	548.557	542.000	1.56	46.90 136.90	0.0012 0.0014	0.164	0.191	- 0.015 150
R- Projetada N	A <sub>1/2</sub>	547.757	546.259	1.50	52.60 189.50	0.0012 0.0014	0.227	0.265	- 0.053 150
R- Projetada N	A <sub>1/3</sub>	545.166	543.466	1.70	51.80 241.30	0.0012 0.0014	0.290	0.337	- 0.060 150
R- Projetada N	A <sub>1/4</sub>	541.919	540.100	1.82	99.00 340.30	0.0012 0.0014	0.408	0.476	- 0.031 150
R- Projetada P	A <sub>1</sub>	538.454	536.945	1.51					
R- Projetada O	A <sub>1/1</sub>	550.879	549.379	1.50	37.50 37.50	0.0012 0.0014	0.045	0.052	- 0.062 150
R- Projetada O	A <sub>1/1</sub>	548.557	547.054	1.50					

PLANILHA DE CÁLCULO DA REDE DE ESGOTOS SANITÁRIOS  
ZONA LOT. JOSÉ DA COSTA CIRNE (2)

3. - Dimensionamento da fossa séptica.

3.1 - Considerações Gerais:

A fossa séptica é uma solução para resolver o problema do lançamento dos esgotos sanitários do sistema do conjunto habitacional José da Costa Cirne - bacia 2 no bairro de Bodocongó.

A solução apresentada terá condições higiênicas de modo contínuo, assegurando em destino final dos dejetos, proporcionando segurança sanitária até que se possa ligar a rede ora construída no interceptor de Bodocongó.

Estamos dando um tratamento primário aos esgotos sanitários deste sistema, através de fossa séptica, clarificador e sendo o efluente lançado no Riacho de Bodocongó, jazante do Matadouro e Fábrica de Papel (IPELSA), ficando assim até a construção pela CAGEPA do Interceptor da Bacia de Bodocongó.

No dimensionamento foi considerado que a fossa séptico irá atender a 89 residências, sendo que não poderá ser feita nenhuma extensão de rede de esgoto para ser conectada nesta bacia, até que se faça o lançamento desta rede no interceptor de Bodocongó.

3.2 - Dimensionamento:

3.2.1 - Fossa Septica:

$$\text{Consumo per capita d'água} = 120 \text{ l/hab. dia}$$

$$\text{Contribuição dos despejos (c)} = 0,80 \times 120 = 96 \text{ l/hab. dia}$$

Número de contribuintes ( $N$ ) = 445 hab.

Período de detenção ( $T$ ) = 0,5 dias

Lodo digerido ( $R_1$ ) = 0,25

Lodo em digestão ( $R_2$ ) = 0,50

Período de Armazenamento do lodo ( $T_a$ ) = 300 dias

Período de Digestão ( $T_d$ ) = 50 dias

Contribuição do lodo fresco ( $L_f$ ) = 1,0 l/hab.

$$V_T = V_1 + V_2 + V_3$$

$$V_1 = NCT \quad V_1 = 445 \times 96 \times 0,5 = 21.360 \text{ l/dia}$$

$$V_2 = R_1 N L_f T_a \quad V_2 = 0,25 \times 445 \times 1,0 \times 300 = \\ = 33.355 \text{ l/dia}$$

$$V_3 = R_2 N L_f T_d \quad V_3 = 0,5 \times 445 \times 1,0 \times 50 = \\ = 11.125 \text{ l/dia}$$

$$V_T = 65.840 \text{ l/dia} = 66 \text{ m}^3/\text{dia}$$

$$2 \leq \frac{L}{b} \leq 4 \quad 0,7 \text{ h} \leq b \leq 2 \text{ h} \quad 1,10 \leq h \leq 2,5 \text{ m}$$

### 3.2.2 - Clarificador:

Taxa de infiltração:  $20 \text{ m}^3 / \text{m}^2 \text{ dia}$

VT da água servida =  $66 \text{ m}^3/\text{dia}$

Área do Clarificador =  $66 \text{ m}^3/\text{dia} / 20 \text{ m}^3 / \text{m}^2 \text{ dia} = 3,5 \text{ m}^2$

Clarificador:  $b = h = 1,75 \text{ m.}$

## V - CONCLUSÃO.

O estudo feito no loteamento Costa Cirne e posteriormente a sua implantação, mostram que esta população irá ser servida de uma infra-estrutura que lhe trará benefícios tais como, melhores condições de higiene e saúde o que reduzirá em parte a taxa de mortalidade.

O sistema de esgotos domiciliares não é definitivo uma vez que a solução dada ao sistema é um tratamento primário, através de fossa septicá-clarificador e sendo o efluente lançado no Riacho de Bodocongó, ficando assim até a construção pela CAGEPA do Interceptor da Bacia de Bodocongó.

Assim sendo é fácil verificarmos que todo ser humano necessita de condições mínimas para sobreviver, precisa ter meios para poder lutar pela sobrevivência, e a água é o elemento básico para isto, bem como a rede de esgotos que lhe trará mais higiene e consequentemente melhores condições de saúde, o que o torna mais forte para poder lutar e tentar conseguir uma melhor posição social.

VI - BIBLIOGRAFIA.

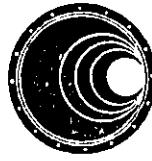
- GARCEL, Lucas Nogueira.

Obras Hidráulicas, vol. II. 1962.

- P-NB-SA. Normas Técnicas para Elaboração de  
Projetos de Redes de Esgotos Sanitários.

- STEEL, Ernest W.

Abastecimento d'água. Sistema de Esgotos.  
1966.



COMPANHIA DE ÁGUA E ESGÓTOS DA PARAÍBA  
GERÊNCIA REGIONAL DA BORBOREMA

D E C L A R A Ç Ã O

Declaro, para os devidos fins, que a estudante de Engenharia Civil MARIA AMÉLIA DE MORAES PESSÔA realizou estágio nesta Empresa, no período compreendido entre 29 de abril a 29 de setembro do ano de 1985, tendo no presente período realizado os serviços de água e esgoto, conforme descrição a seguir:

PROJETOS

Participação na elaboração de Projeto para implantação de Abastecimento d'água da Vila Catatingueira; na elaboração do Projeto para implantação de abastecimento d'água do Loteamento "José da Costa Cirne"; na elaboração de Projeto para implantação de rede coletora do Loteamento "José da Costa Cirne".

Campina Grande, 10 de março de 1986

Caixa de Águas e Esgotos da Paraíba - CAGEPA  
GERÊNCIA REGIONAL DA BORBOREMA

*Sampa*

Eng. Sílvio Móbilo  
Chefe da Div. de Op. e Manutenção

mvs/DOM.

CAGEPA

RUA FELICIANO CIRNE, S/N

Edifício "Eng. Omar de Paula Assis - Telefone: 221-1410  
Bairro de Jaguaribe - João Pessoa - Pb.

**WISCON**  
Governo para Valer

Mod. 2412 - 20.600 - 10.82