
ANEXO 4 – Qualidade do Ar

ESTUDO COMPLEMENTAR SOBRE A QUALIDADE DO AR

ANEXO 4.1 – ESTUDO COMPLEMENTAR DA QUALIDADE DO AR

ÍNDICE DE PORMENOR

1. METODOLOGIA	1
2. AVALIAÇÃO DE IMPACTES NA FASE DE EXPLORAÇÃO	1
2.1 <i>Introdução</i>	1
2.2 <i>Enquadramento Legislativo</i>	2
2.3 <i>Descrição do Modelo de Simulação CALINE4</i>	6
2.4 <i>Dados de Base</i>	6
2.5 <i>Resultados das Simulações</i>	12
3. OUTPUTS DO CALINE	16
3.1 CO – Concentrações médias de 8 h (Cenário Típico em 2009)	16
3.2 NO ₂ – Concentrações 1h (Cenário Típico em 2009)	19
3.3 PTS – Concentrações 1h (Cenário Típico em 2009)	21
3.4 CO – Concentrações médias de 8 h (Cenário Típico em 2029)	23
3.5 NO ₂ – Concentrações 1h (Cenário Típico em 2029)	26
3.6 PTS – Concentrações 1h (Cenário Típico em 2029)	28
3.7 CO – Concentrações médias de 8 h (Cenário Crítico em 2009).....	30
3.8 NO ₂ – Concentrações 1h (Cenário Crítico em 2009).....	33
3.9 PTS – Concentrações 1h (Cenário Crítico em 2009).....	35
3.10 CO – Concentrações médias de 8 h (Cenário Crítico em 2029).....	37
3.11 NO ₂ – Concentrações 1h (Cenário Crítico em 2029).....	40
3.12 PTS – Concentrações 1h (Cenário Crítico em 2029).....	42

ÍNDICE DE QUADROS

Quadro A4. 1 – Valores Normativos da Qualidade do Ar – Decreto-Lei n.º 111/2002 ($\mu\text{g}/\text{m}^3$).....	4
Quadro A4. 2– Factores Típicos de Emissão para Veículos Automóveis (g/km.veículo)	7
Quadro A4. 3– Links considerados.....	8
Quadro A4. 4 – Localização de Receptores	9
Quadro A4. 5 – Condições Meteorológicas Consideradas	10
Quadro A4. 6 – Dados de Tráfego Médio Diário (veículos/dia)	11
Quadro A4. 7 – Concentração do Poluente em Estudo na Ausência do Projecto	12
Quadro A4. 8 – Concentração Média Estimada de Monóxido de Carbono para 8 Horas ($\mu\text{g}/\text{m}^3$) nos vários receptores – Anos 2009 e 2029	13
Quadro A4. 9 – Concentração Estimada de Monóxido de Carbono ($\mu\text{g}/\text{m}^3$) para 1 Hora nos vários receptores – Anos 2009 e 2029	14
Quadro A4. 10 – Concentração Estimada de Partículas Totais em Suspensão ($\mu\text{g}/\text{m}^3$) nos vários receptores – Anos 2009 e 2029	15

1. METODOLOGIA

Neste estudo foram estimadas as concentrações para os poluentes monóxido de carbono, dióxido de azoto e partículas totais em suspensão, para o ano início de exploração (2009) e para o ano horizonte de exploração (2029). Para tal, foi utilizado o programa CALINE4. As concentrações calculadas foram comparadas com os valores legislados.

2. AVALIAÇÃO DE IMPACTES NA FASE DE EXPLORAÇÃO

2.1 Introdução

Os impactes na qualidade do ar atribuíveis a uma via rodoviária dependem de numerosos factores, nomeadamente das características morfológicas e meteorológicas da região onde a via está inserida, bem como do tipo, volume e velocidade dos veículos que nela circulam.

Os impactes associados a este tipo de projecto são diferentes consoante se considerar as fases de construção e de exploração. Assim, os principais problemas na primeira fase são a emissão de poeiras, enquanto na segunda fase os impactes têm origem na circulação automóvel, sendo de considerar os poluentes como o monóxido de carbono (CO), hidrocarbonetos (HC), óxidos de azoto (NO_x), dióxido de enxofre (SO_2), metais e partículas.

O monóxido de carbono tem origem na combustão incompleta dos combustíveis fósseis ou outros materiais orgânicos e o seu principal efeito na saúde é a asfixia, na sequência da sua combinação com a hemoglobina do sangue em detrimento do oxigénio.

Os hidrocarbonetos também têm origem na combustão incompleta e dentro destes alguns são considerados tóxicos, nomeadamente alguns compostos orgânicos voláteis (COV) tais como o benzeno e o 1,3-butadieno.

Os óxidos de azoto mais importantes como poluentes atmosféricos são o monóxido de azoto (NO) e o dióxido de azoto (NO_2), que resultam da queima de combustíveis a altas temperaturas. Na maior parte das situações, o NO emitido para a atmosfera é posteriormente transformado em NO_2 por oxidação fotoquímica.

Os NO_x emitidos para a atmosfera podem transformar-se em poluentes secundários, tais como o ácido nitroso, o ácido nítrico e os respectivos sais, que contribuem para a ocorrência de chuvas ácidas.

O dióxido de enxofre é um gás irritante para as mucosas dos olhos e vias respiratórias, que pode ser oxidado a trióxido de enxofre, o qual na presença da humidade do ar dá origem ao ácido sulfúrico e respectivos sais, contribuindo assim para a formação de chuvas ácidas. Fazem parte dos metais emitidos, o chumbo (Pb) e o cádmio (Cd), os quais apresentam propriedades tóxicas e cumulativas para o Homem.

As partículas emitidas para a atmosfera apresentam dimensões muito diferentes, sendo as de diâmetro inferior a $10 \mu\text{m}$ as mais prejudiciais para a saúde devido à sua capacidade de penetrar até aos alvéolos pulmonares, enquanto as partículas maiores alojam-se nas vias respiratórias superiores, podendo provocar irritações e hiper-secreção das mucosas.

As quantidades de poluentes emitidas variam com o tipo de combustível utilizado (gasolina ou gasóleo), o tipo e o estado de conservação do veículo, a velocidade de circulação e as próprias características do traçado, em termos de desenvolvimento do perfil longitudinal.

Em relação ao tipo de combustível utilizado, para veículos com as mesmas características, verifica-se que as emissões dos veículos com motor a gasóleo são cerca de 10 vezes inferiores para o CO, 2 a 5 vezes menores para os HC e praticamente idênticas para o NO_x, do que as observadas para os motores de gasolina. No entanto, os motores a gasóleo dão origem a emissões mais significativas de SO₂ e partículas.

Em termos da velocidade de circulação, constata-se que as emissões de CO e HC diminuem com o aumento da velocidade média, ao contrário do verificado para o NO_x.

Do mesmo modo, o mau estado de conservação de um veículo, com uma deficiente afinação do motor, conduz a um aumento significativo das emissões de CO.

2.2 Enquadramento Legislativo

O Decreto-Lei n.º 276/99, de 23 de Julho define as linhas de orientação da política de gestão da qualidade do ar em Portugal.

O Decreto-Lei n.º 111/2002, de 16 de Abril e o Decreto-Lei n.º 320/2003, de 20 de Dezembro, em conformidade com os objectivos traçados no Decreto-Lei n.º 276/99, estabelecem, designadamente, os valores limite e os limiares de alerta para as concentrações de determinados poluentes no ar ambiente.

Assim, no Decreto-Lei n.º 111/2002 são estabelecidos valores limite para o dióxido de enxofre, dióxido de azoto, óxidos de azoto, partículas em suspensão com diâmetro inferior a 10 µm (PM₁₀), chumbo, benzeno e monóxido de carbono com datas de cumprimento de 1 de Janeiro de 2005 (actualmente em vigor) e de 1 de Janeiro de 2010. Para determinados poluentes foram estabelecidas margens de tolerância aplicáveis entre a entrada em vigor e a data de cumprimento.

Durante o referido período transitório e conforme disposto no Artigo 9.º do Decreto-Lei n.º 111/2002 (Norma de Aplicação Transitória), tem-se que:

b) Mantêm-se em vigor, até 1 de Janeiro de 2010, os valores limite e os métodos de referência de amostragem e análise constantes, respectivamente, dos Anexos I e III à Portaria n.º 286/93, de 12 de Março, no que se refere ao dióxido de azoto.”

O Decreto-Lei n.º 320/2003 visa definir objectivos a longo prazo, valores alvo, um limiar de alerta e um limiar de informação, bem como métodos e critérios comuns para a avaliação das concentrações de ozono e suas substâncias precursoras no ar ambiente e para a informação ao público.

