

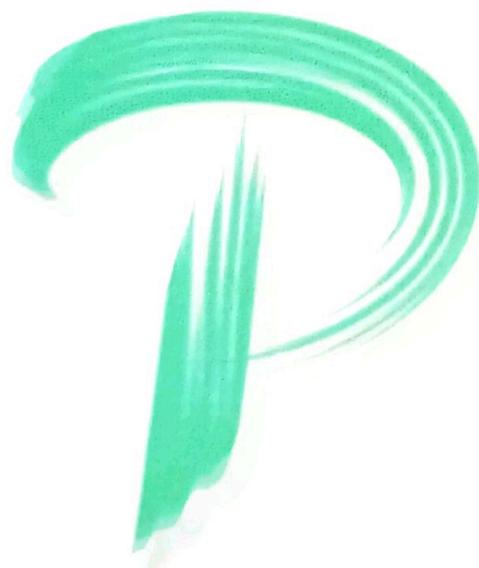
0059



**LOTEAMENTO
JARDIM ALTOS
DA COLINA**

SISTEMA DE ESGOTAMENTO SANITÁRIO

**MEMORIAL DESCRIPTIVO E DE CÁLCULO
PROJETO BÁSICO**



PLANEMA
engenharia ambiental Itda


MEMORIAL DESCRIPTIVO E DE CÁLCULO
SISTEMA DE ESGOTAMENTO SANITÁRIO

 EMPREENDIMENTO: **JARDIM ALTOS DA COLINA**

 PROPRIETÁRIO: **EMPREENDIMENTOS IMOBILIÁRIOS ALTOS DA COLINA LTDA**

 LOCAL: RUA PEDRO CHICAGLIONI
 NÚCLEO PAULO PRADO

BAIRRO SANTO ANTONIO - LOUVEIRA - SP

 RESP. TÉCNICO: PLANEMA ENGENHARIA AMBIENTAL LTDA
 Engº Celso Figueiredo
 CREASP - nº 060.164.420-0

I. CARACTERIZAÇÃO DO EMPREENDIMENTO

O presente Memorial Técnico/Descriptivo apresentará as bases conceituais norteadoras do dimensionamento do sistema urbano de infra-estrutura sanitária (esgotamento sanitário) para o empreendimento residencial denominado **JARDIM ALTOS DA COLINA**, o qual será implantado na Rua Pedro Chicaglioni, Núcleo Paulo Prado, Bairro Santo Antonio, no município de Louveira - SP, ocupando uma gleba com área total de 82.146,90 m².

O empreendimento, considerado de pequeno/médio porte, será composto pela implantação de um total de 176 lotes, para uso residencial, com área mínima de 250 m², com uma população estimada de 5 pessoas por lote, proporcionando uma população final da ordem de 880 habitantes, ocupando uma área de lotes de 46.263,10 m², o que representa 56,32% da área total da gleba. As áreas públicas somam um total de 35.883,80 m² (43,68%), distribuídas em sistema


MEMORIAL DESCRIPTIVO E DE CÁLCULO
SISTEMA DE ESGOTAMENTO SANITÁRIO

EMPREENDIMENTO: **JARDIM ALTOS DA COLINA**

PROPRIETÁRIO: **EMPREENDIMENTOS IMOBILIÁRIOS ALTOS DA COLINA LTDA**

LOCAL:
 RUA PEDRO CHICAGLIONI
 NÚCLEO PAULO PRADO
 BAIRRO SANTO ANTONIO - LOUVEIRA - SP

RESP. TÉCNICO:
 PLANEMA ENGENHARIA AMBIENTAL LTDA
 Engº Celso Figueiredo
 CREASP - nº 060.164.420-0

1. CARACTERIZAÇÃO DO EMPREENDIMENTO

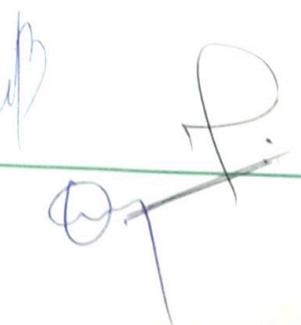
O presente Memorial Técnico/Descriptivo apresentará as bases conceituais norteadoras do dimensionamento do sistema urbano de infra-estrutura sanitária (esgotamento sanitário) para o empreendimento residencial denominado **JARDIM ALTOS DA COLINA**, o qual será implantado na Rua Pedro Chicaglioni, Núcleo Paulo Prado, Bairro Santo Antonio, no município de Louveira - SP, ocupando uma gleba com área total de 82.146,90 m².

