
Nos pontos subsequentes descrevem-se os sistemas de observação para as diferentes estruturas e nas peças desenhadas apresenta-se a sua implantação de princípio, que poderá ser adaptada em função da evolução do projeto, quer no que se refere ao número, quer no que se refere à disposição dos aparelhos de medição.

3 GRANDEZAS A MEDIR

De um modo geral as grandezas a medir serão:

- Medições de deslocamentos verticais e horizontais e convergências no interior de galerias subterrâneas recorrendo a prismas topográficos.
- Medição da inclinação dos edifícios recorrendo a clinómetros.
- Medição da abertura de fendas em edifícios, utilizando fissurómetros.
- Medições de deslocamentos verticais internos do maciço e à superfície, com extensómetros multiponto.
- Medição de deslocamentos horizontais em profundidade através de inclinómetros.
- Medições de deslocamentos verticais e horizontais nos pavimentos e carris utilizando prismas de pavimento e de carris.
- Medições dos níveis piezométricos recorrendo a piezómetros do tipo Casagrande (com uma ou várias câmaras) e elétricos.
- Variações de tração instalada nas ancoragens através de células de carga elétricas.
- Medição de vibrações induzidas recorrendo a sismógrafos.
- Medições de deslocamentos axiais de elementos estruturais recorrendo a extensómetros (tipo *strain gauges*).
- Medição de deslocamentos de precisão na estrutura interior de edifícios, utilizando sensores de nível líquido.

3.1 Escavações subterrâneas

A avaliação da evolução do comportamento das obras subterrâneas será realizada através do registo dos deslocamentos do terreno e observação de eventuais fissurações no revestimento primário. Para tal serão criadas secções de medição de convergências e deslocamentos, onde serão instalados, em geral, 3 prismas para secções cuja maior dimensão seja menor ou igual a 10 m e 5 prismas para secções com a maior dimensão superior a 10 m. Para a secções com 3 prismas, serão instalados 1 na abóbada e 1 em cada hasteal, que permitirão para além dos deslocamentos nesses pontos, o controlo de 3 cordas diferentes. Para a secções com 5 prismas, serão instalados 1 na abóbada e 2 em cada hasteal, acima e abaixo do eixo da galeria, que permitirão o controlo de 6 cordas diferentes.

No terreno e à superfície serão executados extensómetros multiponto, inclinómetros e prismas topográficos no pavimento, em carris e em edifícios.

Em geral, no que diz respeito às grandezas a observar, para além dos deslocamentos será também avaliada a variação/presença de água através da instalação de piezómetros.

As ações relacionadas com a presença e escoamento de água nas escavações subterrâneas serão controladas pela observação sistemática dos caudais afluentes. Quando necessário, assumem particular destaque aos drenos longitudinais realizados em avanço da escavação, que permitirão antever as condições hidrogeológicas do terreno a escavar.

3.2 Escavações a céu aberto

O plano de observação proposto contempla a medição dos deslocamentos, em particular, durante a execução dos trabalhos, à superfície e em profundidade, nomeadamente assentamentos e deslocamentos horizontais. Para este efeito será necessário recorrer à colocação de prismas topográficos e inclinómetros. A força nos escoramentos metálicos será controlada através de extensómetros (*strain-gauge*), posicionados em redundância em cada seção.

A evolução da tração instalada nas ancoragens será medida recorrendo a células de carga.

A medição da evolução do nível de água será obtida recorrendo a piezómetros.

3.3 Edificações

Para o controlo das edificações próximas às obras será implementado um sistema de monitorização composto por:

- Prismas topográficos para o controlo dos deslocamentos dos edifícios.
- Sismógrafos para o controlo das vibrações induzidas pela execução das obras.
- Clinómetros para o controlo das inclinações.
- Fissurómetros para o controlo de eventuais fissuras presentes nas edificações.

A adoção de medidas de observação permitirá em fase de obra monitorizar os movimentos ocorridos em interferências e, se necessário, tomar medidas de minimização dos movimentos das estruturas e consequentemente reduzir os riscos humanos e materiais associados a estes movimentos. Assim sendo, foram estabelecidos dois níveis de observação (I e II), que se diferenciam, respetivamente, pela complexidade crescente da instrumentação instalada e pela frequência de leitura a realizar.

- Observação Nível I – Monitorização recorrendo essencialmente a prismas topográficos;
- Observação Nível II – Monitorização recorrendo prismas topográficos a clinómetros, fissurómetros e sismógrafos.

Note-se que os sismógrafos devem ser instalados o mais próximo possível às fundações das edificações e que os fissurómetros devem ser instalados apenas em caso de presença de fissuras.

4 LOCALIZAÇÃO DOS DISPOSITIVOS DE INSTRUMENTAÇÃO E OBSERVAÇÃO

A necessidade observação da zona de intervenção, em particular do comportamento do terreno, dos elementos estruturais das contenções, suporte primário dos túneis e das interferências, obriga à implementação de um sistema de monitorização integrado que interfira o menos possível com as atividades de construção. Em simultâneo, dado que a obra se insere em meio urbano, é fundamental coordenar o posicionamento dos dispositivos com os condicionamentos existentes.

A localização proposta para os aparelhos citados encontra-se representada nas peças desenhadas. O posicionamento definitivo da instrumentação prevista poderá eventualmente ter que ser ajustado, dependendo das condições existentes no local.

Sempre que possível, irão utilizar os piezómetros executados nas campanhas de prospeção geotécnica e hidrogeológica complementares.

O critério para a instalação de equipamentos de observação em interferências, nomeadamente a observação Nível I, resulta da Avaliação de Danos descrita em documento autónomo.

5 DESCRIÇÃO SUMÁRIA DAS CARATERÍSTICAS DOS DISPOSITIVOS DE LEITURA

Nos subcapítulos subseqüentes encontram-se descritas sumariamente, as caraterísticas dos vários dispositivos de instrumentação e observação. Essas caraterísticas constituem um complemento às especificações técnicas do Metro (ET- 208 – PP INS ET 208).

5.1 Prisma topográfico para edifícios e contenções

Os prismas topográficos para edifícios e contenções consistem num elemento fixo na sua fachada ou nos elementos estruturais das contenções e permitem a leitura dos deslocamentos tridimensionais X, Y e Z. A fixação dos prismas será materializada preferencialmente através de fixação mecânica adequada (Figura 2).

As leituras serão realizadas por meio de uma estação total robotizada, devidamente referenciada, com base em pontos estáveis, materializados através do mesmo tipo de dispositivos, localizados fora da zona de influência das obras a executar. Os dados recolhidos são automaticamente enviados para a base de dados de monitorização.



Figura 2 – Prisma topográfico para edifícios e contenções

5.2 Prisma topográfico para pavimento

Os prismas topográficos para pavimento consistem num elemento adequadamente fixo ao pavimento com elevada resistência ao tráfego pedonal e rodoviário, materializado por meio de uma placa metálica que permite a realização leituras dos deslocamentos verticais.

As leituras serão efetuadas por meio de uma estação total robotizada, devidamente referenciada com base em pontos estáveis localizados fora da zona de influência de deslocamentos. Os dados recolhidos são automaticamente enviados para a base de dados de monitorização.

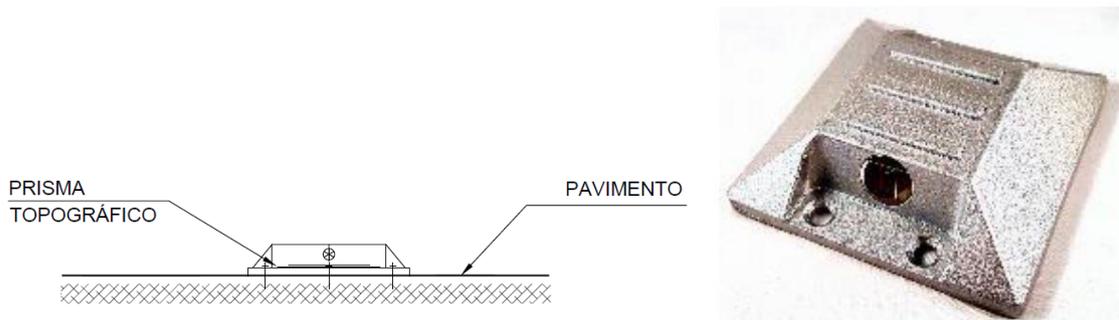


Figura 3 - Prisma topográfico para pavimento

5.3 Extensómetro multiponto

Os extensómetros permitem o controlo dos deslocamentos verticais em profundidade e encontram-se definidos nas seções de monitorização onde também estão previstas medições de deslocamentos e convergências no interior das galerias subterrâneas (Figura 4).

Os extensómetros terão 1 ou 2 ancoragens fixadas a diferentes profundidades. O sensor de deslocamento deverá ser do tipo corda vibrante dotado com sensor de temperatura.

Do conjunto deste dispositivo deverá fazer parte integrante:

- Barras/varas em aço inoxidável ou fibra de vidro
- Ancoragem (injetável com calda de cimento ou tipo *packer*)
- Bainha de encamisamento das barras/varas
- Cabeça de referência do elétrico

O extensómetro será instalado em furo previamente executado de diâmetro, no mínimo, de Ø76 mm (furação destrutiva), que terá um comprimento superior à profundidade de instalação de cerca de 1,00 m.

As cabeças dos extensómetros deverão ser equipadas com um prisma topográfico que permita obter as leituras à superfície. Aos valores das leituras das ancoragens deverão ser adicionados os assentamentos de superfície obtidos através dos prismas.

Os componentes serão montados de acordo às indicações do fabricante e instalados no furo nas cotas previstas função do seu comprimento total. Existirá uma ancoragem na extremidade correspondente à base do furo e uma segunda a 1/3 do seu comprimento total.

Uma vez finalizado o posicionamento do dispositivo, proceder-se-á a sua selagem por meio de calda de cimento.

As cabeças dos extensómetros serão protegidas por caixas com tampas metálicas adequadas.

O dispositivo será de leitura elétrica, o sensor de deslocamento ou transdutor, será dotado com sensor de temperatura (medição entre -20°C e $+80^{\circ}\text{C}$), possuindo no mínimo as seguintes características:

- Capacidade de leitura $\geq 100\text{mm}$
- Precisão $< 0,30\%$ da capacidade de leitura
- Resolução: $\pm 0,0066\%$ da capacidade de leitura

O dispositivo será calibrado antes de ser utilizado e as leituras serão realizadas a partir da superfície. Após a realização da medição, os dados recolhidos são carregados na base de dados de monitorização.

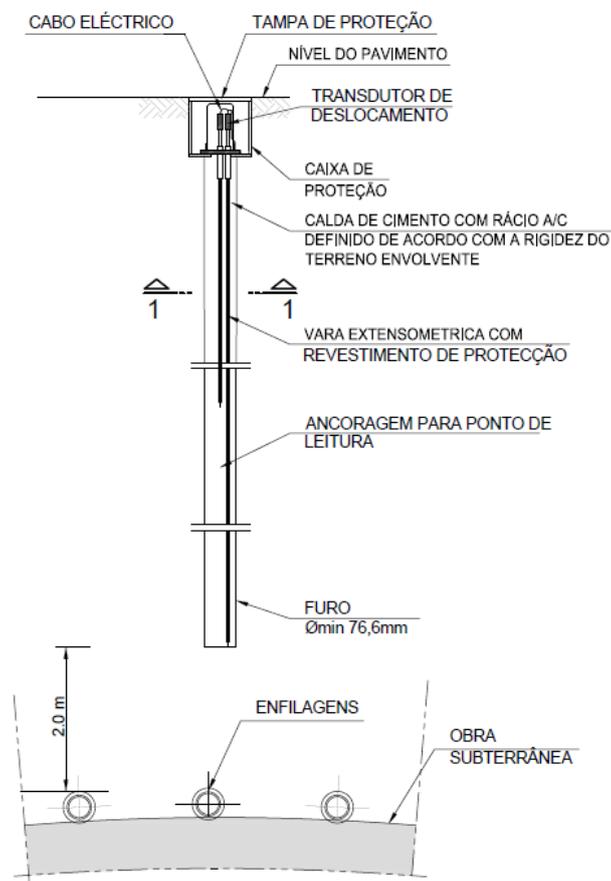


Figura 4 – Extensómetro multiponto

5.4 Inclínómetros

Os inclinómetros são constituídos por tubos com calhas guias nos quais, aquando da realização de leituras, é inserido um sensor deslizante que mede simultaneamente a distância percorrida no interior do tubo e a variação do ângulo entre os rolamentos do sensor.

As calhas inclinométricas serão em PVC, tipo ABS de alta resistência (com uniões entre troços de tubos adequadas), com diâmetro exterior de $\varnothing 84$ mm e permitirão a passagem de um sensor deslizante (torpedo) dotado de pontos de referência (roletes) espaçados de 0,5 m. Este torpedo conterá dois sensores do tipo servo-acelerómetros montados com desfasamento de 90° . Uma vez no interior da calha, a profundidade a que se encontra o torpedo será controlada por uma escala graduada de 0,5 m e impressa no próprio cabo elétrico que liga o torpedo à caixa de leituras à superfície.

A execução dos inclinómetros externos aos elementos de contenção ocorrerá antes da execução de trabalhos de escavação e apenas quando finalizados os trabalhos de execução das estruturas de contenção (onde aplicável) de modo a evitar que os mesmos sejam danificados.

Uma vez finalizado o posicionamento das calhas, proceder-se-á ao preenchimento do espaço anelar entre a face exterior da calha e as paredes do furo por meio de calda de cimento com bentonite.

Os inclinómetros serão instalados no tardo das estruturas de contenção, realizando-se para tal uma furação à rotação de 101,6 mm (Figura 5).

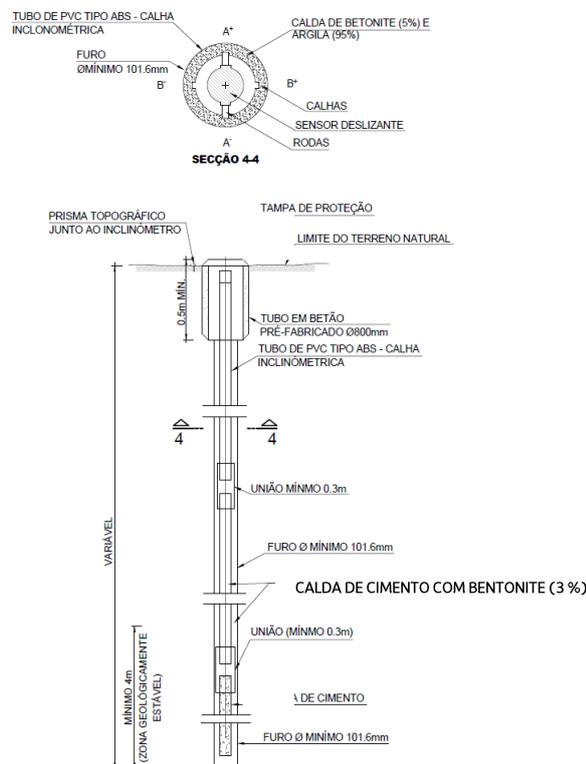


Figura 5 – Inclínómetro

Dentro das condições normais de operação, o erro máximo de cálculo da deflexão no topo de um tubo calha com 30 m de profundidade deverá ser de aproximadamente + 5 mm.

À superfície, as calhas serão protegidas através de caixas com tampas metálicas adequadas. Após a realização da medição os dados recolhidos são carregados na base de dados de monitorização.