No Quadro A4. 1 apresentam-se os valores normativos de qualidade do ar para o dióxido de enxofre, dióxido de azoto, óxidos de azoto, partículas em suspensão (PM₁₀) e monóxido de carbono, de acordo com o Decreto-Lei n.º 111/2002 e para o ozono, de acordo com o Decreto-lei n.º 320/2003.

**Quadro A4. 1 –Valores Normativos da Qualidade do Ar
– Decretos-Lei n.ºs 111/2002 e 320/2003**

Poluente	Legislação	Período Considerado				
		1 h	8 h	24 h	Ano Civil	AOT40
Decreto-Lei n.º 111/2002 ($\mu\text{g}/\text{m}^3$)						
Dióxido de Enxofre	Valor Limite para Protecção da Saúde Humana	350	—	125 ⁽¹⁾	—	—
	Valor Limite para Protecção dos Ecossistemas	—	—	—	20	—
	Limiar de Alerta	500 ⁽²⁾	—	—	—	—
Dióxido de Azoto	Valor Limite para Protecção da Saúde Humana ⁽³⁾	200 ⁽⁴⁾	—	—	40 ⁽⁵⁾	—
	Limiar de Alerta	400 ⁽²⁾	—	—	—	—
Óxidos de Azoto	Valor Limite para Protecção da Vegetação	—	—	—	30	—
Partículas em Suspensão (PM ₁₀)	Valor Limite para Protecção da Saúde Humana	1ª Fase	—	50 ⁽⁶⁾	40	—
		2ª Fase ⁽³⁾	—	50 ⁽⁷⁾	20 ⁽⁸⁾	—
Monóxido de Carbono	Valor Limite para Protecção da Saúde Humana	—	10 000	—	—	—
Chumbo	Valor para Protecção da Saúde Humana ⁽⁹⁾	—	—	—	0,5 ⁽¹⁰⁾	—
Benzeno	Valor para Protecção da Saúde Humana	—	—	—	5 ⁽¹¹⁾	—
Decreto-Lei n.º 302/2003 ($\mu\text{g}/\text{m}^3$)						
Ozono	Valor Alvo para Protecção da Saúde Humana ⁽¹²⁾	—	120 ⁽¹³⁾	—	—	—
	Valor Alvo para Protecção da Vegetação ⁽¹⁴⁾	—	—	—	—	18 000 ⁽¹⁵⁾
	Objectivos a Longo Prazo para Protecção da Saúde Humana	—	120 ⁽¹³⁾	—	—	—
	Objectivos a Longo Prazo para Protecção da Vegetação	—	—	—	—	6 000 ⁽¹⁵⁾
	Limiar de informação	180	—	—	—	—
	Limiar de alerta	240	—	—	—	—

Notas relativas ao Error! Reference source not found.:

- (1) – Valor Limite que não deve ser excedido mais de 3 vezes em cada ano civil.
- (2) – Valor medido em três horas consecutivas, em locais que sejam representativos da qualidade do ar, numa área de pelo menos 100 km², ou numa zona ou aglomeração, consoante o espaço que apresentar menor área.
- (3) – Data de cumprimento: 1 de Janeiro 2010 (Valores indicativos). De referir que está ainda em vigor para este parâmetro a Portaria n.º 286/93, de 12 de Março, que estipula para o NO₂ o valor limite de 200 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ para o Percentil 98, e como valores guia: 50 para o Percentil 50 e 135 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ para o Percentil 98.
- (4) – Valor Limite que não deve ser excedido mais de 18 vezes em cada ano civil – A margem de tolerância é de 80 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ à data de entrada em vigor do Decreto-Lei n.º 111/2002, devendo sofrer uma redução, a partir de 1 de Janeiro de 2003 e depois de 12 em 12 meses, numa percentagem anual idêntica, até atingir 0% em 1 de Janeiro de 2010.
- (5) – A margem de tolerância é de 16 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ à data de entrada em vigor do Decreto-Lei n.º 111/2002, devendo sofrer uma redução, a partir de 1 de Janeiro de 2003 e depois de 12 em 12 meses, numa percentagem anual idêntica, até atingir 0% em 1 de Janeiro de 2010.
- (6) – Valor Limite que não deve ser excedido em mais de 35 vezes em cada ano civil – A margem de tolerância é de 15 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ à data de entrada em vigor do Decreto-Lei n.º 111/2002, devendo sofrer uma redução, a partir de 1 de Janeiro de 2003 e depois de 12 em 12 meses, numa percentagem anual idêntica, até atingir 0% em 1 de Janeiro de 2005.
- (7) – A margem de tolerância é de 5 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ à data de entrada em vigor do Decreto-Lei n.º 111/2002, devendo sofrer uma redução, a partir de 1 de Janeiro de 2003 e depois de 12 em 12 meses, numa percentagem anual idêntica, até atingir 0% em 1 de Janeiro de 2005.
- (8) – Valor Limite que não deve ser excedido em mais de 7 vezes em cada ano civil – A margem de tolerância é calculada em função dos dados, de modo a ser equivalente ao valor limite da 1ª Fase.

No **Quadro A4. 2** apresentam-se os valores recomendados pela Organização Mundial de Saúde (OMS) para a qualidade do ar tendo em conta efeitos no Homem que não estão directamente relacionados com doenças cancerígenas ou incomodidade devido ao odor.

No **Quadro A4. 3** apresentam-se os valores recomendados pela Organização Mundial de Saúde (OMS) para a qualidade do ar no sentido de proteger a vegetação terrestre.

De referir que, quando os valores de qualidade do ar observados são de ordem inferior aos recomendados pela OMS, não é expectável que a exposição permanente conduza a efeitos nocivos para o Homem ou vegetação.

Quadro A4. 2 – Valores Recomendados pela OMS para Protecção da Saúde Humana

Poluente	Valor Recomendado	Período
Ozono	120 µg/m ³ (0,06 ppm)	8 h
Dióxido de Azoto	200 µg/m ³ (0,11 ppm) 40 to 50 µg/m ³ (0,021 to 0,026 ppm)	1 h Anual
Dióxido de Enxofre	500 µg/m ³ (0,175 ppm) 125 µg/m ³ (0,044 ppm) 50 µg/m ³ (0,017 ppm)	10 min 24 h Anual
Partículas em suspensão	a	
Monóxido de Carbono	100 mg/m ³ (90 ppm) ^b 60 mg/m ³ (50 ppm) 30 mg/m ³ (25 ppm) 10 mg/m ³ (10 ppm)	15 min 30 min 1 h 8 h
Chumbo ^c	0,5 mg/m ³	Anual

^a Não foram estabelecidos valores para partículas em suspensão dado que não existe nenhum valor limite evidente associado a causas de morbidade e mortalidade.

^b O valor recomendado visa prevenir que os níveis de carboxihemoglobina no sangue não excedam 2,5 %. Os valores superiores baseiam-se em estimativas matemáticas para diferentes períodos de exposição.

^c O valor guia para o chumbo foi estabelecido pela OMS em 1987.

Fonte: WHO regional publications. European series, No. 91; Air quality guidelines for Europe; 2nd edition.

Quadro A4. 3 – Valores Recomendados pela OMS para Protecção da Vegetação

Poluente	Valor Recomendado	Período
SO ₂ :	nível crítico	10–30 µg/m ³ ^a
	carga crítica	250–1500 eq/ha/ano ^b
NOx:	nível crítico	30 µg/m ³
	carga crítica	5–35 kg N/ha/ano ^b
Ozone: nível crítico	0,2–10 ppm·h ^{a,c}	5 dias–6 meses

^a Depende do tipo de vegetação.

^b Depende do tipo de solo e ecossistema.

^c AOT: exposição acumulada acima de um valor limite de 40 ppb.

2.3 Descrição do Modelo de Simulação CALINE4

O programa CALINE4 é um modelo de dispersão atmosférico desenvolvido pelo *Departamento de Transportes da Califórnia*, baseado no modelo Gaussiano de difusão e emprega o conceito de zona de mistura, de modo a caracterizar a dispersão de poluentes numa via rodoviária, de acordo com as emissões do tráfego circundante, geometria do local e condições meteorológicas.

Este modelo processa a modelação de poluentes inertes como partículas e gases inertes. Adicionalmente também processa a modelação do dióxido de azoto. Todos estes poluentes podem ser considerados como indicadores de poluição de origem rodoviária.

O modelo aplicado considera a estrada como uma fonte em linha, que pode ser dividida em troços rectos com características de tráfego, topográficas e meteorológicas semelhantes, em que cada troço é representado por um ponto de emissão ao qual é aplicado o modelo de dispersão Gaussiano.