O empreendimento, considerado de pequeno/médio porte, será composto pela implantação de um total de 176 lotes, para uso residencial, com área mínima de 250 m², com uma população estimada de 5 pessoas por lote, proporcionando uma população final da ordem de 880 habitantes, ocupando uma área de lotes de 46.263,10 m², o que representa 56,32% da área total da gleba. As áreas públicas somam um total de 35.883,80 m² (43,68%), distribuídas em sistema



viário (22.461,37 m² - 27,34%), áreas institucionais (4.111,72 m² - 5,01%), espaços livres de uso público – áreas verdes (9.310,71m² - 11,33%).

No dimensionamento do sistema de infra-estrutura sanitária foram observadas as diretrizes básicas definidas em normas técnicas brasileiras (ABNT) e as orientações da Prefeitura Municipal de Louveira, através as SANEL – Saneamento de Louveira, por intermédio de Certidão de Diretrizes, que estabelece que o empreendimento deverá interligar o seu sistema de esgotamento sanitário ao sistema público de coleta, com ligação na rede coletora pública, em PVC - cano ocre - Ø150mm, localizada na Rua Pedro Chicaglioni, através de Poço de Visita, com cota de fundo de 682,990m.


 Two handwritten signatures are present in the bottom right corner. One signature is above the other, both appearing to be in blue ink.



2. SISTEMA DE ESGOTAMENTO SANITÁRIO

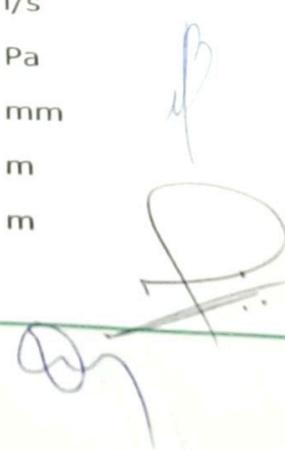
2.1 CONSIDERAÇÕES INICIAIS

O sistema de esgotamento sanitário do loteamento será dividido em 3 partes distintas compreendendo: Rede Coletora de Esgotos Sanitários, com Estação Elevatória, Sistema de Tratamento de Esgotos e Emissário de Esgotos Tratados. O Sistema de Tratamento de Esgotos será apresentado em memorial específico.

Para efeito de cálculo da ocupação do loteamento foi considerada uma taxa de ocupação inicial do empreendimento de 35%, a partir do qual todos os cálculos foram desenvolvidos.

2.2 PARÂMETROS DE CÁLCULO ADOTADOS

| | |
|---|-----------------|
| • Número total de lotes: | 176 lotes |
| • Ocupação média por lote: | 5 hab. |
| • População inicial de projeto (P_i): | 308 hab. |
| • População final de projeto (P_f): | 880 hab. |
| • Consumo "per cápita" (q): | 200 l/hab×dia |
| • Coeficiente do dia de maior consumo (k_1): | 1,2 |
| • Coeficiente da hora de maior consumo (k_2): | 1,5 |
| • Coeficiente de Retorno (C_R): | 0,8 |
| • Taxa de infiltração na rede (T_i): | 0,2 l/s×km |
| • Taxa de contribuição linear inicial (q_i): | 0,415385 l/s×km |
| • Taxa de contribuição linear final (q_f): | 1,186816 l/s×km |
| • Vazão mínima de contribuição (Q_{min}): | 1,5 l/s |
| • Tensão trativa mínima (σ): | 1,0 Pa |
| • Diâmetro mínimo da rede (\emptyset_{min}): | 150 mm |
| • Extensão da rede coletora (L_R): | 2.889,60 m |
| • Extensão do emissário de esgotos (L_E): | 69,70 m |





2.3 DIMENSIONAMENTO DA REDE COLETORA E EMISSÁRIO DE ESGOTOS TRATADOS

No dimensionamento da rede coletora e do emissário de esgotos tratados foram utilizadas as especificações técnicas contidas em normalizações da ABNT. Os cálculos da rede coletora e do emissário são apresentados nas planilhas em anexo.