5.5 Sensor de nível líquido

O sensor de nível líquido permite medir deslocamentos diferenciais e totais entre diversos pontos de uma estrutura. É constituído por um conjunto de sensores de elevada precisão que medem continuamente a variação de nível de um líquido num circuito fechado. O conjunto de sensores encontra-se ligado a um depósito que constitui o nível de referência do sistema (Figura 6). Os deslocamentos totais podem ser obtidos através da soma dos deslocamentos diferenciais com os deslocamentos totais do nível de referência, no caso de este último estar sujeito a movimentos.

As leituras serão realizadas automaticamente e enviadas para a base de dados de monitorização.

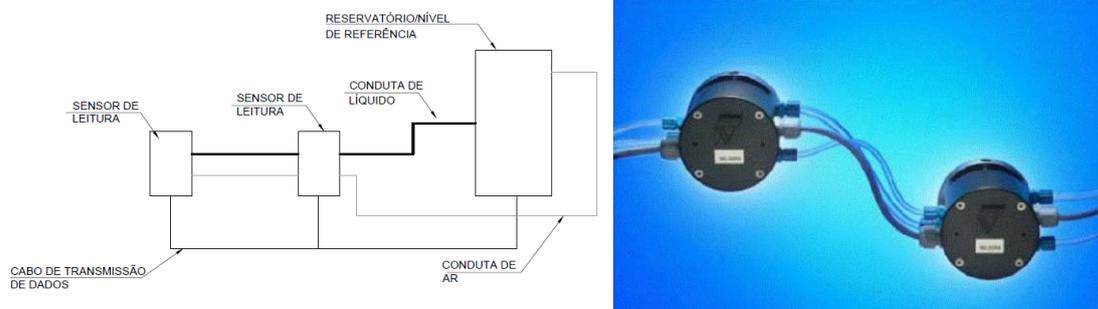


Figura 6 – Sensor de nível líquido

5.6 Piezómetro elétrico

Os piezómetros elétricos são constituídos por um dispositivo instalado no interior de um furo com diâmetro mínimo de 86 mm e envolto em areia de filtro na zona de resposta onde se pretende efetuar medições do nível piezométrico, sendo o restante espaço preenchido com material impermeável (trecho imediatamente acima com bentonite e os restantes trechos com calda de cimento, com bentonite). O topo dos piezómetros será protegida por caixas com tampas metálicas adequadas (Figura 7).

A leitura do nível piezométrico será obtida por meio de um transdutor de pressão de corda vibrante instalado no interior do furo. O fio elétrico virá à superfície de forma a possibilitar a ligação a um equipamento de registo de leituras e posteriormente carregados na base de dados de monitorização.

O dispositivo de leitura elétrica, possui as seguintes características:

- Capacidade de leitura: 500 kPa
- Precisão < 0,100% da capacidade de leitura
- Resolução: $\pm 0,025\%$ da capacidade de leitura

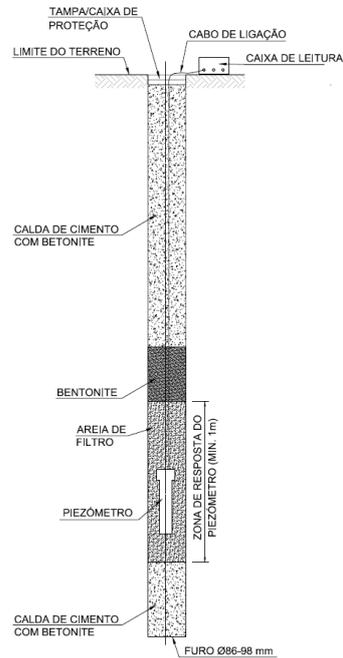


Figura 7 - Piezómetro elétrico com uma câmara

5.7 Piezómetro de Casagrande com ponteira do tipo LNEC

Os piezómetros com ponteira do tipo LNEC são um tipo de piezómetro recomendado para medição do nível de água em formações de muito baixa permeabilidade, cuja zona de resposta se localiza na extremidade inferior do piezómetro (ponteira) (Figura 8). Após a realização da medição os dados recolhidos são carregados na base de dados de monitorização.

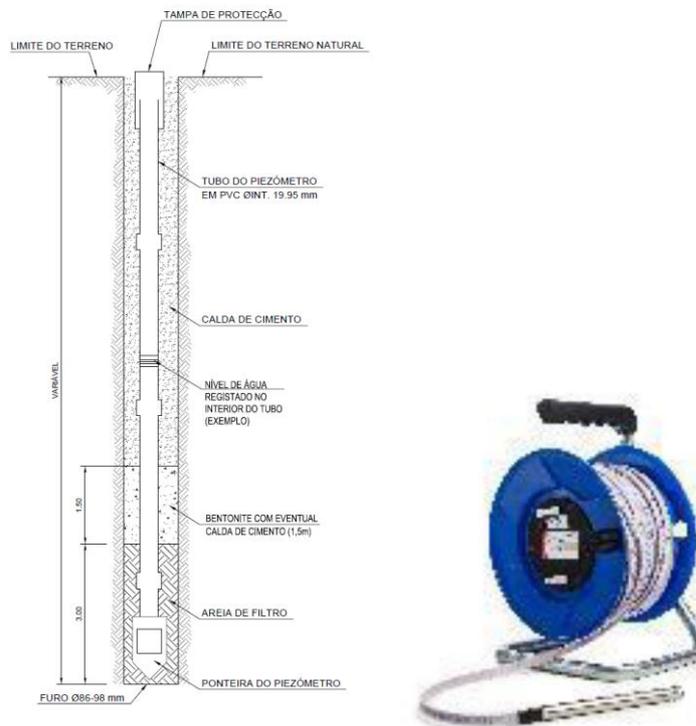


Figura 8 - Piezómetro com ponteira do tipo LNEC

5.8 Piezómetro do tipo Casagrande – câmara simples, dupla ou tripla

Os piezómetros do tipo Casagrande permitem a aferição de aquíferos a diferentes profundidades. São constituídos por troços tubos com 75 mm de diâmetro, solidarizados entre si através de uniões exteriores. Na zona onde se pretende efetuar a leitura do nível piezométrico esses tubos apresentam ranhuras com 4,5mm de espessura sendo a sua zona envolvente preenchida com areia (Figura 9 – piezómetro duplo). O número de tubos ou zonas de resposta dita a sua designação, ou seja de câmara simples – 1 tubo, câmara dupla – 2 tubos ou de câmara tripla – 3 tubos.

Na sua extremidade esses tubos são envoltos com geotêxtil (Figura 9). Após a realização da medição os dados recolhidos são carregados na base de dados de monitorização.

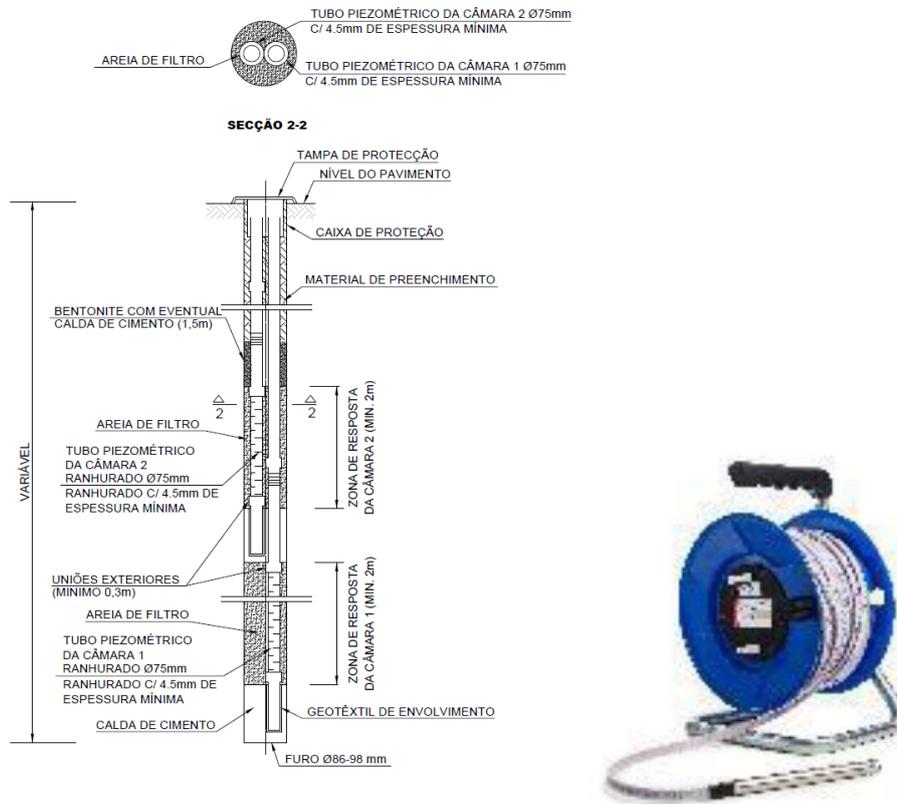


Figura 9 - Piezómetro do tipo Casagrande – Câmara dupla

5.9 Prisma topográfico para carril

Os prismas topográficos para carril, consistem num prisma instalado nas travessas das linhas do comboio da IP (Figura 10) ou num prisma para pavimento fixo entre os carris para as linhas da Carris (Figura 11). Este elementos permitem a leitura dos deslocamentos tridimensionais X,Y e Z. A fixação dos prismas será materializada preferencialmente através de fixação mecânica adequada.

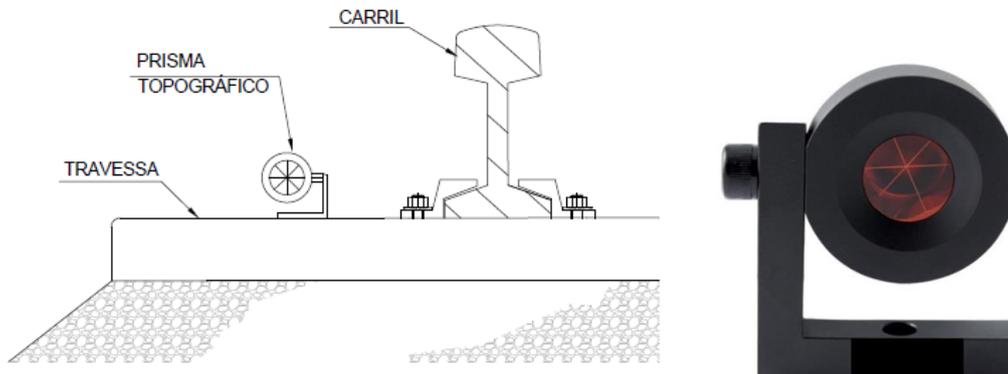


Figura 10 – Prisma topográfico para carril – Linhas IP

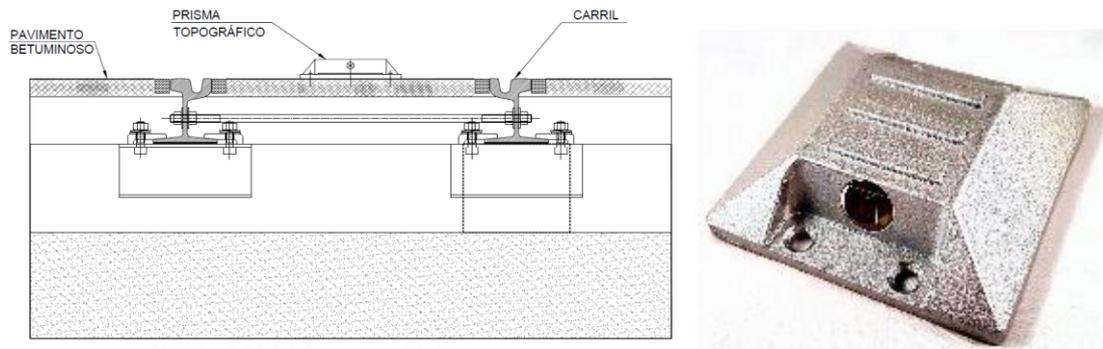


Figura 11 – Prisma topográfico para carril – Linhas Carris

As leituras serão realizadas por meio de uma estação total robotizada, devidamente referenciada com base em pontos estáveis localizados fora da zona de influência de deslocamentos. Os dados recolhidos são automaticamente enviados para a base de dados de monitorização.

5.10 Extensómetros para escoras do tipo *strain-gauge*

Os extensómetros para escoras do tipo *strain-gauge* permitem a medição indireta de deslocamentos muito pequenos por intermédio de sensores de corda vibrante que medem a extensão dos elementos estruturais aos quais se encontram ligados através de soldadura (Figura 12). Estes dispositivos serão instalados nas escoras metálicas que constituem a solução de travamento da contenção, permitindo medir a extensão acomodada pelas mesmas e consequentemente a força instalada aquando da execução dos trabalhos de escavação.

Deverão ser utilizados *strain-gauges* de corda vibrante, com campo de leitura não inferior a $3000\mu\epsilon$, resolução $< 1,0\mu\epsilon$ e precisão de ordem inferior a $\pm 0,5\%$ da capacidade de leitura.

O dispositivo será dotado com sensor de temperatura (medição entre -20°C e $+80^{\circ}\text{C}$). Os dados recolhidos são automaticamente enviados para a base de dados de monitorização.

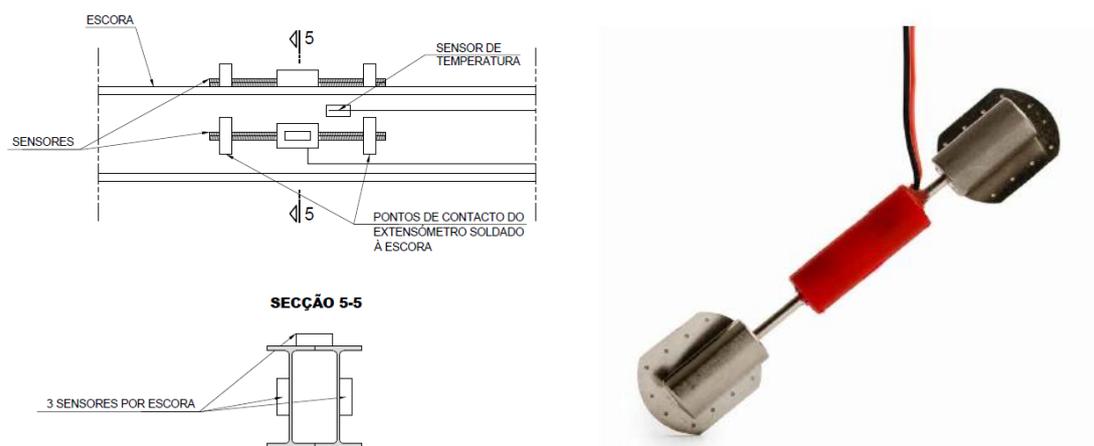


Figura 12 - Extensómetro para escoras do tipo *strain-gauge*

5.11 Fissurómetros

Este tipo de dispositivos permitirá acompanhar a evolução da abertura de uma determinada fissura.

Os fissurómetros a utilizar deverão ser planos e deverão permitir a realização de leituras de deslocamentos na horizontal e na vertical. Será ainda necessário que possuam capacidade resistente adequada às intempéries, devendo ser fixos de forma adequada (mecanicamente).

O seu alcance máximo será, no mínimo de 25 mm, na horizontal e 10 mm na vertical, devendo a sua resolução ser, no mínimo, de 0,1 mm (Figura 13). Para garantir esta resolução será necessário recorrer no ato da medição a uma craveira digital que se acopla ao fissurómetro.