Desta forma, o impacte da estrada num dado ponto (receptor) é a soma dos impactes de todos os pontos ao longo da estrada.

O modelo permite a determinação de concentrações médias horárias para receptores localizados na vizinhança da via rodoviária requerendo os seguintes parâmetros:

- Características meteorológicas da região;
- Acidentes de relevo;
- Densidade e características do tráfego;
- Concentração do poluente em estudo na ausência do projecto;
- Localização dos receptores.

Pretende-se com este estudo calcular as concentrações de poluentes nos receptores sensíveis – aglomerados habitacionais ou habitações isoladas – mais próximos do traçado, que se localizam, neste caso específico, entre 30 a 130 m relativamente à fonte.

2.4 Dados de Base

Em seguida apresentam-se os dados de base considerados nas simulações.

a) Factores de Emissão

A quantificação dos factores de emissão depende de vários factores, nomeadamente a velocidade de circulação, a idade do veículo, bem como a sua potência e tipo de motor.

Para calcular estes factores foi utilizado o COPERT III (“*Computer Programme to Calculate Emissions from Road Transport*”), desenvolvido pela European Environmental Agency.

No **Quadro A4. 4** apresentam-se os factores de emissão calculados.

Quadro A4. 4– Factores Típicos de Emissão para Veículos Automóveis (g/km.veículo)

Poluentes	Veículos Ligeiros	Veículos Pesados
CO	8,40	2,35
NO _x	1,48	3,37
Partículas	0,05	0,13

COPERT III

Os factores de emissão foram convertidos em g/milha.veículo de modo a poderem ser utilizados no modelo de dispersão.

b) Troços em Estudo e Receptores Potencialmente Sensíveis

Na definição dos *links* (troços) convém salientar que, estes mudam quando há alterações significativas na direcção do traçado, no perfil longitudinal da via e/ou quando há alterações de tráfego. Assim, os *links* considerados foram os referidos no **Quadro A4. 5**.

Foram considerados como receptores todas as zonas habitacionais ou habitações isoladas que se encontrassem próximo do traçado (numa faixa de cerca de 130 m para cada lado). No **Quadro A4. 6** apresentam-se as características dos receptores considerados nas simulações.

Adicionalmente, é de referir que se considerou a contribuição em simultâneo de todos os troços de modo a estimar, para cada receptor, a concentração expectável devido não só ao próprio troço, mas também devido aos anteriores e seguintes.

O programa calcula não só as concentrações estimadas para cada receptor tendo em conta a influência simultânea de todos os troços mas também da contribuição de cada troço individualmente.

Quadro A4. 5– Links considerados

Link	Km inicial aproximado	Km final aproximado
<i>Início – Nó de Trancoso</i>		
A	0+000	1+400
B	1+400	2+300
C	2+300	2+950
D	2+950	4+000
<i>Nó de Trancoso – Nó de Vila Franca das Naves</i>		
E	4+000	5+750
F	5+750	6+050
G	6+050	6+800
H	6+800	7+450
I	7+450	8+600
J	8+600	9+800
<i>Nó de Vila Franca das Naves – Nó da Ligação à EN102</i>		
K	9+800	10+450
L	10+450	10+750
M	10+750	11+550
N	11+550	12+300
O	12+300	12+450
P	12+450	14+200
<i>Nó da Ligação à EN102 – Nó com o IP5</i>		
Q	14+200	14+550
R	14+550	16+600
S	16+600	17+482

Quadro A4. 6 – Localização de Receptores

Ref. ^a	Localização Plena Via (km)	Referência	Distâncias à Via*
<i>Início – Nó de Trancoso</i>			
1	0+950	Lugar de S. Martinho (Conjunto de habitações)	130 (d)
2	2+950	Habitação isolada	30 (e)
3	3+100	Habitação isolada	40 (d)
4	3+900	Conjunto de habitações junto a cruzamento existente	50 (d)
<i>Nó de Trancoso – Nó de Vila Franca das Naves</i>			
5	4+500	Habitação isolada	70 (d)
6	6+500	Habitação isolada	110 (d)
7	7+500	Núcleo rural (Habitação isolada)	90 (e)
8	8+150	Habitação isolada	40 (e)
9	9+000	Quinta do Rio (Habitação isolada)	30 (d)
<i>Nó de Vila Franca das Naves – Nó da Ligação à EN102</i>			
10	12+200	Habitação isolada	30 (d)
<i>Nó da Ligação à EN102 – Nó com o IP5</i>			
11	16+650	Conjunto de Habitações	30 (d)
12	17+000	Cemitério	90 (e)

* limite exterior da faixa de rodagem (e não eixo da via)

(d) – do lado direito da via; (e) – do lado esquerdo da via

c) Condições Meteorológicas

O transporte e dispersão de poluentes na atmosfera depende das condições meteorológicas locais nomeadamente da direcção e velocidade do vento, estabilidade do ar na baixa troposfera e das inversões de temperatura do ar.

Com o objectivo de exprimir a estabilidade atmosférica, em consequência tanto da intensidade do vento - geradora de turbulência mecânica, como da radiação solar responsável pelos efeitos térmicos na estabilidade, definem-se de acordo com *Pasquill-Turner*, seis classes de estabilidade de A a F, resultantes de diferentes associações de condições de vento e radiação solar.

A Classe A corresponde à situação de maior instabilidade e a Classe F à mais estável, estando as restantes classes intermédias situadas em escalonamento progressivo, onde a Classe D traduz uma situação de neutralidade.

Com base no regime de ventos registado na Estação Meteorológica mais próxima do traçado (Guarda), tentou-se definir dois cenários: um de ocorrência mais frequente (cenário típico) e outro que corresponde à situação mais desfavorável (cenário crítico).

Na estação climatológica considerada neste estudo, os ventos dominantes são, conforme já foi referido, de quadrante Noroeste (24,6%), seguidos dos de Sul (23,1%) e dos de Norte (17,3%), tendo todos os outros rumos frequências inferiores a 11%.

Salienta-se que, ao analisar a velocidade de vento associada à direcção Noroeste, verifica-se que os registos médios são da ordem dos 5,4 m/s, que são velocidades de vento relativamente reduzidas, não sendo as mais favoráveis à dispersão dos poluentes atmosféricos.

O cenário crítico corresponde a uma situação de grande estabilidade atmosférica e consequentemente de difícil dispersão de poluentes, caracterizada por ventos fracos e baixa altura da camada de mistura. Esta situação é representativa de condições atmosféricas de calmaria, a que corresponde uma velocidade de vento de 1 km/h, ou seja, 0,28 m/s e ocorre para a estação em análise com uma frequência muito reduzida de 0,7%.

Será, assim, efectuada simulação para os cenários típico e crítico, adoptando as velocidades de vento referidas. No que se refere à direcção do vento, o CALINE selecciona para cada caso a direcção que corresponde às concentrações mais desfavoráveis.

Um outro critério atmosférico usado no modelo é a variabilidade da direcção do vento, definida no programa CALINE 4 como o desvio padrão da direcção do vento. Quanto maior o valor da variabilidade da direcção do vento, melhores são as condições de dispersão dos poluentes.

Deste modo, optou-se por considerar o valor que traduz a pior situação na dispersão dos poluentes (variabilidade da direcção do vento = 5º).

No **Quadro A4. 7** resumem-se as condições meteorológicas para os cenários considerados.

Quadro A4. 7 – Condições Meteorológicas Consideradas

Condições Meteorológicas	Cenário Típico	Cenário Crítico
Velocidade do Vento (m/s) ⁽¹⁾	5,4	0,28
Classe de Estabilidade ⁽²⁾	D	F
Altura da Camada de Mistura (m)	1000	300
Variabilidade da Direcção do Vento (Graus)	5	5
Temperatura do ar (°C)	8,8	8,8

(1) - "O Clima de Portugal", Fascículo XLIX Volume 3 – 3.ª Região, 1990

(2) - "Air Pollution Control Engineering", Noel de Nevers, 1995

d) Dados Diversos

Nas simulações realizadas admitiram-se ainda os seguintes pressupostos:

- Não se consideraram as vias que cruzam o lanço em estudo nem as ligações em estudo, ou seja, apenas a plena via em estudo contribui para a emissão de poluentes;
- Velocidades de sedimentação e deposição do monóxido de carbono e dióxido de azoto foram consideradas nulas e as das partículas, iguais a 0,602 cm/seg, que são os valores recomendados no manual do programa de simulação utilizado (CALINE 4);
- Para o coeficiente de rugosidade utilizou-se o valor de 10 cm.