A rede de esgotos sanitários foi concebida predominantemente pelo passeio, levando-se em consideração os perfis finais do greide das ruas, após terraplanagem. Existem trechos implantados em vielas e em faixas "non aedificandi" para coleta dos esgotos pelo fundo de lotes, cujo caimento para o fundo impede o lançamento dos esgotos na rede coletora implantada no passeio.

Apesar da Certidão de Diretrizes indicar que os esgotos do empreendimento serão encaminhados, após interligação ao sistema público, para ETE municipal, a ser implantada, de acordo com TAC assinado entre a municipalidade e o Ministério Público, é interesse do empreendedor implantar no loteamento um Sistema de Tratamento próprio, após o qual, os esgotos tratados serão encaminhados até o coletor público, definido pela SANEL. Até a implantação do empreendimento, caso o TAC tenha sido integralmente cumprido e desta forma a ETE municipal implantada, o empreendedor poderá solicitar aos órgãos competentes a dispensa da implantação do sistema de tratamento local, proposto para o empreendimento.

A rede coletora apresenta comprimento total de 2.889,60m, com diâmetro de 150mm, considerando-se a mesma totalmente em PVC-RÍGIDO – PBJE, para rede pública de esgotos sanitários. O emissário de esgoto tratado terá comprimento total de 69,70m, com diâmetro de 150mm, e será executado em PVC-RÍGIDO – PBJE.



A profundidade mínima da rede coletora será de 1,20 m considerando-se a geratriz inferior da tubulação. No caso da rede coletora estar em viela, a profundidade mínima será de 1,00m.

O procedimento de cálculo e verificação da rede coletora atende plenamente as normas técnicas da ABNT, considerando-se o método da *Tensão Trativa (σ)* ou *Tensão de Arraste*, para efeito do controle de sedimentação das partículas sólidas presentes no esgoto sanitário. Para efeito de cálculo foi considerada a tensão trativa mínima de 1,0 Pa.

2.4 ESTAÇÃO ELEVATÓRIA DE ESGOTO E LINHA DE RECALQUE

A Estação Elevatória de Esgoto (EEE), a ser implantada no empreendimento, para o recalque dos esgotos coletados, será constituída, basicamente, de um poço circular úmido, onde serão instalados 2 conjuntos moto-bombas do tipo submersível, sendo um de reserva.

Não está previsto a instalação de tanques pulmão, o que implica a necessidade de implantação de conjunto gerador de energia (a diesel ou gasolina) para operação do sistema, quando da interrupção do fornecimento de energia. O sistema deverá ter comutação automática entre os dispositivos de fornecimento de energia e deverá ter uma capacidade de geração para um tempo mínimo de 2 horas.

Para o dimensionamento das linhas de recalque, seguindo orientações da ABNT, foi utilizada a *Equação Universal de Perda de Carga*, com coeficiente de atrito calculado pela *fórmula de Podallyro*.

O cálculo da linha de recalque indica necessidade de tubulação com diâmetro de 75mm, para uma perda de carga unitária máxima estabelecida nestes trechos de 0,008 m/m. A linha de recalque será executada em tubos de PVC-pba - Ø85 mm - classe 15.



O comprimento total da linha de recalque será de 25,70 m, lançando todos os esgotos coletados diretamente na ETE, na cota 789,200m. Foram previstas ainda, as instalações de registros de manobra e de descarga, de forma a permitir a perfeita manutenção do sistema de recalque, para garantir o carregamento e esvaziamento adequado de todo o sistema.

2.4.1 DIMENSIONAMENTO DA E.E.E.

A. PARÂMETROS DE PROJETO

Produção Máxima de Esgotos (fim de plano): $12,67 \text{ m}^3/\text{h} = 3,52 \text{ l/s}$

Produção Mínima de Esgotos (início de plano): $2,88 \text{ m}^3/\text{h} = 0,80 \text{ l/s}$

B. DIMENSIONAMENTO DA TUBULAÇÃO DE RECALQUE

Para o dimensionamento das tubulações de recalque será utilizada a fórmula de Bresse, para diâmetro econômico:

$$D_{\text{econ}} = k \cdot \sqrt{Q}, \text{ onde: } D_{\text{econ}} = \text{diâmetro econômico (m)}$$