Após a realização da medição os dados recolhidos são carregados na base de dados de monitorização.

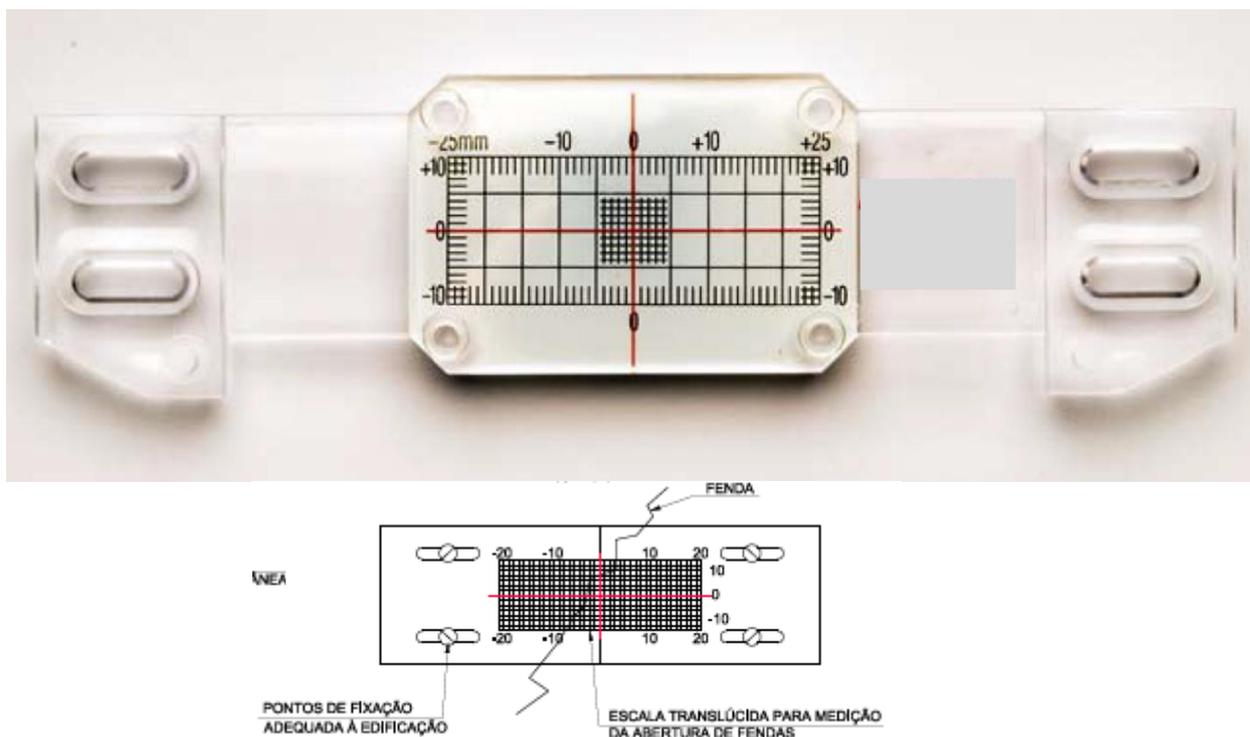


Figura 13 – Fissurómetro

5.12 Células de carga

O recurso a células de carga em ancoragens permitirá o acompanhamento da evolução e magnitude da tração instalada nestes elementos em fase de obra.

As células de carga a adotar nas ancoragens provisórias serão do tipo elétrico.

Em condições normais de leitura, o erro associado a estes dispositivos não deverá ultrapassar os $\pm 0,1\%$ da capacidade máxima de leitura. A sua capacidade máxima de leitura deverá ser superior aos 1500 kN.

A instalação das células de carga será efetuada antes da realização do ensaio de receção detalhado da ancoragem. As células serão posicionadas sobre a chapa de apoio da ancoragem, sendo posteriormente colocada uma chapa metálica rígida adicional e posteriormente a placa de distribuição das cunhas.

A superfície de contacto com a célula deve estar plana e limpa. A colocação da célula deve ser criteriosa, de forma a que a mesma fique centrada com o eixo da aplicação da carga, evitando-se

assim excentricidades, com consequência no rigor das leituras (Figura 14). Os dados recolhidos são automaticamente enviados para a base de dados de monitorização.

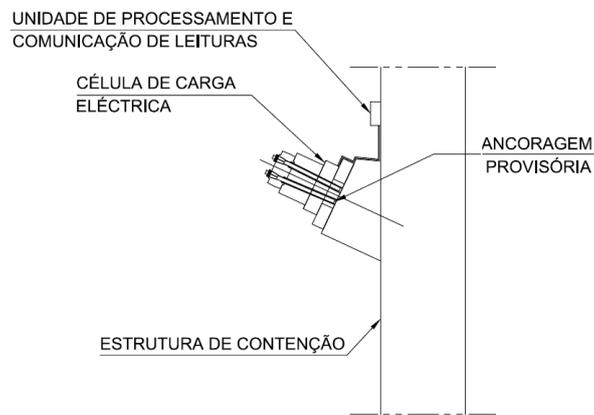


Figura 14 – Célula de carga em ancoragens

5.13 Deslocamentos e convergências em galerias subterrâneas

Face aos condicionamentos associados à necessidade de monitorizar as galerias subterrâneas durante a sua execução, a medição das convergências será materializada recorrendo a elemento ótico que permitirá, em condições mais adversas obter com maior precisão leituras de deslocamentos tridimensionais X, Y e Z. A instalação destes dispositivos de forma sistemática e em vários pontos de leitura em seção transversal de cada galeria a executar, permitirá ler não só os deslocamentos do ponto monitorizado, mas também criar secções de medição de convergências, através do controlo de diferentes cordas.

O sistema de fixação destes dispositivos é mecânico e deverá ser realizado ao betão projetado do suporte primário (através de resina epóxi ou de calda de cimento de presa rápida). Na sua extremidade visível a barra é roscada, de forma a permitir acoplar o prisma (Figura 15).

A sua colocação não deverá ultrapassar o primeiro dia após a realização total do suporte primário. Após a realização da medição os dados recolhidos são carregados na base de dados de monitorização.

De modo a permitir a instalação dos prismas o mais rápido possível, antes que a espessura total do suporte primário esteja aplicada, serão utilizados dispositivos de proteção da fixação que

permitirão proteger o elemento de fixação do prisma durante a aplicação das sucessivas camadas de betão projetado (Figura 15).



Figura 15 – Prisma de convergência

5.14 Sismógrafo

Preconiza-se durante a fase de construção o posicionamento de sismógrafos junto às edificações mais vulneráveis. Pretende-se o registo das velocidades e frequências de vibrações eventualmente provocadas pela execução dos trabalhos de construção (Figura 16).

As medições de vibrações serão feitas através de um geofone triaxial com uma capacidade de leitura de 2-250 Hz (janela de calibração mínima 1-160 Hz). Os dados recolhidos são automaticamente enviados para a base de dados de monitorização.

No caso dos sismógrafos utilizados simultaneamente para a monitorização dos limites de integridade estrutural e de vibrações de incomodidade humana, serão adotados dispositivos com a sensibilidade necessária à monitorização dos respetivos limites (conforme Plano de Monitorização Ambiental).

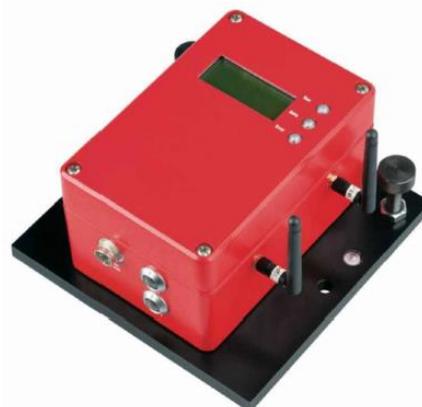
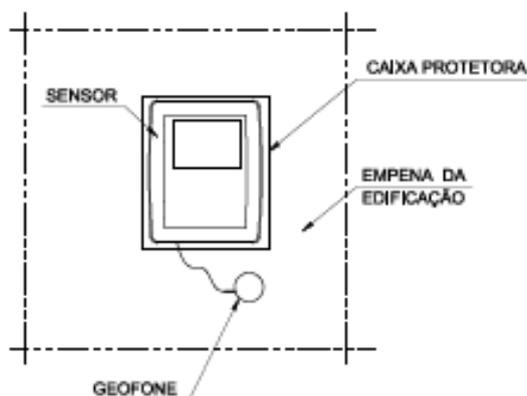


Figura 16 – Sismógrafo

5.15 Clinómetro

Os clinómetros permitiram a medição da variação de inclinação das paredes dos edifícios. Quando possível, estes fornecerão leituras remotamente, sendo constituídos por bases de leitura em bronze, concebidas para garantir o posicionamento preciso e repetitivo do equipamento de leitura (Figura 17).

As bases de leitura serão fixas de forma mecânica e permanente à estrutura, sendo instaladas diretamente, normalmente na vertical, ou soldadas numa chapa em T, de dimensões adequadas para permitir a sua instalação na horizontal em elementos verticais.

O equipamento de leitura será constituído por sensor instalado num elemento em aço inoxidável, permitindo a realização de leituras nas bases instaladas em superfície verticais ou horizontais, através de uma unidade de leitura.

O dispositivo será dotado com sensor de temperatura (medição entre -30°C e $+70^{\circ}\text{C}$).

O equipamento de leitura possuirá no mínimo as seguintes características:

- Capacidade de leitura: $\pm 15^{\circ}$ a partir da vertical
- Resolução: 0,0013°
- Precisão: $< 0,06\%$ da capacidade máxima de leitura

Após a realização da medição os dados recolhidos são carregados na base de dados de monitorização.



Figura 17 – Clinómetro

5.16 Prisma topográfico de referência

Para garantir a adequada leitura dos vários dispositivos topográficos instalados será necessário posicionar elementos adicionais que constituirão a sua referência. Constituem dispositivos de precisão de leitura ótica, sendo utilizados para a realização de leituras nos eixos X, Y e Z (Figura 18). À semelhança dos anteriores também estes dispositivos têm uma importância crítica na criação de uma rede de instrumentação, pois permitem ter um conjunto de coordenadas de referência invariáveis e não-suscetíveis a deslocamentos. Nesse sentido, a escolha da sua localização deve ser realizada de forma criteriosa.

Procurou-se distribuir este tipo de dispositivos de forma a garantir que possuem alcance até cerca de 200 metros, sendo necessário garantir visibilidade direta entre este elemento e aquele que se pretende ler. Cada dispositivo a ler (prisma topográfico) deverá estar referenciado, no

mínimo, a 3 unidades de referência, de forma a permitir a existência de redundância e consequentemente, o controlo cruzado entre os vários dispositivos.

O prisma ótico encontra-se acoplado a uma haste metálica robusta que será adequadamente fixa à parede do elemento que será considerado como fixo.

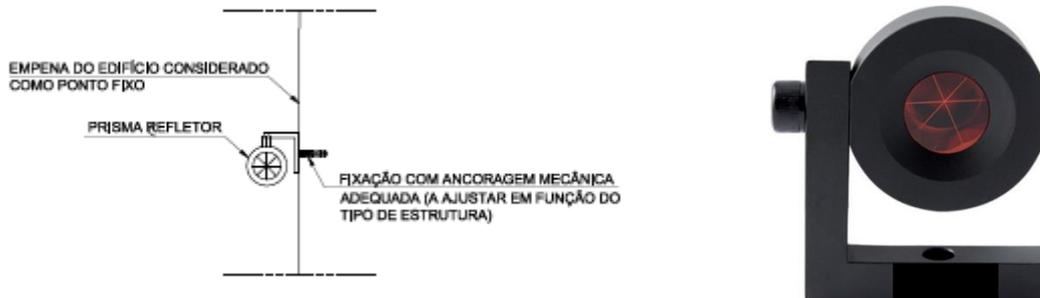


Figura 18 – Prisma topográfico de referência

5.17 Estação total robotizada

De forma a minimizar os erros de leitura associados serão adotadas estações totais robotizadas com precisão angular de 0,5" e precisão em distância de 0,6mm. Estas estações permitirão a leitura de deslocamentos através de prismas instalados nos vários elementos que se pretende instrumentar.

A estação total será assente numa estrutura de suporte fixa a um poste ou na fachada de um edifício. O equipamento encontrar-se-á protegido por elementos antivandalismo e possuirá fonte de alimentação autónoma (Figura 19).

O sistema de referência será o Datum 73 e o referencial altimétrico o Datum Cascais (1938). Todos os trabalhos serão apoiados na rede geodésica do País. Os dados recolhidos são automaticamente enviados para a base de dados de monitorização.



Figura 19 – Estação total robotizada

6 FREQUÊNCIA DAS LEITURAS

A frequência de leituras foi definida tendo em consideração a frente de obra, o faseamento construtivo adotado, os cenários de risco associados a cada solução geotécnica e o tipo de dispositivos de instrumentação escolhidos.

A realização de leituras de referência permitirá aferir o comportamento base das interferências e do terreno antes do início dos trabalhos. Simultaneamente, permitirá também confirmar que os dispositivos se encontram em pleno funcionamento.

A frequência das leituras a adaptar na fase de construção e exploração são as que constam na Tabela 1, para escavações a céu aberto, e na Tabela 2 para escavações em meio subterrâneo.

Tabela 1 Frequência de leituras – Escavações a céu aberto

Frequência de leitura de dispositivos (Escavações a céu aberto)				
Tipo de dispositivo	Fase de obra			
	Leituras de referência	Durante a realização de trabalhos de escavação	Durante a paragem de trabalhos de escavação	Após a conclusão dos trabalhos na zona
Prisma topográfico (edifícios e contenções)	Mínimo de 2 leituras num período de 2 semanas antes do início dos trabalhos de escavação; No caso das linhas desviadas provisoriamente (Carris e IP) mínimo de duas leituras antes do início da circulação.	6 leituras diárias	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Prisma topográfico (pavimentos)		6 leituras diárias	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Extensómetro		Bissemanal	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Inclinómetro		Semanalmente	Semanalmente	Não aplicável – estrutura reaterrada
Sensor de nível líquido		6 leituras diárias	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Piezómetro elétrico		6 leituras diárias	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Piezómetros Tipo Casagrande		Semanalmente	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Prisma topográfico para carril		6 leituras diárias	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Extensómetro de corda vibrante para perfis de aço (escoras metálicas)		Bissemanal	Semanalmente	Não aplicável – estrutura reaterrada
Fissurómetro		Bissemanal	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Célula de carga elétrica		Bissemanal	Semanalmente	Não aplicável – ancoragens desativadas
Prisma de convergência		Bissemanal	Semanalmente	Mensalmente até as leituras dos dispositivos topográficos mais próximos indicarem menos de 2 mm/mês
Sismógrafo		1 leitura por hora	1 leitura por hora	Não aplicável
Clinómetro (<i>tiltmeter</i>)		Bissemanal	Semanalmente	Mensalmente até as leituras dos dispositivos topográficos mais próximos indicarem menos de 2 mm/mês

Tabela 2 Frequência de leitura – Escavações subterrâneas

Frequência de leitura de dispositivos (Escavações subterrâneas)				
Tipo de instrumento	Fase de obra			
	Distância relativa à frente de escavação			
	< 20 m	20 - 60 m	60 - 100 m	> 100 m
Prisma topográfico (edifícios)	6 leituras diárias	Cada 2 dias	Semanalmente	Quinzenalmente até inferior a 2 mm/mês
Prisma topográfico (pavimentos)	6 leituras diárias			
Clinómetro	Bissemanal	Bissemanal		
Piezómetro elétrico	6 leituras diárias	Cada 2 dias		
Piezómetros	Semanalmente	Semanalmente		
Fissurómetro	Bissemanal	Bissemanal		
Sismógrafo	1 leitura por hora	1 leitura por hora	1 leitura por hora	
Prisma de convergência	Diariamente	Cada 2 dias	Cada 2 dias	
Extensómetro	Diariamente			
Inclinómetro	Semanalmente	Semanalmente	Semanalmente	
Inspeção visual – suporte primário	Diariamente			

7 CRITÉRIOS DE ALERTA E ALARME, INCLUINDO PLANO DE CONTINGÊNCIA

7.1 Critérios de alerta e alarme

O estabelecimento dos limites de alerta e alarme para as grandezas medidas pelos dispositivos de instrumentação e observação, tem por objetivo antecipar a ocorrência dos cenários de risco e assim reduzir o risco de existência de danos nas estruturas a executar e nas interferências existentes.