Relativamente à largura da camada de mistura, esta é calculada somando à largura das faixas de rodagem, 3 metros para cada lado. Assim, chegou-se a uma largura de 23,6 m para todos os links.

e) Volume de Tráfego

No **Quadro A4. 8** apresentam-se os dados de Tráfego Médio Diário Anual (TMDA) considerados, para o ano de início do projecto (2009) e para o ano horizonte do projecto (2029).

Os valores de TMDA foram divididos por dezasseis horas para calcular o Tráfego Médio Horário, já que o TMDA diurno é considerado para o período das 6 horas às 22 horas, pelos critérios da EP.

Quadro A4. 8 – Dados de Tráfego Médio Diário (veículos/dia)

Secção	Links	Tráfego Médio Diário Anual					
		2009			2029		
		Ligeiros	Pesados	Total	Ligeiros	Pesados	Total
Início – Nó de Trancoso	A, B, C, D	4 186	394	4 580	6 915	599	7 514
Nó de Trancoso – Nó de Vila Franca das Naves	E, F, G, H, I, J	9 917	964	10 881	15 559	1 393	16 952
Nó de Vila Franca das Naves – Nó da Ligação à EN102	L, M, N, O, P	9 311	848	10 159	15 226	1 273	16 499
Nó da Ligação à EN102 – Nó com o IP5	Q, R, S	7 715	726	8 441	12 706	1 095	13 801

f) Concentração do Poluente em Estudo na Ausência do Projecto

As concentrações dos poluentes em estudo no ar ambiente, na ausência do projecto, estão referidas no **Quadro A4. 9**.

Quadro A4. 9 – Concentração do Poluente em Estudo na Ausência do Projecto

Poluente	Concentração no ar ambiente (ppm)
Monóxido de carbono (CO)	0,8
Dióxido de azoto (NO ₂)	Menosprezável (0)
Partículas totais em suspensão (PTS)	10,0

2.5 Resultados das Simulações

Em seguida apresenta-se uma síntese dos resultados das simulações obtidas por aplicação do modelo aos dados de base acima descritos para os anos 2006 e 2016, e para o monóxido de carbono, dióxido de azoto e partículas totais em suspensão.

Nas simulações efectuadas considerou-se a localização de receptores de ambos os lados da estrada. No entanto, nos resultados das simulações apresentados neste anexo, consideraram-se apenas os valores para o lado com concentrações mais elevadas.

Em seguida, do **Quadro A4. 10** ao **Quadro A4. 12**, apresentam-se os resultados das simulações relativos ao traçado em estudo.

Quadro A4. 10 – Concentração Média Estimada de Monóxido de Carbono para 8 Horas ($\mu\text{g}/\text{m}^3$) nos vários receptores – Anos 2009 e 2029

Receptor	Distância à via (m)	CO ($\mu\text{g}/\text{m}^3$)			
		Cenário Típico		Cenário Crítico	
		2009	2029	2009	2029
<i>Início – Nó de Trancoso</i>					
1	130 (d)	914	914	1371	1486
2	30 (e)	1029	1029	1600	1829
3	40 (d)	1029	1029	1714	2057
4	50 (d)	1029	1029	1943	2286
<i>Nó de Trancoso – Nó de Vila Franca das Naves</i>					
5	70 (d)	914	1029	1371	1714
6	110 (d)	1029	1029	1600	1829
7	90 (e)	1029	1029	1486	1714
8	40 (e)	1029	1029	1714	2057
9	30 (d)	1029	1029	1714	2057
<i>Nó de Vila Franca das Naves – Nó da Ligação à EN102</i>					
10	30 (d)	1029	1143	2057	2514
<i>Nó da Ligação à EN102 – Nó com o IP5</i>					
11	30 (d)	1029	1143	2057	2514
12	90 (e)	1029	1029	1829	2171

Valor máximo (CO) = 2 514 $\mu\text{g}/\text{m}^3$

Quadro A4. 11 – Concentração Estimada de Dióxido de Azoto ($\mu\text{g}/\text{m}^3$) para 1 Hora nos vários receptores – Anos 2009 e 2029

Receptor	Distância à via (m)	NO ₂ ($\mu\text{g}/\text{m}^3$)			
		Cenário Típico		Cenário Crítico	
		2009	2029	2009	2029
<i>Início – Nό de Trancoso</i>					
1	130 (d)	< 19	< 19	< 19	< 19
2	30 (e)	< 19	< 19	< 19	< 19
3	40 (d)	< 19	< 19	< 19	< 19
4	50 (d)	< 19	< 19	< 19	19
<i>Nό de Trancoso – Nό de Vila Franca das Naves</i>					
5	70 (d)	< 19	< 19	< 19	< 19
6	110 (d)	< 19	< 19	< 19	< 19
7	90 (e)	< 19	< 19	< 19	< 19
8	40 (e)	< 19	< 19	< 19	< 19
9	30 (d)	< 19	< 19	< 19	< 19
<i>Nό de Vila Franca das Naves – Nό da Ligação à EN102</i>					
10	30 (d)	< 19	< 19	< 19	19
<i>Nό da Ligação à EN102 – Nό com o IP5</i>					
11	30 (d)	< 19	< 19	< 19	19
12	90 (e)	< 19	< 19	< 19	19

Valor máximo (NO₂) = 19 $\mu\text{g}/\text{m}^3$

Quadro A4. 12 – Concentração Estimada de Partículas Totais em Suspensão ($\mu\text{g}/\text{m}^3$) nos vários receptores – Anos 2009 e 2029

Receptor	Distância à via (m)	Partículas Totais em Suspensão ($\mu\text{g}/\text{m}^3$)			
		Cenário Típico		Cenário Crítico	
		2009	2029	2009	2029
<i>Início – Nó de Trancoso</i>					
1	130 (d)	10,2	10,4	11,5	12,3
2	30 (e)	10,5	10,7	13,2	14,8
3	40 (d)	10,6	10,9	14,3	16,5
4	50 (d)	10,8	11,2	15,2	17,5
<i>Nó de Trancoso – Nó de Vila Franca das Naves</i>					
5	70 (d)	10,4	10,5	12,6	13,8
6	110 (d)	10,5	10,7	13,3	14,7
7	90 (e)	10,4	10,6	12,8	14,0
8	40 (e)	10,6	10,9	14,0	15,8
9	30 (d)	10,6	10,9	14,0	15,7
<i>Nó de Vila Franca das Naves – Nó da Ligação à EN102</i>					
10	30 (d)	10,8	11,3	15,7	18,5
<i>Nó da Ligação à EN102 – Nó com o IP5</i>					
11	30 (d)	11,0	11,7	16,5	19,9
12	90 (e)	10,6	10,9	14,0	16,1

Valor máximo (PTS) = 19,9 $\mu\text{g}/\text{m}^3$

3. OUTPUTS DO CALINE

De seguida apresentam-se os *outputs* emitidos pelo Programa CALINE 4.

3.1 CO – Concentrações médias de 8 h (Cenário Típico em 2009)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: CO Vel. Tipica 2029
 RUN: (MULTI-RUN/WORST CASE HYBRID)
 POLLUTANT: Carbon Monoxide

I. SITE VARIABLES

VD= .0 CM/S	Z0= 10. CM	ALT= 600. (M)
VS= .0 CM/S		

II. METEOROLOGICAL CONDITIONS

RUN	*	U (M/S)	BRG (DEG)	CLASS	AMB (PPM)	MIXH (M)	SIGTH (DEG)	TEMP (C)
1. HOUR 1	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
2. HOUR 2	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
3. HOUR 3	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
4. HOUR 4	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
5. HOUR 5	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
6. HOUR 6	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
7. HOUR 7	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
8. HOUR 8	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8

III. LINK GEOMETRY

LINK DESCRIPTION	*	LINK COORDINATES (M)				*	H	W
	*	X1	Y1	X2	Y2	*	TYPE (M)	(M)
<hr/>								
A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	.0 23.6
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	.0 23.6
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	.0 23.6
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	.0 23.6
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	.0 23.6
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	.0 23.6
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	.0 23.6
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	.0 23.6
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	.0 23.6
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	.0 23.6
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	.0 23.6
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	.0 23.6
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	.0 23.6
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	.0 23.6
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	.0 23.6
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	.0 23.6
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	.0 23.6
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	.0 23.6
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	.0 23.6

IV. EMISSIONS AND VEHICLE VOLUMES

RUN	*	LINK									
	*	*	A	B	C	D	E	F	G	H	I
<hr/>											
1 VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680	680
EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
2 VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680	680
EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
3 VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680	680
EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
4 VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680	680
EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
5 VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680	680
EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
6 VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680	680
EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
7 VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680	680
EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
8 VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680	680
EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.