$k = \text{coeficiente de Bresse (}k=1,1\text{)}$

$Q = \text{vazão de bombeamento (}0,0035 \text{ m}^3/\text{s}\text{)}$

$$D_{\text{econ}} = 1,1 \cdot \sqrt{0,00350} = 0,065 \text{ m} = 65 \text{ mm}$$

$$D_{\text{adotado}} = 75 \text{ mm (PVC-Ø85mm)}$$

C. DIMENSIONAMENTO DOS CONJUNTOS MOTO-BOMBA

a) Perdas de carga no sistema:

A tubulação do barrilete será em ferro fundido, classe k12 e da linha de recalque em PVC-pba, sendo, portanto as perdas de carga calculadas com $\epsilon=0,1\text{mm}$ e $\epsilon=0,06\text{mm}$, respectivamente, de acordo com a equação Universal.



As peças existentes para cálculo das perdas de carga localizadas será de 1 curva de 90° ($k=0,40$), 1 registro de gaveta ($k=0,20$), 1 válvula de retenção ($k=2,5$) e 1 tê de saída lateral ($k=1,3$), considerando-se as instalações na Estação Elevatória. Para a linha de recalque serão empregadas 1 curva de 45° ($k=0,20$) e 3 curvas de 90° ($k=0,40$). A vazão mínima estipulada para o conjunto é de 5,20 l/s ou 18,72 m³/h.

A equação Universal para o cálculo da perda de carga é a que segue abaixo:

$$\Delta H = (f \cdot \frac{L}{D} + \Sigma k) \cdot \frac{V^2}{2g}, \quad \text{onde: } \Delta H = \text{perda de carga total (m.c.a.)};$$

L = distância do trecho (m);
 D = diâmetro da tubulação (m);
 f = fator de atrito, dado pela equação de Poisson;
 Σk = coeficiente de perda localizada;
 V = velocidade média (m/s);
 g = aceleração da gravidade (m/s²)

Dados de projeto do sistema de recalque:

$$L = 25,70 \text{ m}$$

$$D = 75 \text{ mm}$$

$$f = 0,0242$$

$$\Sigma k = 0,40 + 0,20 + 2,50 + 1,30 + 0,20 + 3 \times 0,40 = 5,80$$

$$V = \frac{4 \cdot Q}{\pi \cdot D^2} = \frac{4 \times 0,004}{\pi \times 0,075^2} = 1,18 \text{ m/s} < 2,5 \text{ m/s ok!}$$

$$g = 9,81 \text{ m/s}^2$$

$$\Delta H = (0,0242 \times \frac{25,70}{0,075} + 5,80) \times \frac{1,18^2}{2 \times 9,81} = 0,94 \text{ mca}$$

b) Desnível Geométrico:

O desnível geométrico total (H_g) será de 5,45m, equivalente à diferença de nível entre o nível mínimo de sucção (cota = 683,750m) e ponto de entrada na ETE (cota = 689,200m)



c) Altura Manométrica:

A altura manométrica total (H_m) é a soma do desnível geométrico com as perdas de carga totais do sistema:

$$H_m = H_g + \Delta H = 5,45 + 0,94 = 6,39 \text{ mca}$$

d) Características dos Conjuntos Elevatórios:

Serão implantados 2 conjuntos elevatórios, com bombas tipo submersível, sendo que um ficará como reserva, para atender as características de vazão mínima de 4,0 l/s e altura manométrica mínima de 6,4 m.c.a. As bombas terão operação alternada, através de um sistema de comando que permitirá o revezamento automático entre os conjuntos.

Deverá ser prevista a implantação de gerador de energia, com capacidade mínima para 3.500 kW, trabalhando com chave comutadora automática, para o funcionamento nas possíveis interrupções do fornecimento de energia elétrica.

D. DIMENSIONAMENTO DO POÇO DE SUCÇÃO

$$V_u = \frac{Q \cdot T}{4}, \quad \text{onde:} \quad V_u = \text{volume útil do poço de sucção (m}^3\text{)};$$

$$Q = \text{vazão da bomba (m}^3/\text{min)\text{;}}$$

$$T = \text{tempo de ciclo mínimo (min).}$$

Conforme informações fornecidas pelos fabricantes de motores, o número máximo de partidas por hora para motores abaixo de 50CV, deve ser de 10, o que produz um tempo de ciclo de no mínimo 6 minutos, resultando em:

$$V_u = \frac{0,004 \times 60 \times 6}{4} = 0,360 \text{ m}^3$$

O volume projetado deve ser maior do que o volume útil para poder abrigar as bombas, tubulações, paredes, etc.. Além disso, deverá



ser garantido um volume mínimo além do volume útil, para evitar danos às bombas, principalmente pela formação de vórtices, o que será possível com a colocação de um nível mínimo de 0,45m com relação ao fundo do poço.