Os valores a adotar nos limites de alerta e alarme para os vários dispositivos de instrumentação têm como ponto de partida a previsão dos resultados esperados, obtidos a partir dos modelos de cálculo. Estes valores constituíram os limites de referência.

Entende-se como limite de alerta um primeiro estágio, onde os valores medidos nos sistemas de instrumentação são um pouco superiores aos de referência. Considera-se um estado de alarme quando a evolução dos valores medidos apresenta uma velocidade/variação no tempo acentuada, sendo em muito superior aos valores de referência.

Caso sejam atingidos os valores estabelecidos para os níveis de alerta, será obrigatório fazer uma análise da evolução das leituras, para se poder encarar atempadamente a aplicação de medidas de contingência.

Uma vez estimados, os efeitos nas interferências foram analisados seguindo a metodologia da avaliação de danos. Em conformidade com os resultados desta análise, foram estabelecidos limites de alerta e alarme que permitam de forma controlada e atempada evitar que a deformação induzida pelos assentamentos nas interferências exceda a Categoria 2 de danos do método de Burland.

Em fase de Projeto de Execução estes valores poderão ter que ser ajustados, função do desenvolvimento do projeto no que respeita aos resultados obtidos no plano de prospeção complementar atualmente em curso e nos resultados dos modelos de cálculo. A abordagem será definir um valor de referência baseado nos resultados dos modelos de cálculo e caracterizar os cenários de alerta e alarme como uma percentagem desse valor.

Os diagramas que descrevem as ações a adotar encontram-se no Anexo 11.1.

8 SISTEMA DE RECOLHA AUTOMATIZADA DE INFORMAÇÃO E BASE DE DADOS PARA CONSULTA E GESTÃO DE DADOS DE MONITORIZAÇÃO

Será implementado um sistema de recolha de dados automático que realiza leituras através de equipamentos automatizados/robotizados e os envia para a base de dados de consulta e gestão de dados de monitorização.

Para a recolha de dados topográficos, o sistema é baseado numa rede de estações totais robotizadas que periodicamente realizam a leitura de deslocamentos através de prismas instalados nas estruturas tais como edificações e contenções, e os envia através de uma unidade de comunicação sem fios para uma base de dados.

Sempre for possível os dados dos dispositivos serão recolhidos automaticamente e enviados através de uma unidade de comunicação sem fios para uma base de dados.

Para os restantes dispositivos, os dados serão recolhidos por equipas que se deslocarão ao local onde os mesmos se encontram instalados, sendo os mesmos posteriormente carregados na base de dados.

O acesso à base de dados pode ser realizado através de uma página de internet que permite a consulta da informação associada a cada dispositivo, com base em esquemas onde é indicada a localização aproximada de cada dispositivo (Figura 20).



Figura 20 – Interface de acesso aos dados de monitorização

A base de dados de consulta e gestão consiste numa aplicação informática que recorre a servidores remotos, que permitirão o acesso controlado em qualquer momento aos dados recolhidos. A gestão de dados permite que os mesmos sejam processados de modo a poderem ser calculados mapas de isolinhas de assentamento, taxas de deformação, rotações e distorções (Figura 21).

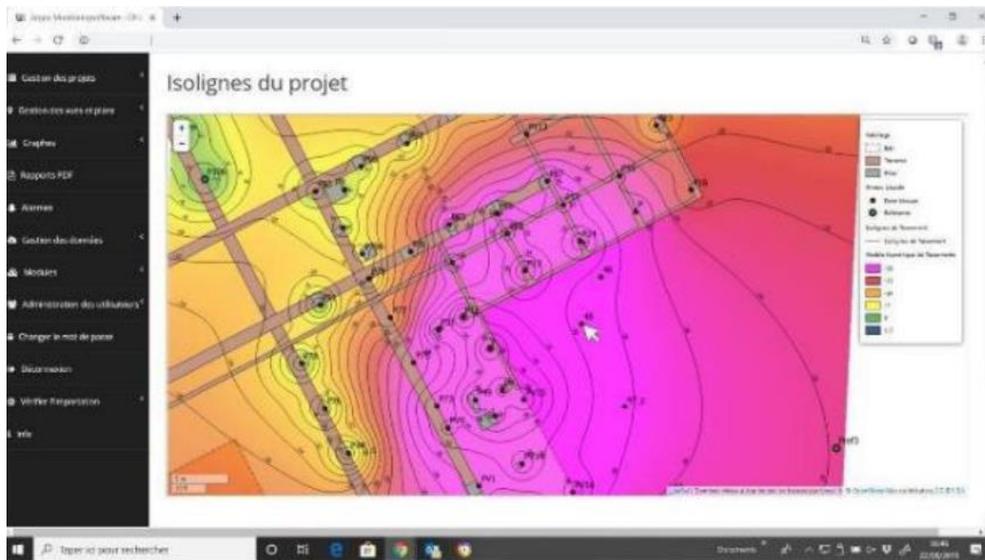


Figura 21 – Processamento de dados de monitorização

Adicionalmente, o sistema permite a incorporação de alertas automáticos baseados em valores pré-estabelecidos e o envio automático de notificações aos utilizadores (Figura 22).

Nome (Alerta)	Time	Alerta limiar	Observação	Estado	Resultado
ARGOS001_01	2005-12-21 05:57:05	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 06:28:19	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 06:39:12	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 06:45:13	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 06:56:04	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 07:05:04	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 07:16:14	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 07:26:15	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 07:36:16	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 07:46:17	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 07:56:18	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 08:06:19	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 08:16:20	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 08:26:21	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 08:36:22	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 08:46:23	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 08:56:24	11.0		Alertado	
ARGOS001_01	2005-12-21 09:06:25	11.0		Alertado	

Figura 22 – Módulo de definição de limites de alerta e alarme

9 RELATÓRIOS DE MONITORIZAÇÃO

Serão apresentados relatórios periódicos (diários) enviados por email com um resumo da informação de monitorização relevante para a análise da evolução do comportamento das estruturas. Neste relatório será apresentado o estado de cada dispositivo instalado relativamente ao limite de alerta e alarme definido.

Dado o número de dispositivos incluídos no plano de observação tentará evitar-se relatórios demasiado extensos. Os dados completos de todos os dispositivos estarão disponíveis em formato digital na base de dados para consulta e gestão de dados de monitorização (ver ponto 8).

10 PLANO DE CONTINGÊNCIA

O plano de contingência tem por objetivo definir os procedimentos a seguir para a gestão de um potencial cenário de risco, com vista à eliminação ou mitigação das suas consequências.

Estes procedimentos definem as ações e as entidades responsáveis pela sua execução e incluem, genericamente, as seguintes ações:

- Recolha e análise de informação obtida a partir dos dispositivos de instrumentação;
- Identificação do cenário de risco;
- Implementação de medidas de mitigação.

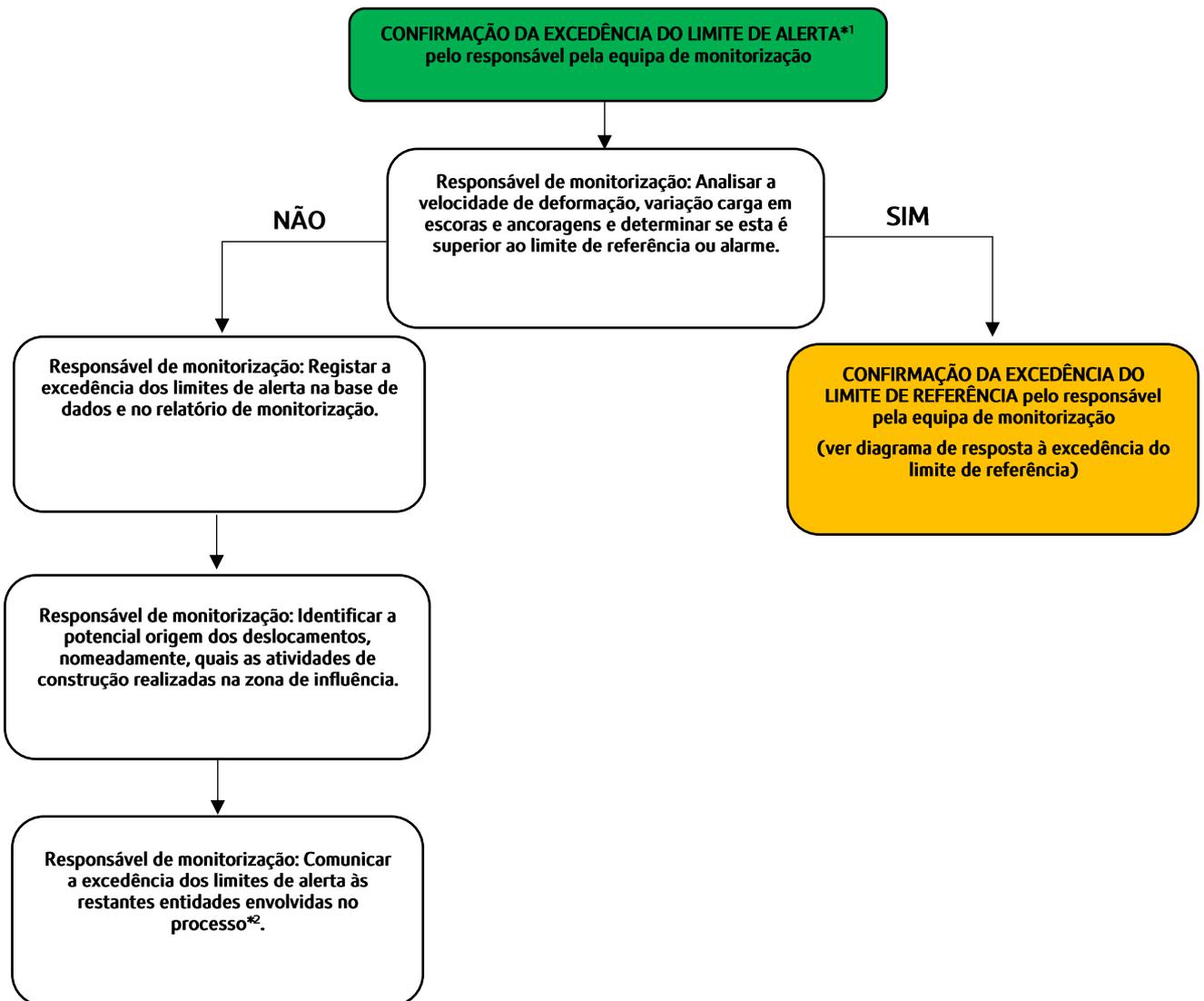
Os procedimentos definidos no contexto do presente Plano de Instrumentação e Observação iniciam-se com a excedência dos limites de alerta, referência e alarme. Não obstante, poderão desenvolver-se cenários de risco não-previstos em que não existindo um dispositivo de instrumentação para o qual os limites a este atribuídos foram excedidos, deva ser relevante declarar a excedência de um determinado limite, em resultado de um conjunto de observações indiciadoras de um potencial cenário de risco (i.e. observação visual de deformações excessivas em elementos não-instrumentados).

Os diagramas que descrevem os procedimentos adotar encontram-se no Anexo 11.2.

11 ANEXOS

11.1 Anexo A – Critérios de alerta e alarme, incluindo medidas de atuação/plano de contingência

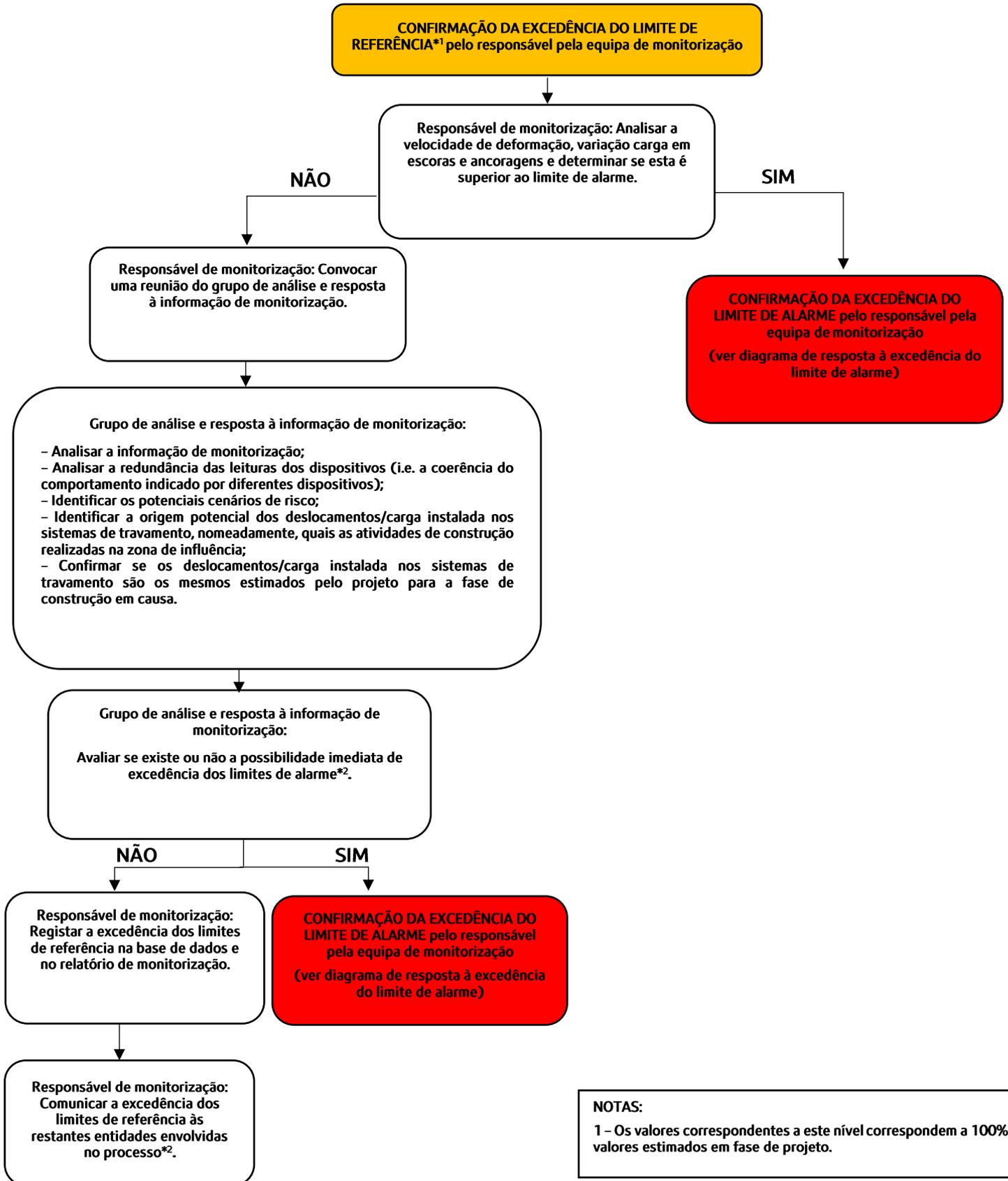
DIAGRAMA DE AÇÃO PARA EXCEDÊNCIA DOS LIMITES DE ALERTA



NOTAS:

1 – Os valores correspondentes a este nível correspondem a 80% dos valores estimados em fase de projeto.