IV. EMISSIONS AND VEHICLE VOLUMES (CONT.)

RUN	*	LINK									
		K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
<hr/>											
*	*										
1	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	
*	*										
2	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	
*	*										
3	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	
*	*										
4	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	
*	*										
5	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	
*	*										
6	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	
*	*										
7	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	
*	*										
8	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	

V. RECEPTOR LOCATIONS AND MULTI-RUN AVERAGE CONCENTRATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)			* AVG * (PPM)
		X	Y	Z	
<hr/>					
1.	RECPT 1 *	68871	124052	1.8	* .8
2.	RECPT 2 *	67996	121919	1.8	* .9
3.	RECPT 3 *	67940	121751	1.8	* .9
4.	RECPT 4 *	67689	121062	1.8	* .9
5.	RECPT 5 *	67441	120469	1.8	* .8
6.	RECPT 6 *	67427	118527	1.8	* .9
7.	RECPT 7 *	67985	117736	1.8	* .9
8.	RECPT 8 *	68330	117224	1.8	* .9
9.	RECPT 9 *	68757	116455	1.8	* .9
10.	RECPT 10 *	69439	113502	1.8	* .9
11.	RECPT 11 *	69017	109314	1.8	* .9
12.	RECPT 12 *	69072	109008	1.8	* .9

3.2 NO₂ – Concentrações 1h (Cenário Típico em 2009)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: NO2 Vel. Tipica 2009
 RUN: WC 1h (WORST CASE ANGLE)
 POLLUTANT: Nitrogen Dioxide

I. SITE VARIABLES

U= 5.4 M/S	Z0= 10. CM	ALT= 600. (M)
BRG= WORST CASE	VD= .0 CM/S	
CLAS= 4 (D)	VS= .0 CM/S	
MIXH= 1000. M	TEMP= 8.8 DEGREE (C)	
SIGHT= 5. DEGREES		

NOX VARIABLES

NO2= .00 PPM	NO= .00 PPM	O3= .00 PPM	KR= .000
1/SEC			

II. LINK VARIABLES

LINK DESCRIPTION	*	LINK X1	COORDINATES Y1	(M)	X2	Y2	*	TYPE	VPH	EF (G/MI)	H (M)	W (M)
A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	286	2.60	.0	23.6	
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	286	2.60	.0	23.6	
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	286	2.60	.0	23.6	
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	286	2.60	.0	23.6	
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	528	2.60	.0	23.6	
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	528	2.60	.0	23.6	
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	528	2.60	.0	23.6	

III. RECEPTOR LOCATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)		
	*	X	Y	Z
<hr/>				
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE)

RECEPTOR	*	*	PRED	*	CONC/LINK								
	*	BRG	*	CONC	*	(PPM)							
	*	(DEG)	*	(PPM)	*	A	B	C	D	E	F	G	H
<hr/>													
1. RECPT	1 *	199.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
2. RECPT	2 *	196.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
3. RECPT	3 *	30.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
4. RECPT	4 *	192.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
5. RECPT	5 *	187.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
6. RECPT	6 *	342.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
7. RECPT	7 *	330.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
8. RECPT	8 *	149.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
9. RECPT	9 *	139.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
10. RECPT	10 *	3.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
11. RECPT	11 *	187.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
12. RECPT	12 *	350.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE) (CONT.)

RECEPTOR	*	CONC/LINK											
	*	(PPM)											
	*	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
<hr/>													
1. RECPT	1 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
2. RECPT	2 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
3. RECPT	3 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
4. RECPT	4 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
5. RECPT	5 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
6. RECPT	6 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
7. RECPT	7 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
8. RECPT	8 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
9. RECPT	9 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
10. RECPT	10 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
11. RECPT	11 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
12. RECPT	12 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00

3.3 PTS – Concentrações 1h (Cenário Típico em 2009)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: PTS Vel. Tipica 2009
 RUN: WC 1h (WORST CASE ANGLE)
 POLLUTANT: Particulate
 (NOTE: OUTPUT IN MICRO-GRAMS/METER**3. IGNORE PPM LABEL)

I. SITE VARIABLES

U= 5.4 M/S	Z0= 10. CM	ALT= 600. (M)
BRG= WORST CASE	VD= .6 CM/S	
CLAS= 4 (D)	VS= .6 CM/S	
MIXH= 1000. M	AMB= 10.0 PPM	
SIGTH= 5. DEGREES	TEMP= 8.8 DEGREE (C)	

II. LINK VARIABLES

LINK DESCRIPTION	*	LINK COORDINATES (M)				*	EF (G/MI)	H (M)	W (M)
	*	X1	Y1	X2	Y2	*	TYPE	VPH	
A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	286	.0
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	286	.0
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	286	.0
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	286	.0
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	680	.0
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	680	.0
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	680	.0
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	680	.0
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	680	.0
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	680	.0
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	635	.0
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	635	.0
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	635	.0
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	635	.0
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	635	.0
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	635	.0
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	528	.0
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	528	.0
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	528	.0

III. RECEPTOR LOCATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)		
	*	X	Y	Z
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE)

RECEPTOR	*	*	PRED	*	CONC/LINK								
	*	BRG	*	CONC	*	(PPM)							
	*	(DEG)	*	(PPM)	*	A	B	C	D	E	F	G	H
1. RECPT	1 *	199.	*	10.2	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
2. RECPT	2 *	196.	*	10.5	*	.0	.0	.0	.3	.2	.0	.0	.0
3. RECPT	3 *	30.	*	10.6	*	.0	.0	.4	.2	.0	.0	.0	.0
4. RECPT	4 *	192.	*	10.8	*	.0	.0	.0	.0	.7	.0	.0	.0
5. RECPT	5 *	187.	*	10.4	*	.0	.0	.0	.0	.3	.0	.0	.0
6. RECPT	6 *	342.	*	10.5	*	.0	.0	.0	.0	.0	.2	.2	.0
7. RECPT	7 *	330.	*	10.4	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.2	.2
8. RECPT	8 *	149.	*	10.6	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
9. RECPT	9 *	139.	*	10.6	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
10. RECPT	10 *	3.	*	10.8	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
11. RECPT	11 *	187.	*	11.0	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
12. RECPT	12 *	350.	*	10.6	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE) (CONT.)

RECEPTOR	*	CONC/LINK											
	*	(PPM)											
	*	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
1. RECPT	1 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	
2. RECPT	2 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	
3. RECPT	3 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	
4. RECPT	4 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	
5. RECPT	5 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	
6. RECPT	6 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	
7. RECPT	7 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	
8. RECPT	8 *	.2	.3	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	
9. RECPT	9 *	.0	.6	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	
10. RECPT	10 *	.0	.0	.0	.0	.2	.6	.0	.0	.0	.0	.0	
11. RECPT	11 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	1.0	
12. RECPT	12 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.4	.2	

3.4 CO – Concentrações médias de 8 h (Cenário Típico em 2029)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: CO Vel. Tipica 2029
 RUN: (MULTI-RUN/WORST CASE HYBRID)
 POLLUTANT: Carbon Monoxide

I. SITE VARIABLES

VD= .0 CM/S	Z0= 10. CM	ALT= 600. (M)
VS= .0 CM/S		

II. METEOROLOGICAL CONDITIONS

RUN	*	U (M/S)	BRG (DEG)	CLASS	AMB (PPM)	MIXH (M)	SIGTH (DEG)	TEMP (C)

1. HOUR 1	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
2. HOUR 2	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
3. HOUR 3	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
4. HOUR 4	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
5. HOUR 5	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
6. HOUR 6	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
7. HOUR 7	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8
8. HOUR 8	*	5.4	WORST	4 (D)	.8	1000.	5.00	8.8

III. LINK GEOMETRY

LINK DESCRIPTION	*	LINK COORDINATES (M)	*	H	W				
	*	X1	Y1	X2	Y2	*	TYPE	(M)	(M)

A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	.0	23.6
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	.0	23.6
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	.0	23.6
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	.0	23.6
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	.0	23.6
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	.0	23.6
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	.0	23.6
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	.0	23.6
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	.0	23.6
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	.0	23.6
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	.0	23.6
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	.0	23.6
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	.0	23.6
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	.0	23.6
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	.0	23.6
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	.0	23.6
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	.0	23.6
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	.0	23.6
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	.0	23.6

IV. EMISSIONS AND VEHICLE VOLUMES

RUN	*	LINK									
	*	A	B	C	D	E	F	G	H	I	J
<hr/>											
1	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
2	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
3	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
4	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
5	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
6	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
7	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
8	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.