Considerando-se um poço circular com 1,50m de diâmetro, teremos para uma faixa operacional de 0,55m, um volume de 0,872m³, suficiente para abrigar os equipamentos e garantir um volume mínimo de 0,360 m³. O volume útil real será bem maior que o necessário para garantir condições operacionais do sistema.

a) Verificação do tempo de detenção dos esgotos:

$$Td = \frac{V_{\text{efetivo}}}{Q_{\text{média}}} , \text{ onde:}$$

Td = tempo de detenção dos esgotos (min) - Td ≤ 30min

V_{efetivo} = volume efetivo do poço de sucção (m³)

Q = vazão dos esgotos afluentes (m³/min)

Considerando-se que a pior situação é o início de operação do sistema, vamos fazer a verificação de tempo de detenção máximo para a condição de vazão mínima no início de operação.

$$V_{\text{efetivo}} = V_{\text{total}} - V_{\text{tubulação}} - V_{\text{paredes}} - V_{\text{bombas}}$$

$$V_{\text{efetivo}} = \frac{\pi \cdot D_{\text{poço}}^2}{4} \cdot h - \frac{\pi \cdot D_{\text{tubul}}^2}{4} \cdot h_{\text{tubul}} - 0,60 \cdot 1,60 \cdot 0,10 - 2 \times 0,04$$

$$V_{\text{efetivo}} = \frac{\pi \cdot 1,5^2}{4} \cdot 0,55 - \frac{\pi \cdot 0,075^2}{4} \cdot 0,55 - 0,55 \cdot 1,60 \cdot 0,10 - 0,08$$

$$V_{\text{efetivo}} = 0,802 \text{ m}^3 > V_u = 0,360 \text{ m}^3$$

$$Td = \frac{0,802}{2,88} = 16,71 \text{ min} \therefore \text{ok! } (< 30 \text{ min.})$$



b) Verificação do número de partidas

Para a determinação do tempo entre duas partidas consecutivas da bomba de recalque, podemos utilizar a seguinte expressão:

$$T = \frac{V_{efetivo}}{Q_{afluente}} + \frac{V_{efetivo}}{Q_{recalque} - Q_{afluente}}, \text{ onde:}$$

T = tempo de ciclo da bomba (min);

V = volume efetivo do poço (m³);

Q_{afluente} = vazão afluente ao poço de sucção (m³/min);

Q_{recalque} = vazão de recalque da bomba (= 0,240 m³/min)

| VAZÃO | Nº Partidas (<10) |
|--|-------------------|
| Mínima (início de plano) = 0,80 l/s = 0,0480 m ³ /min | 2,9 |
| Média (fim de plano) = 2,35 l/s = 0,1408 m ³ /min | 4,4 |
| Máxima (fim de plano) = 3,52 l/s = 0,2112 m ³ /min | 1,9 |

E. DIMENSIONAMENTO DA CAIXA DE AREIA

Para efeito construtivo, foram projetados 02 canais, de modo a garantir a melhor condição operacional possível durante a manutenção do sistema, ou seja, nas operações de limpeza das caixas de areia, as quais serão manuais, haverá o uso alternativo entre os canais projetados, mantendo-se assim a integridade do sistema. Durante a operação normal somente uma das caixas será utilizada, devendo a outra caixa ser mantida vazia e limpa, entrando em operação somente na alternância de funcionamento.

Foi utilizada para o projeto da caixa de areia a máxima vazão horária dos esgotos que é de 12,67 m³/h ou 3,52 l/s, bem como a vazão mínima de 2,88 m³/h ou 0,80 l/s. Como no início da operação do sistema não serão atingidas as vazões de projeto, deverão ser tomadas medidas corretivas de manutenção preventiva, como a limpeza mais freqüente no sistema uma vez que o risco de sedimentação de matéria



orgânica será maior, podendo gerar problemas de maus odores no sistema de retenção de areia, o que deve ser evitado.