DIAGRAMA DE AÇÃO PARA EXCEDÊNCIA DOS LIMITES DE REFERÊNCIA



NOTAS:
1 – Os valores correspondentes a este nível correspondem a 100% dos valores estimados em fase de projeto.

DIAGRAMA DE AÇÃO PARA EXCEDÊNCIA DOS LIMITES DE ALARME

CONFIRMAÇÃO DA EXCEDÊNCIA DO LIMITE DE ALARME*1
pelo responsável pela equipa de monitorização

Responsável de monitorização: Convocar
uma reunião do grupo de análise e resposta
à informação de monitorização.

No máximo em 24 horas

Grupo de análise e resposta à informação de monitorização:

- Analisar a informação de monitorização;
- Analisar a redundância das leituras dos dispositivos (i.e. a coerência do comportamento indicado por diferentes dispositivos);
- Identificar os potenciais cenários de risco;
- Identificar a origem potencial dos deslocamentos/carga instalada nos sistemas de travamento, nomeadamente, quais as atividades de construção realizadas na zona de influência;
- Confirmar se os deslocamentos/carga instalada nos sistemas de travamento são os mesmos estimados pelo projeto para a fase de construção em causa.

No máximo em 24 horas

Grupo de análise e resposta à informação de monitorização:

Avaliar se existe ou não a possibilidade imediata de desenvolvimento de um cenário de risco*2.

No máximo em 24 horas

NÃO

SIM

Grupo de análise e resposta à informação de monitorização:

IMPLEMENTAÇÃO DE MEDIDAS DE REFORÇO DO ACOMPANHAMENTO DA SITUAÇÃO

- Avaliar a necessidade de instalação de dispositivos de monitorização adicionais;
- Avaliar a necessidade do aumento da frequência de leitura dos dispositivos;
- Realização de inspeções visuais à estrutura;
- Avaliação do impacto dos deslocamentos identificados das estruturas afetadas;
- Definição de novos limites de ALARME em função do cenário de risco identificado e validadas pela equipa projetista;

No máximo em 24 horas

Responsável de monitorização:
Registrar a excedência dos limites de alarme na base de dados e no relatório de monitorização.

No máximo em 24 horas

(Ver continuação)

Grupo de análise e resposta à informação de monitorização:

IMPLEMENTAÇÃO DE MEDIDAS DE REFORÇO DO ACOMPANHAMENTO DA SITUAÇÃO

- Avaliar a necessidade de instalação de dispositivos de monitorização adicionais;
- Avaliar a necessidade do aumento da frequência de leitura dos dispositivos;
- Realização de inspeções visuais à estrutura;
- Avaliação do impacto dos deslocamentos identificados das estruturas afetadas;
- Definição de novos limites de ALARME em função do cenário de risco identificado e validadas pela equipa projetista.

IMPLEMENTAÇÃO DE MEDIDAS DE MITIGAÇÃO DO RISCO

Consultar os seguintes quadros:

- Quadro A – Estação Campo de Ourique – Poço Central
- Quadro B – Estação Campo de Ourique – Galerias subterrâneas
- Quadro D – Estação Campo de Ourique – Escavação a céu aberto – Acesso Este
- Quadro E – Estação Campo de Ourique – Escavação a céu aberto – Acesso Oeste

(Continuação)



**Responsável de monitorização:
Comunicar a excedência dos
limites de alarme às restantes
entidades envolvidas no
processo*3.**

No máximo em 24 horas

NOTAS

- 1 - Os valores correspondentes a este nível correspondem a 130% dos valores estimados em fase de projeto.
- 2 - As medidas de mitigação correspondentes à interrupção da obra, isolamento de áreas, evacuação da superfície, interrupção de serviços de drenagem/abastecimento/telecomunicações e interrupção da circulação rodoviária/ferroviária, deverão ser implementadas quando se considere não existir tempo suficiente para a implementação de medidas de mitigação de risco ou risco demasiado elevado.

11.2 Anexo B – Medidas de atuação/ plano de contingência

Quadro A – Estação Campo de Ourique – Poço Central

As medidas abaixo indicadas deverão ser avaliadas em função do cenário de risco identificado e validadas pela equipa projetista:

- Drenos adicionais nas paredes da contenção;
- Reforço da capacidade bombagem;
- Instalação de escoras metálicas adicionais;
- Adaptação do faseamento da escavação em cada nível;
- Aumento da carga de blocagem nas ancoragens realizadas;
- Realização de ancoragens adicionais;
- Realização de vigas de distribuição adicionais;
- Realização de injeções de selagem;
- Aterro da escavação.

Quadro B – Estação Campo de Ourique – Galerias subterrâneas & Túnel NATM

As medidas abaixo indicadas deverão ser avaliadas em função do cenário de risco identificado e validadas pela equipa projetista:

- Redução da distância de avanço de escavação;
- Aumento da densidade de pregagens de fibra de vidro na frente de escavação;
- Realização de chapéu de enfilagens nos avanços intermédios;
- Realização de furos de drenagem adicionais na frente e/ou nos hasteais;
- Aplicação de betão projetado na frente de escavação;
- Aumento da parcialização da escavação da frente;
- Inclusão de rede electrossoldada entre cambotas;
- Realização de injeções de selagem;
- Aterro da frente de escavação.

Quadro D – Estação Campo de Ourique – Escavação a céu aberto – Acesso Este & Acesso Oeste

As medidas abaixo indicadas deverão ser avaliadas em função do cenário de risco identificado e validadas pela equipa projetista:

- Limitação da afluência de água por recalçamento da ficha das cortinas;
- Furos de drenagem/alívio de pressão adicionais no fundo da escavação;
- Instalação de escoras metálicas adicionais;
- Realização de ancoragens adicionais;
- Realização de vigas de distribuição adicionais;
- Adaptação do faseamento da escavação em cada nível;
- Realização de injeções de selagem;
- Aterro da escavação.



Metropolitano de Lisboa

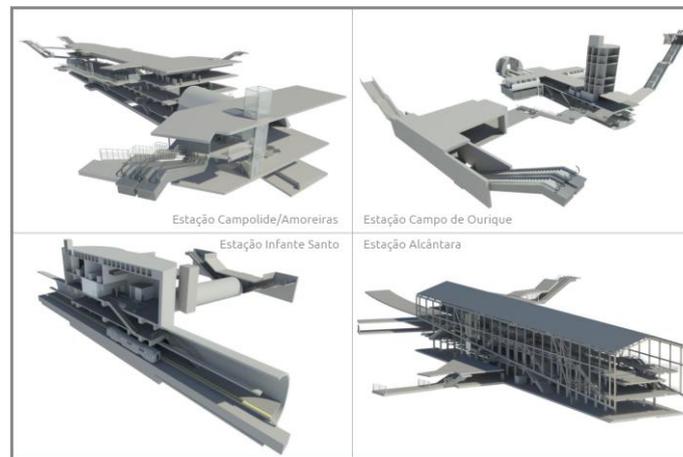


METRO DE LISBOA

LINHA VERMELHA ENTRE SÃO SEBASTIÃO E ALCÂNTARA

EMPREITADA DE CONCEÇÃO E CONSTRUÇÃO DO PROLONGAMENTO DA LINHA

PROJETO DE EXECUÇÃO



PLANO DE OBSERVAÇÃO – ESTAÇÕES – ESTAÇÃO CAMPOLIDE AMOREIRAS (CE)

MEMÓRIA DESCRITIVA E JUSTIFICATIVA

Documento SAP:	LVSSA MSA AP INS EST CO ME 083001 0
----------------	-------------------------------------

	Nome	Assinatura	Data
Elaborado	André Sousa		2024-10-04
Revisto	Rui Tomásio		2024-10-04
Verificado	Sandra Ferreira/ Gonçalo Mateus		2024-10-04
Coordenador Projeto	Rui Rodrigues		2024-10-04
Aprovado	Raúl Pistone		2024-10-04

1	OBJETIVO E ÂMBITO.....	3
2	CRITÉRIOS GERAIS ASSOCIADOS AO SISTEMA DE MONITORIZAÇÃO.....	4
3	GRANDEZAS A MEDIR.....	6
3.1	Escavações subterrâneas.....	6
3.2	Escavações a céu aberto.....	6
3.3	Edificações.....	7
4	LOCALIZAÇÃO DOS DISPOSITIVOS DE INSTRUMENTAÇÃO E OBSERVAÇÃO.....	8
5	DESCRIÇÃO SUMÁRIA DAS CARACTERÍSTICAS DOS DISPOSITIVOS DE LEITURA.....	8
5.1	Prisma topográfico para edifícios e contenções.....	8
5.2	Inclinómetros.....	9
5.3	Piezómetro elétrico.....	10
5.4	Extensómetros para escoras do tipo <i>strain-gauge</i>	11
5.5	Prisma topográfico de referência.....	12
5.6	Estação total robotizada.....	12
6	FREQUÊNCIA DAS LEITURAS.....	13
7	CRITÉRIOS DE ALERTA E ALARME, INCLUINDO PLANO DE CONTINGÊNCIA.....	16
7.1	Critérios de alerta e alarme.....	16
8	SISTEMA DE RECOLHA AUTOMATIZADA DE INFORMAÇÃO E BASE DE DADOS PARA CONSULTA E GESTÃO DE DADOS DE MONITORIZAÇÃO.....	17
9	RELATÓRIOS DE MONITORIZAÇÃO.....	19
10	PLANO DE CONTINGÊNCIA.....	19
11	ANEXOS.....	20
11.1	Anexo A - Critérios de alerta e alarme, incluindo medidas de atuação/plano de contingência.....	20
11.2	Anexo B - Medidas de atuação/ plano de contingência.....	24

1 OBJETIVO E ÂMBITO

O presente documento diz respeito ao desenvolvimento, ao nível de **Projeto de Execução**, da **Memória Descritiva e Justificativa do Plano de Observação**, desenvolvida no âmbito do Prolongamento da Linha Vermelha entre S. Sebastião e Alcântara, que é parte integrante do Tomo II do Volume 2 – OC – Estação de Campo de Ourique.

Neste documento incluem-se as obras subterrâneas, as escavações a céu aberto e as edificações ao longo do limite da área de influência da obra (25 m do limite da infraestrutura).

A elaboração do Plano de Observação de uma obra é condicionado pelas características específicas de cada estrutura, nas quais se incluem as condições da fundação, a ocupação à superfície, as características dos materiais utilizados, os métodos construtivos e, ainda, os critérios adotados no seu dimensionamento. Além destes parâmetros diretamente relacionados com as estruturas devem ser igualmente consideradas as ações exteriores, os valores humanos e os danos materiais envolvidos na ocorrência de uma eventual rotura.

O Plano de Observação envolve a definição de um sistema de observação e dos critérios para a sua exploração e visa a interpretação do comportamento e a avaliação das condições de segurança das várias frentes de obra existentes durante toda a fase de construção. Deste modo, será possível interpretar o comportamento da obra nas suas diferentes fases de construção, com base nos resultados de observação, permitindo aferir os pressupostos admitidos no projeto, ao nível dos condicionamentos geológico, geotécnicos e hidrogeológicos do local, dos métodos de cálculo, dos critérios de projeto e consequente verificação da funcionalidade da obra.

O Plano de Observação deve ser considerado como uma peça “dinâmica” e que, por isso, deverá ser atualizado, podendo sofrer algumas adaptações decorrentes da evolução dos processos construtivos, da estratégia construtiva a implementar, e de eventuais particularidades e/ou informações entretanto obtidas.

O Plano de Observação é definido para as estruturas a executar e para a sua envolvente. A parte correspondente às estruturas a construir será definida, onde aplicável, em cada Tomo, para cada volume específico de cada tomo. Os dispositivos de instrumentação a aplicar nas interferências e infraestruturas existentes na vizinhança da obra encontram-se definidos nos volumes do Tomo II correspondentes aos troços de túnel, abrangendo, quando aplicável, a zona da estação mais próxima.

2 CRITÉRIOS GERAIS ASSOCIADOS AO SISTEMA DE MONITORIZAÇÃO

O recurso a instrumentação e observação permitirá realizar o controlo proactivo e sistemático dos trabalhos através da observação dos parâmetros que influenciam o desenvolvimento da obra, com o fim de verificar as hipóteses de projeto e, onde necessário, adaptá-lo antecipadamente de forma a garantir, sem subestimar a segurança, o cumprimento dos tempos de execução, a gestão das aleatoriedades e dos imprevistos no contexto geológico, geotécnico e hidrogeológico em que a obra se insere.

Esta abordagem dinâmica possibilita o controlo e a adaptação atempada das soluções e consequente minimização do risco geotécnico da obra (Figura 1).

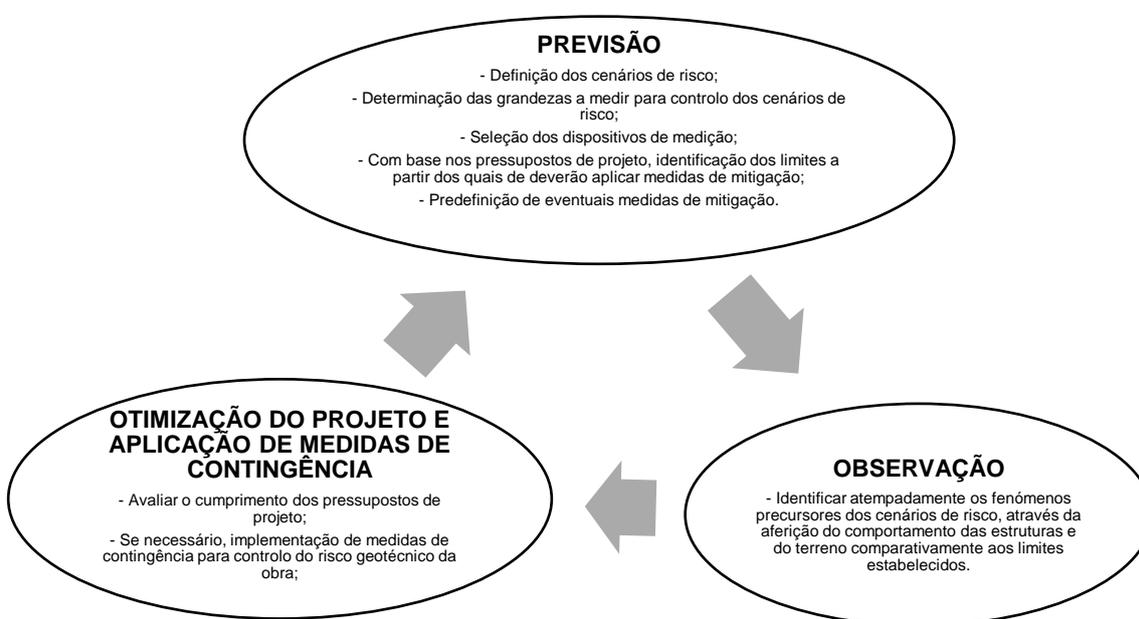


Figura 1 – Abordagem geral do Plano de Observação

O sistema de observação proposto é constituído por instrumentos de provada confiabilidade e de uso corrente em obras similares. Todos os dispositivos de instrumentação e observação serão adequadamente protegidos de forma a evitar que sejam danificados durante a execução da obra.