IV. EMISSIONS AND VEHICLE VOLUMES (CONT.)

RUN	*	LINK									
	*	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
<hr/>											
1	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
2	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
3	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
4	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
5	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
6	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
7	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
<hr/>											
8	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.

V. RECEPTOR LOCATIONS AND MULTI-RUN AVERAGE CONCENTRATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)			*	AVG
	*	X	Y	Z	*	(PPM)
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8	*	.8
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8	*	.9
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8	*	.9
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8	*	.9
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8	*	.9
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8	*	.9
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8	*	.9
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8	*	.9
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8	*	.9
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8	*	1.0
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8	*	1.0
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8	*	.9

3.5 NO₂ – Concentrações 1h (Cenário Típico em 2029)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL

JUNE 1989 VERSION

PAGE 1

JOB: NO2 Vel. Tipica 2029

RUN: WC 1h (WORST CASE ANGLE)

POLLUTANT: Nitrogen Dioxide

I. SITE VARIABLES

U= 5.4 M/S	Z0= 10. CM	ALT= 600. (M)
BRG= WORST CASE	VD= .0 CM/S	
CLAS= 4 (D)	VS= .0 CM/S	
MIXH= 1000. M	TEMP= 8.8 DEGREE (C)	
SIGTH= 5. DEGREES		

NOX VARIABLES

NO2= .00 PPM	NO= .00 PPM	O3= .00 PPM	KR= .000
1/SEC			

II. LINK VARIABLES

LINK DESCRIPTION	*	LINK *	COORDINATES (M)	*	*	EF	H	W			
	*	X1	Y1	X2	Y2	TYPE	VPH	(G/MI)	(M)	(M)	
A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	470	2.60	.0	23.6
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	470	2.60	.0	23.6
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	470	2.60	.0	23.6
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	470	2.60	.0	23.6
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	863	2.60	.0	23.6
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	863	2.60	.0	23.6
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	863	2.60	.0	23.6

III. RECEPTOR LOCATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)		
	*	X	Y	Z
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE)

RECEPTOR	*	*	PRED	*	CONC/LINK								
	*	BRG	*	CONC	*	(PPM)							
	*	(DEG)	*	(PPM)	*	A	B	C	D	E	F	G	H
1. RECPT	1 *	199.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
2. RECPT	2 *	196.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
3. RECPT	3 *	30.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
4. RECPT	4 *	192.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
5. RECPT	5 *	187.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
6. RECPT	6 *	342.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
7. RECPT	7 *	330.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
8. RECPT	8 *	149.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
9. RECPT	9 *	139.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
10. RECPT	10 *	3.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
11. RECPT	11 *	187.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
12. RECPT	12 *	350.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE) (CONT.)

RECEPTOR	*	CONC/LINK											
	*	(PPM)											
	*	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
1. RECPT	1 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
2. RECPT	2 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
3. RECPT	3 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
4. RECPT	4 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
5. RECPT	5 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
6. RECPT	6 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
7. RECPT	7 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
8. RECPT	8 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
9. RECPT	9 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
10. RECPT	10 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
11. RECPT	11 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
12. RECPT	12 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00

3.6 PTS – Concentrações 1h (Cenário Típico em 2029)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: PTS Vel. Tipica 2009
 RUN: WC 1h (WORST CASE ANGLE)
 POLLUTANT: Particulate
 (NOTE: OUTPUT IN MICRO-GRAMS/METER**3. IGNORE PPM LABEL)

I. SITE VARIABLES

U= 5.4 M/S	Z0= 10. CM	ALT= 600. (M)
BRG= WORST CASE	VD= .6 CM/S	
CLAS= 4 (D)	VS= .6 CM/S	
MIXH= 1000. M	AMB= 10.0 PPM	
SIGTH= 5. DEGREES	TEMP= 8.8 DEGREE (C)	

II. LINK VARIABLES

LINK DESCRIPTION	*	LINK COORDINATES (M)				*	EF (G/MI)	H (M)	W (M)
	*	X1	Y1	X2	Y2	*	TYPE	VPH	
A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	470	.0
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	470	.0
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	470	.0
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	470	.0
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	1060	.0
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	1060	.0
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	1060	.0
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	1060	.0
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	1060	.0
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	1060	.0
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	1031	.0
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	1031	.0
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	1031	.0
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	1031	.0
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	1031	.0
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	1031	.0
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	863	.0
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	863	.0
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	863	.0

III. RECEPTOR LOCATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)		
	*	X	Y	Z
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE) (NOTE: OUTPUT IN MICRO-GRAMS/METER**3. IGNORE PPM LABEL)

RECEPTOR	*	*	PRED	*	CONC/LINK								
	*	BRG	*	CONC	*	(PPM)							
	(DEG)	(PPM)	*	A	B	C	D	E	F	G	H		
1. RECPT	1 *	199.	*	10.4	*	.0	.1	.0	.0	.0	.0	.0	.0
2. RECPT	2 *	196.	*	10.7	*	.0	.0	.0	.4	.3	.0	.0	.0
3. RECPT	3 *	30.	*	10.9	*	.0	.0	.6	.3	.0	.0	.0	.0
4. RECPT	4 *	192.	*	11.2	*	.0	.0	.0	.0	1.1	.0	.0	.0
5. RECPT	5 *	187.	*	10.5	*	.0	.0	.0	.0	.5	.0	.0	.0
6. RECPT	6 *	342.	*	10.7	*	.0	.0	.0	.0	.0	.3	.4	.0
7. RECPT	7 *	330.	*	10.6	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.3	.2
8. RECPT	8 *	149.	*	10.9	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
9. RECPT	9 *	139.	*	10.9	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
10. RECPT	10 *	3.	*	11.3	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
11. RECPT	11 *	187.	*	11.7	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
12. RECPT	12 *	350.	*	10.9	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE) (CONT.)

RECEPTOR	*	*	CONC/LINK									
	*	*	(PPM)									
	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
1. RECPT	1 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
2. RECPT	2 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
3. RECPT	3 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
4. RECPT	4 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
5. RECPT	5 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
6. RECPT	6 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
7. RECPT	7 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
8. RECPT	8 *	.3	.5	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
9. RECPT	9 *	.0	.9	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
10. RECPT	10 *	.0	.0	.0	.0	.3	.9	.0	.0	.0	.0	.0
11. RECPT	11 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	1.7
12. RECPT	12 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.6	.3	

3.7 CO – Concentrações médias de 8 h (Cenário Crítico em 2009)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: CO Vel. Critica 2009
 RUN: (MULTI-RUN/WORST CASE HYBRID)
 POLLUTANT: Carbon Monoxide

I. SITE VARIABLES

VD= .0 CM/S ZO= 10. CM ALT= 600. (M)
 VS= .0 CM/S

II. METEOROLOGICAL CONDITIONS

RUN	*	U * (M/S)	BRG (DEG)	CLASS	AMB (PPM)	MIXH (M)	SIGTH (DEG)	TEMP (C)
1. HOUR 1	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
2. HOUR 2	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
3. HOUR 3	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
4. HOUR 4	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
5. HOUR 5	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
6. HOUR 6	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
7. HOUR 7	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
8. HOUR 8	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8

III. LINK GEOMETRY

LINK DESCRIPTION	*	LINK COORDINATES (M)	*	H	W			
	*	X1	Y1	X2	Y2	*	TYPE (M)	(M)
A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	.0 23.6
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	.0 23.6
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	.0 23.6
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	.0 23.6
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	.0 23.6
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	.0 23.6
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	.0 23.6
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	.0 23.6
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	.0 23.6
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	.0 23.6
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	.0 23.6
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	.0 23.6
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	.0 23.6
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	.0 23.6
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	.0 23.6
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	.0 23.6
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	.0 23.6
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	.0 23.6
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	.0 23.6

IV. EMISSIONS AND VEHICLE VOLUMES

RUN	*	LINK									
	*	A	B	C	D	E	F	G	H	I	J
<hr/>											
1	VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
2	VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
3	VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
4	VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
5	VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
6	VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
7	VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
8	VPH *	286	286	286	286	680	680	680	680	680	680
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.

IV. EMISSIONS AND VEHICLE VOLUMES (CONT.)

RUN	*	LINK									
	*	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
<hr/>											
1	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	528
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
2	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	528
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
3	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	528
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
4	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	528
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
5	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	528
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
6	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	528
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
7	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	528
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
8	VPH *	635	635	635	635	635	635	528	528	528	528
	EF *	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.