Base de Dimensionamento:

- Velocidade média de escoamento (v_{med}): 0,30 m/s (NBR 12209/92)
- Velocidade máxima de escoamento (v_{max}): 0,40 m/s (NBR 12209/92)
- Velocidade mínima de escoamento (v_{min}): 0,15 m/s (evitar sedimen. MO)
- Taxa de escoamento superficial (T_A): 600 a 1300 m³/m².d
- Medidor Sutro, com base de 10 cm.

Alturas d'água no Canal:

- $H_{max} = 0,044 \text{ m para } Q_{max} = 3,52 \text{ l/s}$
- $H_{med} = 0,030 \text{ m para } Q_{med} = 2,35 \text{ l/s}$
- $H_{min} = 0,013 \text{ m para } Q_{min} = 0,80 \text{ l/s}$

Comprimento da caixa de areia (L)

$$L = 25 \times H_{max} = 25 \times 0,044 = 1,10 \text{ m}$$

$L = 1,20 \text{ m}$ (adotado)

Largura da caixa de areia

$$B = \frac{Q_{max}}{V \cdot h_{max}} = \frac{0,00352}{0,3 \cdot 0,044} = 0,267 \text{ m}$$

$B = 0,25 \text{ m}$ (adotado)

Verificação da Taxa de Escoamento Superficial

$$T_A = \frac{Q_{max}}{A_{sup}} = \frac{12,67 \times 24}{1,20 \times 0,25} = 1.013,6 \text{ m}^3/\text{m}^2 \cdot \text{dia} > 600 \text{ m}^3/\text{m}^2 \cdot \text{dia} \quad \text{ok!}$$

Verificação das Velocidades de Escoamento:

vazão máxima: $B = \frac{Q_{max}}{V \cdot h_{max}} = 0,25 = \frac{0,00352}{v \times 0,044}$ $v = 0,32 \text{ m/s (ok!)}$



vazão média: $B = \frac{Q_{med}}{V.h_{med}}$ $0,25 = \frac{0,00235}{v \times 0,030}$ $v = 0,31\text{m/s (ok!)}$

vazão mínima: $B = \frac{Q_{min}}{V.h_{min}}$ $0,25 = \frac{0,00080}{v \times 0,013}$ $v = 0,26\text{m/s (ok!)}$

Parâmetros Finais da Caixa de Areia

Número de canais: 2 (operação alternada)

Largura dos canais = 0,25 m

Comprimento dos canais = 1,20 m

Prof. do depósito de areia = 0,20 m

Taxa de aplicação = 1.014 m³/m².dia

Velocidade média = 0,31 m/s

F. GRADEAMENTO

Foi utilizada para projetar o gradeamento, a vazão máxima do dia de maior consumo.

Base de Dimensionamento:

- Tipo de Grade: *Fina* (abertura de 10 a 20 mm – NBR 11.885/91)
- Velocidade mínima escoam. grade (v_{min}): 0,80 m/s (NBR 11.885/91)
- Velocidade máxima escoam. grade (v_{max}): 1,20 m/s (NBR 11.885/91)
- Velocidade mínima no canal acesso: 0,40 m/s (literatura especializada)
- Barra metálica da grade: 8 x 40 mm
- Abertura entre barras: 15mm

Largura do Canal:

$$A_u = \frac{Q_{max}}{V} = \frac{0,00352}{0,80} = 0,0044 \text{ m}^2$$

$$S_{max} = A_u \cdot \left(\frac{a+t}{a} \right) = 0,0044 \cdot \left(\frac{15+8}{15} \right) = 0,00675 \text{ m}^2$$

$$S_{max} = B_{canal} \cdot h_{max} \Leftrightarrow 0,00675 = B_{canal} \cdot 0,044$$

$$B_{canal} = 0,153 \text{ m}$$

B_{canal} = 0,20 m (adotado – questões operacionais de manutenção)