A realização de leituras de instrumentação e observação de carater topográfico pressupõe o recurso a elementos de referência adequados, posicionados numa zona da obra que não sofra perturbações e a uma distância tal que o erro de leitura associado seja mínimo.

A adequada instalação dos dispositivos de instrumentação tem uma importância estratégica para o correto desempenho do sistema de observação, em particular, para aqueles instrumentos que uma vez instalados não ficam acessíveis.

As técnicas e procedimentos de instalação dos vários dispositivos serão sempre executadas de acordo com as indicações dos fabricantes e fornecedores.

Toda a instrumentação irá ser instalada com a devida antecedência em relação ao início dos trabalhos para se conseguirem adequadas leituras de referência. Durante a fase de obra, serão

realizadas leituras com a frequência necessária para garantir um atempado reconhecimento dos fenómenos precursores dos cenários de risco e eficaz aplicação de medidas de contingência. Após a conclusão dos trabalhos, realizar-se-ão leituras que permitam confirmar o comportamento previsto das estruturas e do terreno.

A redundância da instrumentação constituirá um aspeto importante para aumentar a confiança no sistema e permitir um controlo adequado e fidedigno.

No enquadramento anterior, o sistema de observação foi definido para as diferentes obras associadas ao projeto cujo acompanhamento do comportamento se julga necessário. Este documento aborda a instrumentação de monitorização associada a escavações para a execução da estação de campolide amoreiras e os respetivos acessos, nomeadamente:

- Corpo da estação;
- Acesso 1;
- Acesso 2;
- Acesso 3;
- Acesso 4;
- Acesso 5;

Para cada um destes locais, os sistemas de observação preconizados atendem às diferentes fases da obra.

Resumidamente os dispositivos de medição preconizados para cada frente de obra são os apresentados no Quadro 1.

Quadro 1 – Dispositivos de medição preconizados para a obra

FRENTE DE OBRA	PRISMA TOPOGRÁFICO (EDIFÍCIOS E CONTENÇÕES)	PRISMA TOPOGRÁFICO (PAVIMENTOS)	EXTENSÓMETRO MULTIPONTO	INCLINÓMETRO	SENSOR DE NÍVEL LÍQUIDO	PIEZÓMETRO ELÉTRICO	PEIZÓMETRO TIPO CASAGRANDE	PRISMA TOPOGRÁFICO (CARRIL)	EXTENSÓMETRO DE CORDA VIBRANTE (ESCORAS DE AÇO)	FISSURÓMETRO (EDIFÍCIOS)	CÉLULA DE CARGA ELÉTRICA PARA ANCORAGENS COM STRAIN GAUGES	PRISMA DE CONVERGÊNCIA	SISMÓGRAFO (EDIFÍCIOS)	CLINÓMETRO (TILTMETER)	PRISMA TOPOGRÁFICO DE REFERÊNCIA	ESTACÃO TOTAL ROBOTIZADA (EDIFÍCIOS)
Corpo da estação	X			X		X			X							
Acesso 1	X			X												
Acesso 2	X			X												
Acesso 3	X			X												
Acesso 4	X			X												
Acesso 5	X			X		X			X							

Nos pontos subsequentes descrevem-se os sistemas de observação para as diferentes estruturas e nas peças desenhadas apresenta-se a sua implantação de princípio, que poderá ser adaptada em função da evolução do projeto, quer no que se refere ao número, quer no que se refere à disposição dos aparelhos de medição.

3 GRANDEZAS A MEDIR

De um modo geral as grandezas a medir serão:

- Medições de deslocamentos verticais e horizontais e convergências no interior de galerias subterrâneas recorrendo a prismas topográficos.
- Medição de deslocamentos horizontais em profundidade através de inclinómetros.
- Medições dos níveis piezométricos recorrendo a piezómetros do tipo Casagrande (com uma ou várias câmaras) e elétricos.
- Variações de tração instalada nas ancoragens através de células de carga elétricas.
- Medições de deslocamentos axiais de elementos estruturais recorrendo a extensómetros (tipo *strain gauges*).

3.1 Escavações subterrâneas

A avaliação da evolução do comportamento das obras subterrâneas será realizada através do registo dos deslocamentos do terreno e observação de eventuais fissurações no revestimento primário. Para tal serão criadas secções de medição de convergências e deslocamentos, onde serão instalados, em geral, 3 prismas para secções cuja maior dimensão seja menor ou igual a 10 m e 5 prismas para secções com a maior dimensão superior a 10 m. Para a secções com 3 prismas, serão instalados 1 na abóbada e 1 em cada hasteal, que permitirão para além dos deslocamentos nesses pontos, o controlo de 3 cordas diferentes. Para a secções com 5 prismas, serão instalados 1 na abóbada e 2 em cada hasteal, acima e abaixo do eixo da galeria, que permitirão o controlo de 6 cordas diferentes.

No terreno e à superfície serão executados extensómetros multiponto, inclinómetros e prismas topográficos no pavimento, em carris e em edifícios.

Em geral, no que diz respeito às grandezas a observar, para além dos deslocamentos será também avaliada a variação/presença de água através da instalação de piezómetros.

As ações relacionadas com a presença e escoamento de água nas escavações subterrâneas serão controladas pela observação sistemática dos caudais afluentes. Quando necessário, assumem particular destaque aos drenos longitudinais realizados em avanço da escavação, que permitirão antever as condições hidrogeológicas do terreno a escavar.

3.2 Escavações a céu aberto

O plano de observação proposto contempla a medição dos deslocamentos, em particular, durante a execução dos trabalhos, à superfície e em profundidade, nomeadamente assentamentos e deslocamentos horizontais. Para este efeito será necessário recorrer à colocação de prismas topográficos e inclinómetros. A força nos escoramentos metálicos será controlada através de extensómetros (*strain-gauge*), posicionados em redundância em cada secção.

A evolução da tração instalada nas ancoragens será medida recorrendo a células de carga.
A medição da evolução do nível de água será obtida recorrendo a piezómetros.

3.3 Edificações

Para o controlo das edificações próximas às obras será implementado um sistema de monitorização composto por:

- Prismas topográficos para o controlo dos deslocamentos dos edifícios.
- Sismógrafos para o controlo das vibrações induzidas pela execução das obras.
- Clinómetros para o controlo das inclinações.
- Fissurómetros para o controlo de eventuais fissuras presentes nas edificações.

A adoção de medidas de observação permitirá em fase de obra monitorizar os movimentos ocorridos em interferências e, se necessário, tomar medidas de minimização dos movimentos das estruturas e conseqüentemente reduzir os riscos humanos e materiais associados a estes movimentos. Assim sendo, foram estabelecidos dois níveis de observação (I e II), que se diferenciam, respetivamente, pela complexidade crescente da instrumentação instalada e pela frequência de leitura a realizar.

- Observação Nível I – Monitorização recorrendo essencialmente a prismas topográficos;
- Observação Nível II – Monitorização recorrendo prismas topográficos a clinómetros, fissurómetros e sismógrafos.

Note-se que os sismógrafos devem ser instalados o mais próximo possível às fundações das edificações e que os fissurómetros devem ser instalados apenas em caso de presença de fissuras.

4 LOCALIZAÇÃO DOS DISPOSITIVOS DE INSTRUMENTAÇÃO E OBSERVAÇÃO

A necessidade observação da zona de intervenção, em particular do comportamento do terreno, dos elementos estruturais das contenções, suporte primário dos túneis e das interferências, obriga à implementação de um sistema de monitorização integrado que interfira o menos possível com as atividades de construção. Em simultâneo, dado que a obra se insere em meio urbano, é fundamental coordenar o posicionamento dos dispositivos com os condicionamentos existentes.

A localização proposta para os aparelhos citados encontra-se representada nas peças desenhadas. O posicionamento definitivo da instrumentação prevista poderá eventualmente ter que ser ajustado, dependendo das condições existentes no local.

Sempre que possível, irão utilizar os piezómetros executados nas campanhas de prospeção geotécnica e hidrogeológica complementares.

O critério para a instalação de equipamentos de observação em interferências, nomeadamente a observação Nível I, resulta da Avaliação de Danos descrita em documento autónomo.

5 DESCRIÇÃO SUMÁRIA DAS CARATERÍSTICAS DOS DISPOSITIVOS DE LEITURA

Nos subcapítulos subsequentes encontram-se descritas sumariamente, as caraterísticas dos vários dispositivos de instrumentação e observação. Essas caraterísticas constituem um complemento às especificações técnicas do Metro (ET- 208 – PP INS ET 208).

5.1 Prisma topográfico para edifícios e contenções

Os prismas topográficos para edifícios e contenções consistem num elemento fixo na sua fachada ou nos elementos estruturais das contenções e permitem a leitura dos deslocamentos tridimensionais X, Y e Z. A fixação dos prismas será materializada preferencialmente através de fixação mecânica adequada (Figura 2).

As leituras serão realizadas por meio de uma estação total robotizada, devidamente referenciada, com base em pontos estáveis, materializados através do mesmo tipo de dispositivos, localizados fora da zona de influência das obras a executar. Os dados recolhidos são automaticamente enviados para a base de dados de monitorização.



Figura 2 – Prisma topográfico para edifícios e contenções

5.2 Inclinómetros

Os inclinómetros são constituídos por tubos com calhas guias nos quais, aquando da realização de leituras, é inserido um sensor deslizante que mede simultaneamente a distância percorrida no interior do tubo e a variação do ângulo entre os rolamentos do sensor.

As calhas inclinométricas serão em PVC, tipo ABS de alta resistência (com uniões entre troços de tubos adequadas), com diâmetro exterior de $\varnothing 84$ mm e permitirão a passagem de um sensor deslizante (torpedo) dotado de pontos de referência (roletes) espaçados de 0,5 m. Este torpedo conterá dois sensores do tipo servo-acelerómetros montados com desfasamento de 90° . Uma vez no interior da calha, a profundidade a que se encontra o torpedo será controlada por uma escala graduada de 0,5 m e impressa no próprio cabo elétrico que liga o torpedo à caixa de leituras à superfície.

A execução dos inclinómetros externos aos elementos de contenção ocorrerá antes da execução de trabalhos de escavação e apenas quando finalizados os trabalhos de execução das estruturas de contenção (onde aplicável) de modo a evitar que os mesmos sejam danificados.

Uma vez finalizado o posicionamento das calhas, proceder-se-á ao preenchimento do espaço anelar entre a face exterior da calha e as paredes do furo por meio de calda de cimento com bentonite.

Os inclinómetros serão instalados no tardo das estruturas de contenção, realizando-se para tal uma furação à rotação de 101,6 mm (Figura 5).

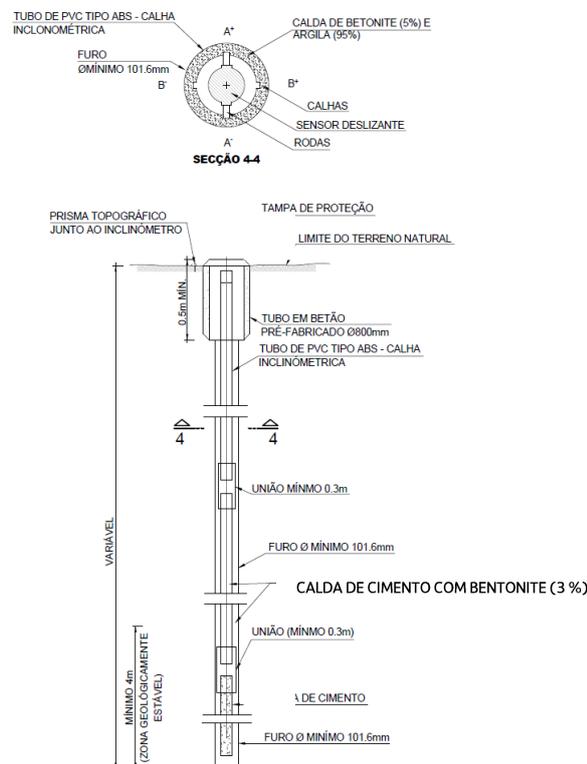


Figura 3 – Inclinómetro

Dentro das condições normais de operação, o erro máximo de cálculo da deflexão no topo de um tubo calha com 30 m de profundidade deverá ser de aproximadamente + 5 mm.

À superfície, as calhas serão protegidas através de caixas com tampas metálicas adequadas. Após a realização da medição os dados recolhidos são carregados na base de dados de monitorização.

5.3 Piezómetro elétrico

Os piezómetros elétricos são constituídos por um dispositivo instalado no interior de um furo com diâmetro mínimo de 86 mm e envolto em areia de filtro na zona de resposta onde se pretende efetuar medições do nível piezométrico, sendo o restante espaço preenchido com material impermeável (trecho imediatamente acima com bentonite e os restantes trechos com calda de cimento, com bentonite). O topo dos piezómetros será protegida por caixas com tampas metálicas adequadas (Figura 4).

A leitura do nível piezométrico será obtida por meio de um transdutor de pressão de corda vibrante instalado no interior do furo. O fio elétrico virá à superfície de forma a possibilitar a ligação a um equipamento de registo de leituras e posteriormente carregados na base de dados de monitorização.

O dispositivo de leitura elétrica, possui as seguintes características:

- Capacidade de leitura: 500 kPa
- Precisão < 0,100% da capacidade de leitura
- Resolução: $\pm 0,025\%$ da capacidade de leitura

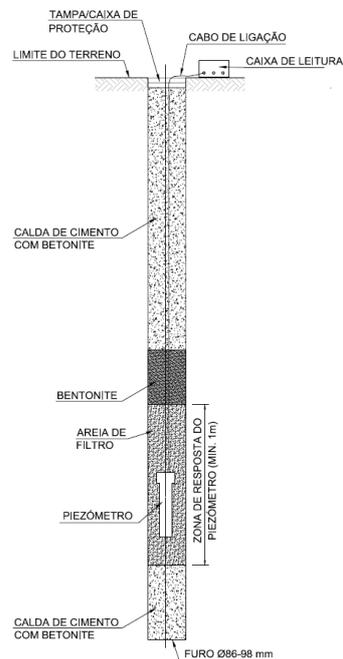


Figura 4 - Piezómetro elétrico com uma câmara

5.4 Extensómetros para escoras do tipo *strain-gauge*

Os extensómetros para escoras do tipo *strain-gauge* permitem a medição indireta de deslocamentos muito pequenos por intermédio de sensores de corda vibrante que medem a extensão dos elementos estruturais aos quais se encontram ligados através de soldadura (Figura 5). Estes dispositivos serão instalados nas escoras metálicas que constituem a solução de travamento da contenção, permitindo medir a extensão acomodada pelas mesmas e consequentemente a força instalada aquando da execução dos trabalhos de escavação.