V. RECEPTOR LOCATIONS AND MULTI-RUN AVERAGE CONCENTRATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)			*	AVG
		X	Y	Z	*	(PPM)
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8	*	1.2
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8	*	1.4
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8	*	1.5
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8	*	1.7
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8	*	1.2
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8	*	1.4
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8	*	1.3
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8	*	1.5
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8	*	1.5
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8	*	1.8
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8	*	1.8
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8	*	1.6

3.8 NO₂ – Concentrações 1h (Cenário Crítico em 2009)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: NO2 Vel. Critica 2009
 RUN: WC 1h (WORST CASE ANGLE)
 POLLUTANT: Nitrogen Dioxide

I. SITE VARIABLES

U= .5 M/S	Z0= 10. CM	ALT= 600. (M)
BRG= WORST CASE	VD= .0 CM/S	
CLAS= 6 (F)	VS= .0 CM/S	
MIXH= 300. M	TEMP= 8.8 DEGREE (C)	
SIGHT= 5. DEGREES		

NOX VARIABLES

NO2= .00 PPM	NO= .00 PPM	O3= .00 PPM	KR= .000
1/SEC			

II. LINK VARIABLES

LINK DESCRIPTION	*	LINK X1	COORDINATES Y1	(M)	X2	Y2	*	TYPE	VPH	EF (G/MI)	H (M)	W (M)
A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	286	2.60	.0	23.6	
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	286	2.60	.0	23.6	
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	286	2.60	.0	23.6	
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	286	2.60	.0	23.6	
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	680	2.60	.0	23.6	
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	635	2.60	.0	23.6	
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	528	2.60	.0	23.6	
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	528	2.60	.0	23.6	
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	528	2.60	.0	23.6	

III. RECEPTOR LOCATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)		
	*	X	Y	Z
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE)

RECEPTOR	*	*	PRED	*	CONC/LINK								
	*	BRG	*	CONC	*	(PPM)							
	*	(DEG)	*	(PPM)	*	A	B	C	D	E	F	G	H
1. RECPT	1 *	199.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
2. RECPT	2 *	194.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
3. RECPT	3 *	30.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
4. RECPT	4 *	191.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
5. RECPT	5 *	174.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
6. RECPT	6 *	149.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
7. RECPT	7 *	330.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
8. RECPT	8 *	150.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
9. RECPT	9 *	331.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
10. RECPT	10 *	2.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
11. RECPT	11 *	189.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
12. RECPT	12 *	351.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE) (CONT.)

RECEPTOR	*	CONC/LINK											
	*	(PPM)											
	*	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
1. RECPT	1 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
2. RECPT	2 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
3. RECPT	3 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
4. RECPT	4 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
5. RECPT	5 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
6. RECPT	6 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
7. RECPT	7 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
8. RECPT	8 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
9. RECPT	9 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
10. RECPT	10 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
11. RECPT	11 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
12. RECPT	12 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00

3.9 PTS – Concentrações 1h (Cenário Critico em 2009)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: PTS Vel. Critica 2009
 RUN: WC 1h (WORST CASE ANGLE)
 POLLUTANT: Particulate
 (NOTE: OUTPUT IN MICRO-GRAMS/METER**3. IGNORE PPM LABEL)

I. SITE VARIABLES

U= .5 M/S	Z0= 10. CM	ALT= 600. (M)
BRG= WORST CASE	VD= .6 CM/S	
CLAS= 6 (F)	VS= .6 CM/S	
MIXH= 300. M	AMB= 10.0 PPM	
SIGTH= 5. DEGREES	TEMP= 8.8 DEGREE (C)	

II. LINK VARIABLES

LINK DESCRIPTION	*	LINK COORDINATES (M)				*	EF (G/MI)	H (M)	W (M)
A.	LINK A	*	X1	Y1	X2	Y2	*	TYPE	VPH
B.	LINK B	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	286
C.	LINK C	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	286
D.	LINK D	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	286
E.	LINK E	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	286
F.	LINK F	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	680
G.	LINK G	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	680
H.	LINK H	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	680
I.	LINK I	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	680
J.	LINK J	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	680
K.	LINK K	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	680
L.	LINK L	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	635
M.	LINK M	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	635
N.	LINK N	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	635
O.	LINK O	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	635
P.	LINK P	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	635
Q.	LINK Q	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	635
R.	LINK R	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	528
S.	LINK S	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	528
		*	69046	*****	68830	*****	*	AG	528

III. RECEPTOR LOCATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)		
	*	X	Y	Z
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE)

(NOTE: OUTPUT IN MICRO-GRAMS/METER**3. IGNORE PPM LABEL)

RECEPTOR	*	*	PRED	*	CONC/LINK								
	*	BRG	*	CONC	*	(PPM)							
	*	(DEG)	*	(PPM)	*	A	B	C	D	E	F	G	H
1. RECPT	1 *	198.	*	11.5 *	.	.4	.6	.2	.0	.2	.0	.0	.0
2. RECPT	2 *	194.	*	13.2 *	.	.0	.0	.0	2.3	.7	.0	.0	.0
3. RECPT	3 *	30.	*	14.3 *	.	.1	.3	2.9	1.0	.0	.0	.0	.0
4. RECPT	4 *	191.	*	15.2 *	.	.0	.0	.0	.0	5.0	.1	.1	.0
5. RECPT	5 *	187.	*	12.6 *	.	.0	.0	.0	.0	2.2	.3	.1	.0
6. RECPT	6 *	341.	*	13.3 *	.	.0	.0	.0	.0	.3	1.4	1.5	.0
7. RECPT	7 *	330.	*	12.8 *	.	.0	.0	.0	.0	.0	.3	1.2	1.2
8. RECPT	8 *	150.	*	14.0 *	.	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
9. RECPT	9 *	139.	*	14.0 *	.	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
10. RECPT	10 *	2.	*	15.7 *	.	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
11. RECPT	11 *	189.	*	16.5 *	.	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
12. RECPT	12 *	351.	*	14.0 *	.	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE) (CONT.)

RECEPTOR	*	CONC/LINK											
	*	(PPM)											
	*	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
1. RECPT	1 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
2. RECPT	2 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
3. RECPT	3 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
4. RECPT	4 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
5. RECPT	5 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
6. RECPT	6 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
7. RECPT	7 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
8. RECPT	8 *	1.6	2.0	.2	.1	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
9. RECPT	9 *	.0	3.7	.2	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
10. RECPT	10 *	.0	.0	.2	.2	1.4	3.8	.0	.0	.0	.0	.0	.0
11. RECPT	11 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	6.5
12. RECPT	12 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.1	.0	2.5	1.2	

3.10 CO – Concentrações médias de 8 h (Cenário Crítico em 2029)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: CO Vel. Critica 2029
 RUN: (MULTI-RUN/WORST CASE HYBRID)
 POLLUTANT: Carbon Monoxide

I. SITE VARIABLES

VD= .0 CM/S Z0= 10. CM ALT= 600. (M)
 VS= .0 CM/S

II. METEOROLOGICAL CONDITIONS

RUN	*	U * (M/S)	BRG (DEG)	CLASS	AMB (PPM)	MIXH (M)	SIGTH (DEG)	TEMP (C)
1. HOUR 1	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
2. HOUR 2	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
3. HOUR 3	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
4. HOUR 4	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
5. HOUR 5	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
6. HOUR 6	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
7. HOUR 7	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8
8. HOUR 8	*	.5	WORST	6 (F)	.8	300.	5.00	8.8

III. LINK GEOMETRY

LINK DESCRIPTION	*	LINK COORDINATES (M)	*	H	W			
	*	X1	Y1	X2	Y2	*	TYPE (M)	(M)
A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	.0 23.6
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	.0 23.6
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	.0 23.6
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	.0 23.6
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	.0 23.6
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	.0 23.6
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	.0 23.6
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	.0 23.6
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	.0 23.6
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	.0 23.6
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	.0 23.6
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	.0 23.6
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	.0 23.6
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	.0 23.6
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	.0 23.6
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	.0 23.6
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	.0 23.6
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	.0 23.6
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	.0 23.6

IV. EMISSIONS AND VEHICLE VOLUMES

RUN	*	LINK									
	*	A	B	C	D	E	F	G	H	I	J
<hr/>											
1	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
2	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
3	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
4	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
5	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
6	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
7	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
8	VPH	*	470	470	470	470	1060	1060	1060	1060	1060
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.

IV. EMISSIONS AND VEHICLE VOLUMES (CONT.)

RUN	*	LINK									
	*	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
<hr/>											
1	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
2	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
3	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
4	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
5	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
6	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
7	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.
	*										
8	VPH	*	1031	1031	1031	1031	1031	1031	863	863	863
	EF	*	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.	13.