Verificação da Velocidade de Escoamento no Canal:

$$\text{vazão máxima: } B = \frac{Q_{\max}}{V \cdot h_{\max}} \Rightarrow 0,20 = \frac{0,00352}{v \times 0,044} \Rightarrow v = 0,40 \text{ m/s}$$

$$\text{vazão média: } B = \frac{Q_{\text{med}}}{V \cdot h_{\text{med}}} \Rightarrow 0,20 = \frac{0,00235}{v \times 0,030} \Rightarrow v = 0,39 \text{ m/s}$$

$$\text{vazão mínima: } B = \frac{Q_{\min}}{V \cdot h_{\min}} \Rightarrow 0,20 = \frac{0,00080}{v \times 0,013} \Rightarrow v = 0,32 \text{ m/s}$$

Obs: Como a velocidade no canal, principalmente no início de funcionamento do sistema, ficou abaixo do mínimo estabelecido pela literatura especializada, é recomendável que a operação de manutenção do sistema seja feita com maior regularidade a fim de evitar a permanência, por longos períodos de tempo, da areia eventualmente sedimentada no canal da grade.

Parâmetros Finais da Grade Metálica

| | |
|---------------------------|---------------------------|
| Tipo de Grade: | fina, de barras paralelas |
| Espaçamento entre barras: | 15 mm |
| Quantidade de Barras: | 9 barras de 8x40mm |
| Largura do canal = | 0,20 m |
| Velocidade no Canal = | 0,39 m/s |
| Inclinação da Grade = | 45° |

2.5 RELAÇÃO DE MATERIAIS

2.5.1 REDE COLETORA

| | | | | |
|--------------------------|---------------------|-----------|----------|------------|
| • <u>TUBULAÇÃO:</u> | • PVC-rígido | PBJE | Ø150 mm | 2.889,60 m |
| | | PB | Ø100 mm | 945,00 m |
| • <u>CONEXÕES:</u> | • Selim Esgoto | PVC-PBJE | Ø150x100 | 270 pç |
| | • Curva 45° | PVC-PB | Ø100 mm | 270 pç |
| • <u>POCO DE VISITA:</u> | • Padrão Prefeitura | Alvenaria | | 76 pç |

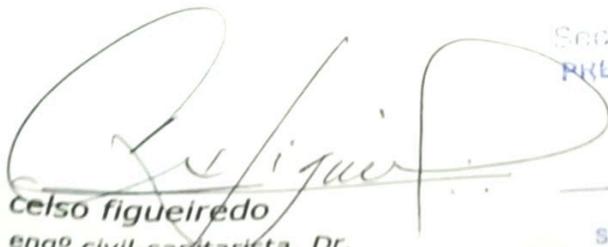


2.5.2 SISTEMA DE RECALQUE

| | | | | |
|-----------------------|---|---|--|--|
| • TUBULAÇÃO: | • PVC-pba • FºFº | Classe 15 K12 | Ø85 mm Ø80 mm | 25,70 m 2,00 m |
| • CONEXÕES: | • Curva 90º • Extremidade • Flange Cego • Junta Gibault • Red. Concêntrica • Te 90º • Te de Redução • Toco - L=0,50m | FºFº - FF PVC-pba/FF FºFº - FF FºFº - FF FºFº - FF FºFº - FF FºFº - FF FºFº - FF | Ø50 mm Ø80 mm Ø80 mm Ø80 mm Ø80 mm Ø80 mm Ø80x50mm Ø50 mm | 01 pç 02 pç 01 pç 01 pç 02 pç 02 pç 01 pç 01 pç |
| • VÁLVULAS: | • Gaveta • Retenção • Borboleta | FºFº - FF FºFº - FF FºFº - FF | Ø50 mm Ø80 mm Ø80 mm | 01 pç 02 pç 02 pç |
| • EQUIPAMENTO: | • Conj. Motor-bomba submersível (Q = 14,4 m³/h - H _{MAN} = 64 kPa) | | | 02 cj |

2.5.3 EMISSÁRIO DE ESGOTO TRATADO

| | | | | |
|--------------------------|---------------------|------|-----------|---------|
| • TUBULAÇÃO: | • PVC-rígido | PBJE | Ø150 mm | 68,70 m |
| • POÇO DE VISITA: | • Padrão Prefeitura | | Alvenaria | 02 pç |


celso figueiredo
engº civil-sanitário, Dr.
CREA-SP nº. 060.164.420-0

Louveira, março de 2007.
APROVADA
Secretaria de Planejamento e Obras
PREFEITURA MUNICIPAL DE LOUVEIRA
Em 20/03/2007