Deverão ser utilizados *strain-gauges* de corda vibrante, com campo de leitura não inferior a $3000\mu\epsilon$, resolução $< 1,0\mu\epsilon$ e precisão de ordem inferior a $\pm 0,5\%$ da capacidade de leitura.

O dispositivo será dotado com sensor de temperatura (medição entre -20°C e $+80^{\circ}\text{C}$). Os dados recolhidos são automaticamente enviados para a base de dados de monitorização.

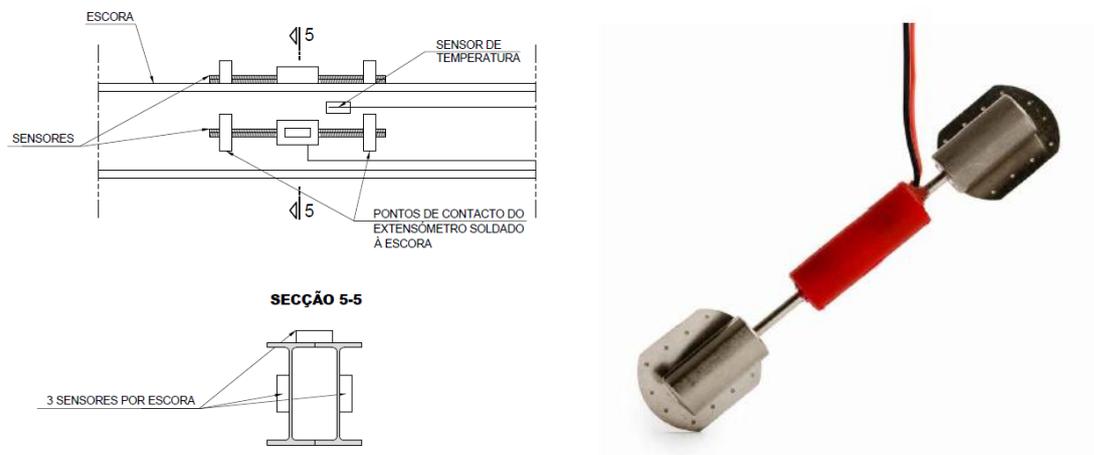


Figura 5 - Extensómetro para escoras do tipo *strain-gauge*

5.5 Prisma topográfico de referência

Para garantir a adequada leitura dos vários dispositivos topográficos instalados será necessário posicionar elementos adicionais que constituirão a sua referência. Constituem dispositivos de precisão de leitura ótica, sendo utilizados para a realização de leituras nos eixos X, Y e Z (Figura 6). À semelhança dos anteriores também estes dispositivos têm uma importância crítica na criação de uma rede de instrumentação, pois permitem ter um conjunto de coordenadas de referência invariáveis e não-suscetíveis a deslocamentos. Nesse sentido, a escolha da sua localização deve ser realizada de forma criteriosa.

Procurou-se distribuir este tipo de dispositivos de forma a garantir que possuem alcance até cerca de 200 metros, sendo necessário garantir visibilidade direta entre este elemento e aquele que se pretende ler. Cada dispositivo a ler (prisma topográfico) deverá estar referenciado, no mínimo, a 3 unidades de referência, de forma a permitir a existência de redundância e consequentemente, o controlo cruzado entre os vários dispositivos.

O prisma ótico encontra-se acoplado a uma haste metálica robusta que será adequadamente fixa à parede do elemento que será considerado como fixo.

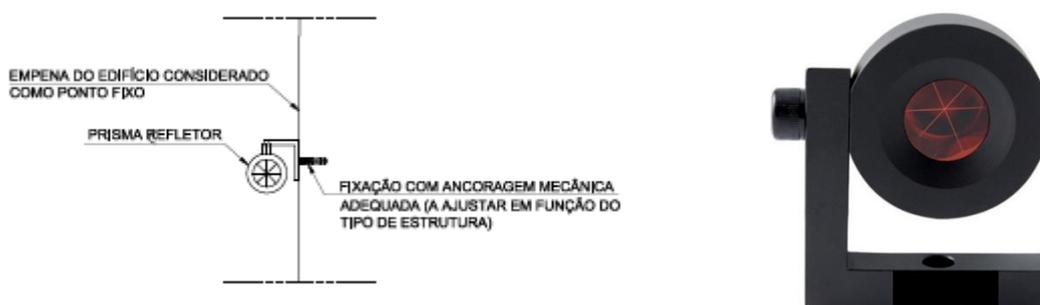


Figura 6 – Prisma topográfico de referência

5.6 Estação total robotizada

De forma a minimizar os erros de leitura associados serão adotadas estações totais robotizadas com precisão angular de 0,5" e precisão em distância de 0,6mm. Estas estações permitirão a

leitura de deslocamentos através de prismas instalados nos vários elementos que se pretende instrumentar.

A estação total será assente numa estrutura de suporte fixa a um poste ou na fachada de um edifício. O equipamento encontrar-se-á protegido por elementos antivandalismo e possuirá fonte de alimentação autónoma (Figura 7).

O sistema de referência será o Datum 73 e o referencial altimétrico o Datum Cascais (1938). Todos os trabalhos serão apoiados na rede geodésica do País. Os dados recolhidos são automaticamente enviados para a base de dados de monitorização.



Figura 7 – Estação total robotizada

6 FREQUÊNCIA DAS LEITURAS

A frequência de leituras foi definida tendo em consideração a frente de obra, o faseamento construtivo adotado, os cenários de risco associados a cada solução geotécnica e o tipo de dispositivos de instrumentação escolhidos.

A realização de leituras de referência permitirá aferir o comportamento base das interferências e do terreno antes do início dos trabalhos. Simultaneamente, permitirá também confirmar que os dispositivos se encontram em pleno funcionamento.

A frequência das leituras a adaptar na fase de construção e exploração são as que constam na Tabela 1, para escavações a céu aberto, e na Tabela 2 para escavações em meio subterrâneo.

Tabela 1 Frequência de leituras – Escavações a céu aberto

Frequência de leitura de dispositivos (Escavações a céu aberto)				
Tipo de dispositivo	Fase de obra			
	Leituras de referência	Durante a realização de trabalhos de escavação	Durante a paragem de trabalhos de escavação	Após a conclusão dos trabalhos na zona
Prisma topográfico (edifícios e contenções)	Mínimo de 2 leituras num período de 2 semanas antes do início dos trabalhos de escavação; No caso das linhas desviadas provisoriamente (Carris e IP) mínimo de duas leituras antes do início da circulação.	6 leituras diárias	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Prisma topográfico (pavimentos)		6 leituras diárias	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Extensómetro		Bissemanal	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Inclinómetro		Semanalmente	Semanalmente	Não aplicável – estrutura reaterrada
Sensor de nível líquido		6 leituras diárias	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Piezómetro elétrico		6 leituras diárias	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Piezómetros Tipo Casagrande		Semanalmente	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Prisma topográfico para carril		6 leituras diárias	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Extensómetro de corda vibrante para perfis de aço (escoras metálicas)		Bissemanal	Semanalmente	Não aplicável – estrutura reaterrada
Fissurómetro		Bissemanal	Semanalmente	Mensalmente até inferior a 2 mm/mês
Célula de carga elétrica		Bissemanal	Semanalmente	Não aplicável – ancoragens desativadas
Prisma de convergência		Bissemanal	Semanalmente	Mensalmente até as leituras dos dispositivos topográficos mais próximos indicarem menos de 2 mm/mês
Sismógrafo		1 leitura por hora	1 leitura por hora	Não aplicável
Clinómetro (<i>tiltmeter</i>)		Bissemanal	Semanalmente	Mensalmente até as leituras dos dispositivos topográficos mais próximos indicarem menos de 2 mm/mês

Tabela 2 Frequência de leitura – Escavações subterrâneas

Frequência de leitura de dispositivos (Escavações subterrâneas)				
Tipo de instrumento	Fase de obra			
	Distância relativa à frente de escavação			
	< 20 m	20 - 60 m	60 - 100 m	> 100 m
Prisma topográfico (edifícios)	6 leituras diárias	Cada 2 dias	Semanalmente	Quinzenalmente até inferior a 2 mm/mês
Prisma topográfico (pavimentos)	6 leituras diárias			
Clinómetro	Bissemanal	Bissemanal		
Piezómetro elétrico	6 leituras diárias	Cada 2 dias		
Piezómetros	Semanalmente	Semanalmente		
Fissurómetro	Bissemanal	Bissemanal		
Sismógrafo	1 leitura por hora	1 leitura por hora	1 leitura por hora	
Prisma de convergência	Diariamente	Cada 2 dias	Cada 2 dias	
Extensómetro	Diariamente			
Inclinómetro	Semanalmente	Semanalmente	Semanalmente	
Inspeção visual – suporte primário	Diariamente			

7 CRITÉRIOS DE ALERTA E ALARME, INCLUINDO PLANO DE CONTINGÊNCIA

7.1 Critérios de alerta e alarme

O estabelecimento dos limites de alerta e alarme para as grandezas medidas pelos dispositivos de instrumentação e observação, tem por objetivo antecipar a ocorrência dos cenários de risco e assim reduzir o risco de existência de danos nas estruturas a executar e nas interferências existentes.

Os valores a adotar nos limites de alerta e alarme para os vários dispositivos de instrumentação têm como ponto de partida a previsão dos resultados esperados, obtidos a partir dos modelos de cálculo. Estes valores constituíram os limites de referência.

Entende-se como limite de alerta um primeiro estágio, onde os valores medidos nos sistemas de instrumentação são um pouco superiores aos de referência. Considera-se um estado de alarme quando a evolução dos valores medidos apresenta uma velocidade/variação no tempo acentuada, sendo em muito superior aos valores de referência.

Caso sejam atingidos os valores estabelecidos para os níveis de alerta, será obrigatório fazer uma análise da evolução das leituras, para se poder encarar atempadamente a aplicação de medidas de contingência.

Uma vez estimados, os efeitos nas interferências foram analisados seguindo a metodologia da avaliação de danos. Em conformidade com os resultados desta análise, foram estabelecidos limites de alerta e alarme que permitam de forma controlada e atempada evitar que a deformação induzida pelos assentamentos nas interferências exceda a Categoria 2 de danos do método de Burland.

Em fase de Projeto de Execução estes valores poderão ter que ser ajustados, função do desenvolvimento do projeto no que respeita aos resultados obtidos no plano de prospeção complementar atualmente em curso e nos resultados dos modelos de cálculo. A abordagem será definir um valor de referência baseado nos resultados dos modelos de cálculo e caracterizar os cenários de alerta e alarme como uma percentagem desse valor.

Os diagramas que descrevem as ações a adotar encontram-se no Anexo 11.1.

8 SISTEMA DE RECOLHA AUTOMATIZADA DE INFORMAÇÃO E BASE DE DADOS PARA CONSULTA E GESTÃO DE DADOS DE MONITORIZAÇÃO

Será implementado um sistema de recolha de dados automático que realiza leituras através de equipamentos automatizados/robotizados e os envia para a base de dados de consulta e gestão de dados de monitorização.

Para a recolha de dados topográficos, o sistema é baseado numa rede de estações totais robotizadas que periodicamente realizam a leitura de deslocamentos através de prismas instalados nas estruturas tais como edificações e contenções, e os envia através de uma unidade de comunicação sem fios para uma base de dados.

Sempre for possível os dados dos dispositivos serão recolhidos automaticamente e enviados através de uma unidade de comunicação sem fios para uma base de dados.

Para os restantes dispositivos, os dados serão recolhidos por equipas que se deslocarão ao local onde os mesmos se encontram instalados, sendo os mesmos posteriormente carregados na base de dados.

O acesso à base de dados pode ser realizado através de uma página de internet que permite a consulta da informação associada a cada dispositivo, com base em esquemas onde é indicada a localização aproximada de cada dispositivo (Figura 8).



Figura 8 – Interface de acesso aos dados de monitorização

A base de dados de consulta e gestão consiste numa aplicação informática que recorre a servidores remotos, que permitirão o acesso controlado em qualquer momento aos dados recolhidos. A gestão de dados permite que os mesmos sejam processados de modo a poderem ser calculados mapas de isolinhas de assentamento, taxas de deformação, rotações e distorções (Figura 9).

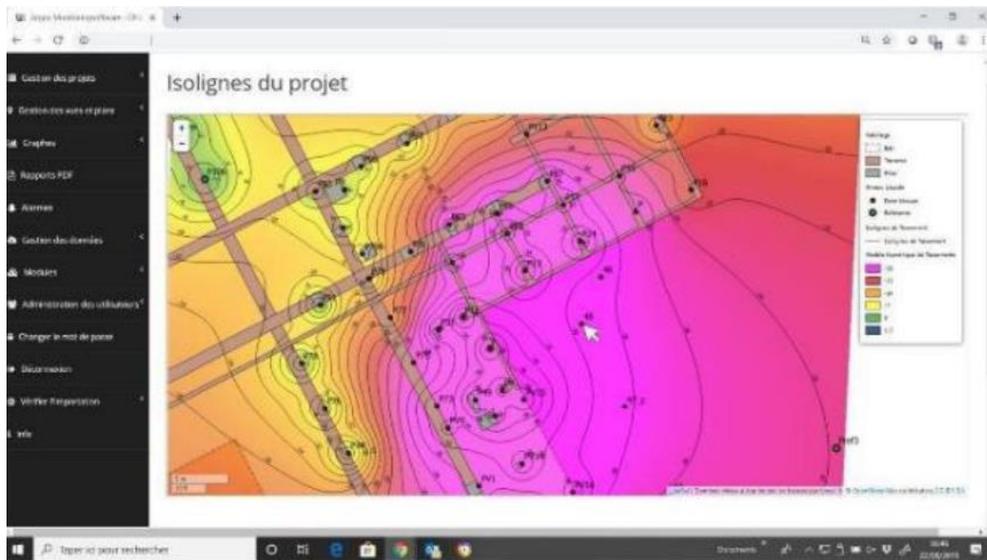


Figura 9 – Processamento de dados de monitorização

Adicionalmente, o sistema permite a incorporação de alertas automáticos baseados em valores pré-estabelecidos e o envio automático de notificações aos utilizadores (Figura 10).

Nome (Alert)	Time	Alert level	Abnormality	Status	Remark
Argos001	2005-12-21 05:57:05	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 06:20:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 06:39:12	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 06:55:13	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 07:56:04	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 08:56:04	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 09:29:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 09:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 09:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 10:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 10:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 10:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 11:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 11:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 11:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 12:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 12:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 12:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 13:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 13:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 13:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 14:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 14:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 14:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 15:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 15:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 15:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 16:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 16:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 16:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 17:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 17:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 17:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 18:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 18:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 18:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 19:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 19:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 19:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 20:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 20:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 20:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 21:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 21:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 21:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 22:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 22:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 22:59:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 23:19:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 23:39:10	11	11	Normal	
Argos001	2005-12-21 23:59:10	11	11	Normal	

Figura 10 – Módulo de definição de limites de alerta e alarme

9 RELATÓRIOS DE MONITORIZAÇÃO

Serão apresentados relatórios periódicos (diários) enviados por email com um resumo da informação de monitorização relevante para a análise da evolução do comportamento das estruturas. Neste relatório será apresentado o estado de cada dispositivo instalado relativamente ao limite de alerta e alarme definido.

Dado o número de dispositivos incluídos no plano de observação tentará evitar-se relatórios demasiado extensos. Os dados completos de todos os dispositivos estarão disponíveis em formato digital na base de dados para consulta e gestão de dados de monitorização (ver ponto 8).