V. RECEPTOR LOCATIONS AND MULTI-RUN AVERAGE CONCENTRATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)			*	AVG
	*	X	Y	Z	*	(PPM)
<hr/>						
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8	*	1.3
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8	*	1.6
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8	*	1.8
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8	*	2.0
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8	*	1.5
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8	*	1.6
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8	*	1.5
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8	*	1.8
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8	*	1.8
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8	*	2.2
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8	*	2.2
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8	*	1.9

3.11 NO₂ – Concentrações 1h (Cenário Crítico em 2029)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: NO2 Vel. Critica 2029
 RUN: WC 1h (WORST CASE ANGLE)
 POLLUTANT: Nitrogen Dioxide

I. SITE VARIABLES

U= .5 M/S	Z0= 10. CM	ALT= 600. (M)
BRG= WORST CASE	VD= .0 CM/S	
CLAS= 6 (F)	VS= .0 CM/S	
MIXH= 300. M	TEMP= 8.8 DEGREE (C)	
SIGTH= 5. DEGREES		

NOX VARIABLES

NO2= .00 PPM	NO= .00 PPM	O3= .00 PPM	KR= .000
1/SEC			

II. LINK VARIABLES

LINK DESCRIPTION	*	LINK X1	COORDINATES Y1	(M)	X2	Y2	*	TYPE	VPH	EF (G/MI)	H (M)	W (M)
A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	470	2.60	.0	23.6	
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	470	2.60	.0	23.6	
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	470	2.60	.0	23.6	
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	470	2.60	.0	23.6	
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6	
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6	
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6	
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6	
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6	
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	1060	2.60	.0	23.6	
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6	
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6	
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6	
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6	
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6	
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	1031	2.60	.0	23.6	
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	863	2.60	.0	23.6	
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	863	2.60	.0	23.6	
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	863	2.60	.0	23.6	

III. RECEPTOR LOCATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)		
	*	X	Y	Z
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE)

RECEPTOR	*	*	PRED	*	CONC/LINK								
	*	BRG	*	CONC	*	(PPM)							
	*	(DEG)	*	(PPM)	*	A	B	C	D	E	F	G	H
1. RECPT	1 *	199.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
2. RECPT	2 *	194.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
3. RECPT	3 *	30.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
4. RECPT	4 *	191.	*	.01	*	.00	.00	.00	.00	.01	.00	.00	.00
5. RECPT	5 *	174.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
6. RECPT	6 *	149.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
7. RECPT	7 *	330.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
8. RECPT	8 *	151.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
9. RECPT	9 *	331.	*	.00	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
10. RECPT	10 *	2.	*	.01	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
11. RECPT	11 *	189.	*	.01	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
12. RECPT	12 *	351.	*	.01	*	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE) (CONT.)

RECEPTOR	*	CONC/LINK											
	*	(PPM)											
	*	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
1. RECPT	1 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
2. RECPT	2 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
3. RECPT	3 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
4. RECPT	4 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
5. RECPT	5 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
6. RECPT	6 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
7. RECPT	7 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
8. RECPT	8 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
9. RECPT	9 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
10. RECPT	10 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
11. RECPT	11 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.01
12. RECPT	12 *	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00

3.12 PTS – Concentrações 1h (Cenário Crítico em 2029)

CALINE4: CALIFORNIA LINE SOURCE DISPERSION MODEL
 JUNE 1989 VERSION
 PAGE 1

JOB: PTS Vel. Critica 2029
 RUN: WC 1h (WORST CASE ANGLE)
 POLLUTANT: Particulate
 (NOTE: OUTPUT IN MICRO-GRAMS/METER**3. IGNORE PPM LABEL)

I. SITE VARIABLES

U= .5 M/S	Z0= 10. CM	ALT= 600. (M)
BRG= WORST CASE	VD= .6 CM/S	
CLAS= 6 (F)	VS= .6 CM/S	
MIXH= 300. M	AMB= 10.0 PPM	
SIGHT= 5. DEGREES	TEMP= 8.8 DEGREE (C)	

II. LINK VARIABLES

LINK DESCRIPTION	*	LINK COORDINATES (M)				*	EF (G/MI)	H (M)	W (M)
	*	X1	Y1	X2	Y2	*	TYPE	VPH	
A. LINK A	*	69360	*****	68614	*****	*	AG	470	.0
B. LINK B	*	68614	*****	68418	*****	*	AG	470	.0
C. LINK C	*	68418	*****	68020	*****	*	AG	470	.0
D. LINK D	*	68020	*****	67686	*****	*	AG	470	.0
E. LINK E	*	67685	*****	67175	*****	*	AG	1060	.0
F. LINK F	*	67175	*****	67273	*****	*	AG	1060	.0
G. LINK G	*	67273	*****	67655	*****	*	AG	1060	.0
H. LINK H	*	67655	*****	67841	*****	*	AG	1060	.0
I. LINK I	*	67841	*****	68586	*****	*	AG	1060	.0
J. LINK J	*	68586	*****	69232	*****	*	AG	1060	.0
K. LINK K	*	69222	*****	69526	*****	*	AG	1031	.0
L. LINK L	*	69526	*****	69585	*****	*	AG	1031	.0
M. LINK M	*	69585	*****	69418	*****	*	AG	1031	.0
N. LINK N	*	69418	*****	69477	*****	*	AG	1031	.0
O. LINK O	*	69477	*****	69447	*****	*	AG	1031	.0
P. LINK P	*	69447	*****	68546	*****	*	AG	1031	.0
Q. LINK Q	*	68546	*****	68527	*****	*	AG	863	.0
R. LINK R	*	68527	*****	69046	*****	*	AG	863	.0
S. LINK S	*	69046	*****	68830	*****	*	AG	863	.0

III. RECEPTOR LOCATIONS

RECEPTOR	*	COORDINATES (M)		
	*	X	Y	Z
1. RECPT	1 *	68871	124052	1.8
2. RECPT	2 *	67996	121919	1.8
3. RECPT	3 *	67940	121751	1.8
4. RECPT	4 *	67689	121062	1.8
5. RECPT	5 *	67441	120469	1.8
6. RECPT	6 *	67427	118527	1.8
7. RECPT	7 *	67985	117736	1.8
8. RECPT	8 *	68330	117224	1.8
9. RECPT	9 *	68757	116455	1.8
10. RECPT	10 *	69439	113502	1.8
11. RECPT	11 *	69017	109314	1.8
12. RECPT	12 *	69072	109008	1.8

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE)

(NOTE: OUTPUT IN MICRO-GRAMS/METER**3. IGNORE PPM LABEL)

RECEPTOR	*	*	PRED	*	CONC/LINK								
	*	BRG	*	CONC	*	(PPM)							
	*	(DEG)	*	(PPM)	*	A	B	C	D	E	F	G	H
1. RECPT	1 *	198.	*	12.3	*	.7	.8	.3	.1	.3	.0	.0	.0
2. RECPT	2 *	194.	*	14.8	*	.0	.0	.0	3.5	1.1	.1	.1	.0
3. RECPT	3 *	30.	*	16.5	*	.2	.4	4.4	1.5	.0	.0	.0	.0
4. RECPT	4 *	191.	*	17.5	*	.0	.0	.0	.0	7.1	.2	.2	.0
5. RECPT	5 *	186.	*	13.8	*	.0	.0	.0	.0	3.1	.4	.3	.0
6. RECPT	6 *	341.	*	14.7	*	.0	.0	.0	.0	.5	2.0	2.3	.0
7. RECPT	7 *	330.	*	14.0	*	.0	.0	.0	.0	.1	.5	1.7	1.7
8. RECPT	8 *	150.	*	15.8	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
9. RECPT	9 *	139.	*	15.7	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
10. RECPT	10 *	2.	*	18.5	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
11. RECPT	11 *	189.	*	19.9	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
12. RECPT	12 *	351.	*	16.1	*	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0

IV. MODEL RESULTS (WORST CASE WIND ANGLE) (CONT.)

RECEPTOR	*	CONC/LINK											
	*	(PPM)											
	*	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R	S	
1. RECPT	1 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
2. RECPT	2 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
3. RECPT	3 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
4. RECPT	4 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
5. RECPT	5 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
6. RECPT	6 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
7. RECPT	7 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
8. RECPT	8 *	2.3	2.8	.4	.2	.1	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
9. RECPT	9 *	.0	5.4	.4	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0
10. RECPT	10 *	.0	.0	.3	.4	2.1	5.7	.0	.0	.0	.0	.0	.0
11. RECPT	11 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	9.9
12. RECPT	12 *	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.0	.2	.1	3.8	1.9	