JOSE MARIA DREZZA
SECRETARIO DE PLANEJAMENTO E OBRAS
ENG CIVIL - CREA 0601179654

0074



16/20
JARDIM ALTOS DA COLINA
ESGOTOS SANITÁRIOS



PLANILHAS DE CÁLCULO

rua dr. arnaldo de carvalho, 555 - cj 53 - bonfim - campinas - sp - cep 13070-723
fone/fax: (19) 3032-0490 - (19) 8115-9211 - planema@superig.com.br

CD

SISTEMA DE ESGOTOS SANITÁRIOS
PLANILHA DE CÁLCULO (NBR 9649/86)

OBRA: **LOTEAMENTO - JARDIM ALTOS DA COLINA**
 CLIENTE: EMPREENDIMENTOS IMOBILIÁRIOS ALTOS DA COLINA LTDA
 LOCAL: LOUVEIRA - SP

TAXA CONTRIBUIÇÃO LINEAR INICIAL = 0,415 l/s.km
 TAXA CONTRIBUIÇÃO LINEAR FINAL = 1,187 l/s.km

POPUL. INICIAL = 308 hab (35% Pop. Final)
 POPUL. FINAL = 880 hab

COTA "PER CAPITA" = 200 l/hab.d
 COEF. RETORNO = 0,80

DATA: MARÇO/2007
 CÁLCULO: Engº Celso Figueiredo - CREASP 060.164.420-0

FOLHA: 04/04

| TRECHO Nº | EXTENSÃO | | VAZÃO INICIAL (Q _i) | | | | VAZÃO FINAL (Q _f) | | | | DIÂM. Ø | DECLIVID. I | LÂMINA LÍQ. | | VELOCIDADE (v) | | COTA TERRENO | | COTA COLETOR | | PROF. SING. | | DECLIV. MÍN. I min | VEL. CRIT. Vc | T. TRATIVA σ | OBS. |
|--------------|----------|----------|---------------------------------|--------|-------|-------|-------------------------------|-------|---------|--------|------------|----------------|-------------|------|----------------|---------|--------------|---------|--------------|-------|-------------|------|-----------------------|------------------|-----------------|------|
| | REAL | FICTÍCIA | MONT. | TRECHO | JUS. | MONT. | TRECHO | JUS. | INICIAL | FINAL | INICIAL | FINAL | MONT. | JUS. | MONT. | JUS. | MONT. | JUS. | (m/s) | (m/s) | (Pa) | | | | | |
| | (m) | (m) | (l/s) | (l/s) | (l/s) | (l/s) | (l/s) | (l/s) | (mm) | (m/m) | (m/s) | (m/s) | (m) | (m) | (m) | (m) | (m) | (m) | (m/m) | (m/s) | (m/s) | | | | | |
| | 44,1 | 44,1 | 0,00 | 0,03 | 0,03 | 0,00 | 0,06 | 0,06 | 150 | 0,1202 | 0,11 | 0,11 | 1,31 | 1,31 | 695,828 | 689,328 | 694,628 | 689,328 | 1,20 | 0,00 | 0,0070 | 1,96 | 12,82 | | | |
| T22-01 | 13,5 | 13,5 | 0,03 | 0,01 | 0,04 | 0,06 | 0,02 | 0,08 | 150 | 0,1421 | 0,11 | 0,11 | 1,39 | 1,39 | 689,328 | 688,609 | 689,328 | 687,409 | 0,00 | 1,20 | 0,0070 | 1,92 | 14,57 | | | |
| ET-01 | 40,4 | 0,0 | 1,60 | 0,01 | 1,61 | 3,51 | 0,01 | 3,52 | 150 | 0,0264 | 0,17 | 0,26 | 0,79 | 1,00 | 688,523 | 686,957 | 686,523 | 685,457 | 2,00 | 1,50 | 0,0070 | 2,83 | 4,15 | | | |
| ET-02 | 26,6 | 0,0 | 1,61 | 0,01 | 1,62 | 3,52 | 0,01 | 3,52 | 150 | 0,0927 | 0,13 | 0,19 | 1,23 | 1,56 | 686,957 | 684,490 | 685,457 | 682,990 | 1,50 | 1,50 | 0,0070 | 2,46 | 10,90 | | | |