10 PLANO DE CONTINGÊNCIA

O plano de contingência tem por objetivo definir os procedimentos a seguir para a gestão de um potencial cenário de risco, com vista à eliminação ou mitigação das suas consequências.

Estes procedimentos definem as ações e as entidades responsáveis pela sua execução e incluem, genericamente, as seguintes ações:

- Recolha e análise de informação obtida a partir dos dispositivos de instrumentação;
- Identificação do cenário de risco;
- Implementação de medidas de mitigação.

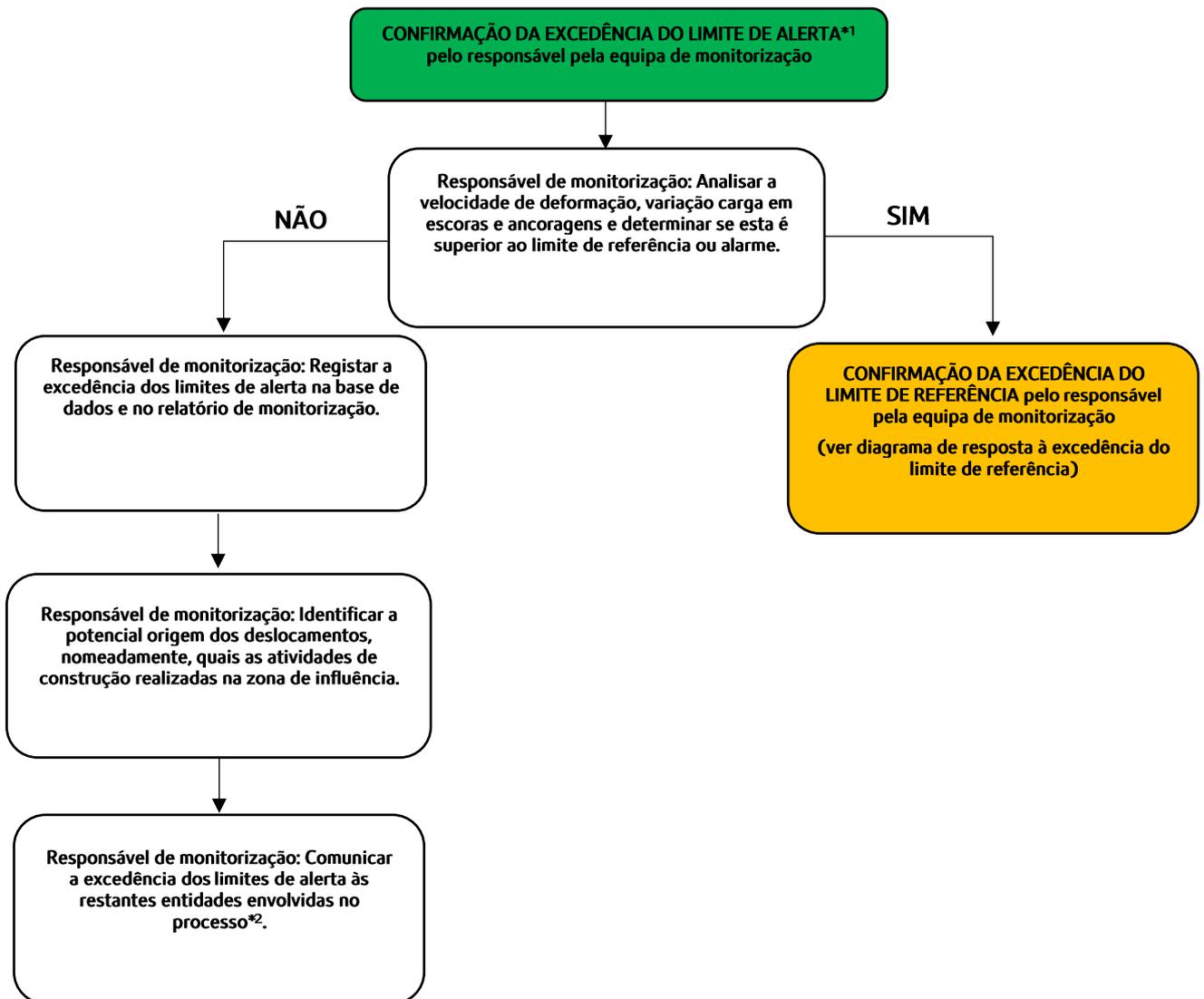
Os procedimentos definidos no contexto do presente Plano de Instrumentação e Observação iniciam-se com a excedência dos limites de alerta, referência e alarme. Não obstante, poderão desenvolver-se cenários de risco não-previstos em que não existindo um dispositivo de instrumentação para o qual os limites a este atribuídos foram excedidos, deva ser relevante declarar a excedência de um determinado limite, em resultado de um conjunto de observações indiciadoras de um potencial cenário de risco (i.e. observação visual de deformações excessivas em elementos não-instrumentados).

Os diagramas que descrevem os procedimentos adotar encontram-se no Anexo 11.2.

11 ANEXOS

11.1 Anexo A – Critérios de alerta e alarme, incluindo medidas de atuação/plano de contingência

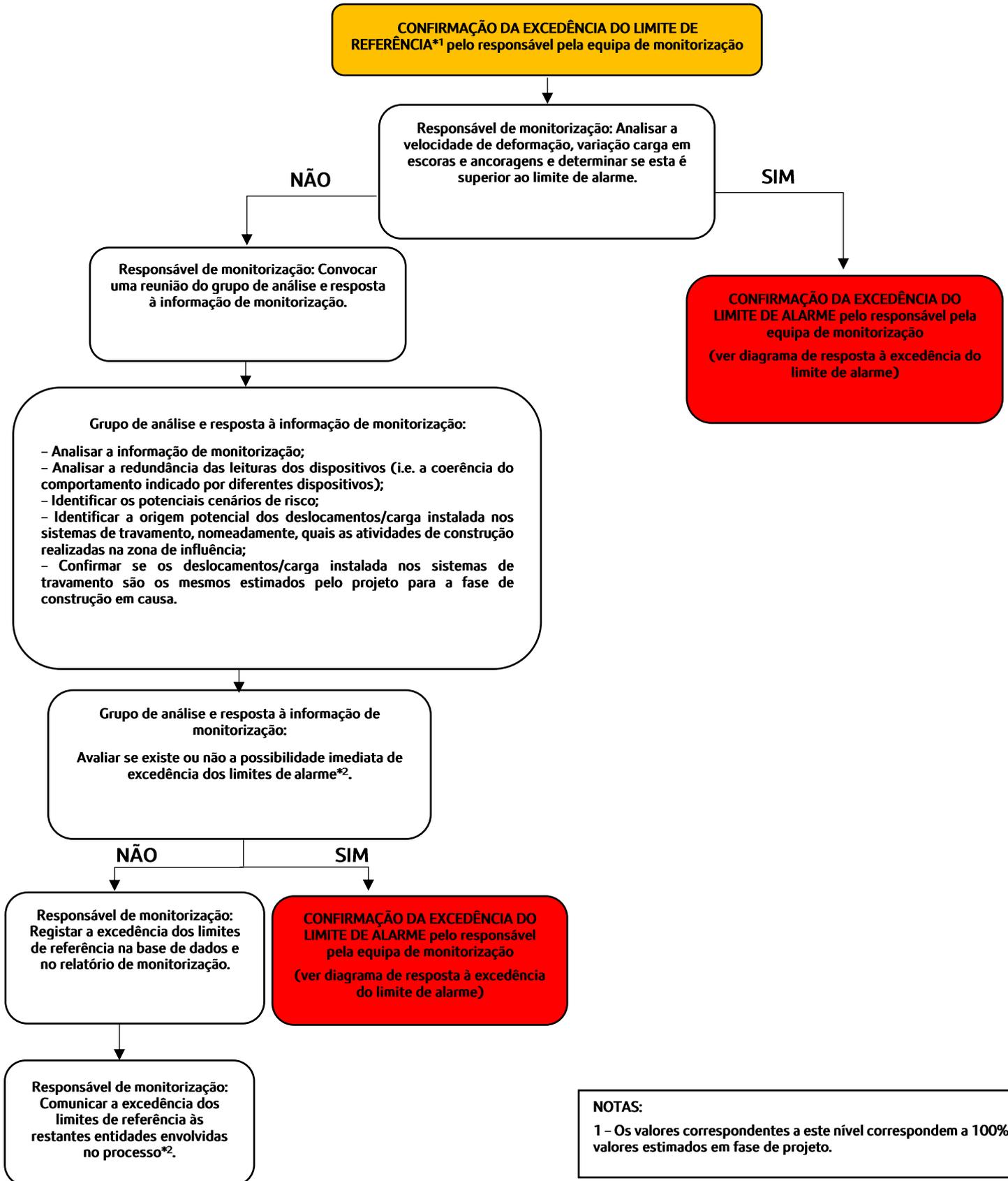
DIAGRAMA DE AÇÃO PARA EXCEDÊNCIA DOS LIMITES DE ALERTA



NOTAS:

1 – Os valores correspondentes a este nível correspondem a 80% dos valores estimados em fase de projeto.

DIAGRAMA DE AÇÃO PARA EXCEDÊNCIA DOS LIMITES DE REFERÊNCIA



NOTAS:
1 – Os valores correspondentes a este nível correspondem a 100% dos valores estimados em fase de projeto.

DIAGRAMA DE AÇÃO PARA EXCEDÊNCIA DOS LIMITES DE ALARME

CONFIRMAÇÃO DA EXCEDÊNCIA DO LIMITE DE ALARME*1
pelo responsável pela equipa de monitorização

Responsável de monitorização: Convocar
uma reunião do grupo de análise e resposta
à informação de monitorização.

No máximo em 24 horas

Grupo de análise e resposta à informação de monitorização:

- Analisar a informação de monitorização;
- Analisar a redundância das leituras dos dispositivos (i.e. a coerência do comportamento indicado por diferentes dispositivos);
- Identificar os potenciais cenários de risco;
- Identificar a origem potencial dos deslocamentos/carga instalada nos sistemas de travamento, nomeadamente, quais as atividades de construção realizadas na zona de influência;
- Confirmar se os deslocamentos/carga instalada nos sistemas de travamento são os mesmos estimados pelo projeto para a fase de construção em causa.

No máximo em 24 horas

Grupo de análise e resposta à informação de monitorização:

Avaliar se existe ou não a possibilidade imediata de desenvolvimento de um cenário de risco*2.

No máximo em 24 horas

NÃO

SIM

Grupo de análise e resposta à informação de monitorização:

IMPLEMENTAÇÃO DE MEDIDAS DE REFORÇO DO ACOMPANHAMENTO DA SITUAÇÃO

- Avaliar a necessidade de instalação de dispositivos de monitorização adicionais;
- Avaliar a necessidade do aumento da frequência de leitura dos dispositivos;
- Realização de inspeções visuais à estrutura;
- Avaliação do impacto dos deslocamentos identificados das estruturas afetadas;
- Definição de novos limites de ALARME em função do cenário de risco identificado e validadas pela equipa projetista;

No máximo em 24 horas

Responsável de monitorização:
Registrar a excedência dos limites de alarme na base de dados e no relatório de monitorização.

No máximo em 24 horas

(Ver continuação)

Grupo de análise e resposta à informação de monitorização:
IMPLEMENTAÇÃO DE MEDIDAS DE REFORÇO DO ACOMPANHAMENTO DA SITUAÇÃO

- Avaliar a necessidade de instalação de dispositivos de monitorização adicionais;
- Avaliar a necessidade do aumento da frequência de leitura dos dispositivos;
- Realização de inspeções visuais à estrutura;
- Avaliação do impacto dos deslocamentos identificados das estruturas afetadas;
- Definição de novos limites de ALARME em função do cenário de risco identificado e validadas pela equipa projetista.

IMPLEMENTAÇÃO DE MEDIDAS DE MITIGAÇÃO DO RISCO

Consultar os seguintes quadros:

- Quadro A - Estação Campo de Ourique - Poço Central
- Quadro B - Estação Campo de Ourique - Galerias subterrâneas
- Quadro D - Estação Campo de Ourique - Escavação a céu aberto - Acesso Este
- Quadro E - Estação Campo de Ourique - Escavação a céu aberto - Acesso Oeste

(Continuação)



**Responsável de monitorização:
Comunicar a excedência dos
limites de alarme às restantes
entidades envolvidas no
processo*3.**

No máximo em 24 horas

NOTAS

- 1 - Os valores correspondentes a este nível correspondem a 130% dos valores estimados em fase de projeto.
- 2 - As medidas de mitigação correspondentes à interrupção da obra, isolamento de áreas, evacuação da superfície, interrupção de serviços de drenagem/abastecimento/telecomunicações e interrupção da circulação rodoviária/ferroviária, deverão ser implementadas quando se considere não existir tempo suficiente para a implementação de medidas de mitigação de risco ou risco demasiado elevado.

11.2 Anexo B – Medidas de atuação/ plano de contingência

Quadro A – Estação Campo de Ourique – Poço Central

As medidas abaixo indicadas deverão ser avaliadas em função do cenário de risco identificado e validadas pela equipa projetista:

- Drenos adicionais nas paredes da contenção;
- Reforço da capacidade bombagem;
- Instalação de escoras metálicas adicionais;
- Adaptação do faseamento da escavação em cada nível;
- Aumento da carga de blocagem nas ancoragens realizadas;
- Realização de ancoragens adicionais;
- Realização de vigas de distribuição adicionais;
- Realização de injeções de selagem;
- Aterro da escavação.

Quadro B – Estação Campo de Ourique – Galerias subterrâneas & Túnel NATM

As medidas abaixo indicadas deverão ser avaliadas em função do cenário de risco identificado e validadas pela equipa projetista:

- Redução da distância de avanço de escavação;
- Aumento da densidade de pregagens de fibra de vidro na frente de escavação;
- Realização de chapéu de enfilagens nos avanços intermédios;
- Realização de furos de drenagem adicionais na frente e/ou nos hasteais;
- Aplicação de betão projetado na frente de escavação;
- Aumento da parcialização da escavação da frente;
- Inclusão de rede electrossoldada entre cambotas;
- Realização de injeções de selagem;
- Aterro da frente de escavação.

Quadro D – Estação Campo de Ourique – Escavação a céu aberto – Acesso Este & Acesso Oeste

As medidas abaixo indicadas deverão ser avaliadas em função do cenário de risco identificado e validadas pela equipa projetista:

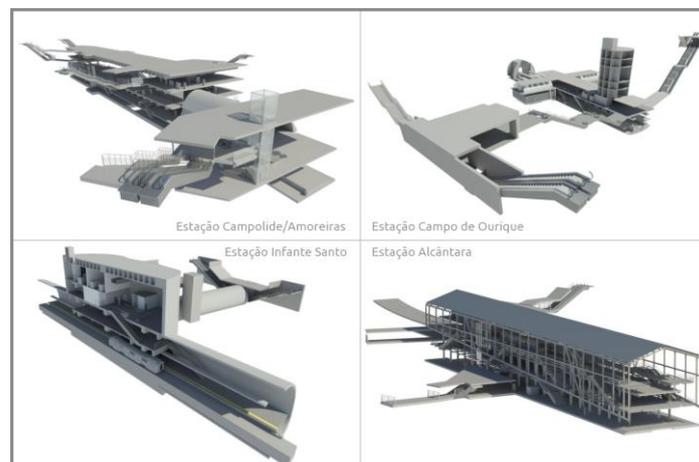
- Limitação da afluência de água por recalçamento da ficha das cortinas;
- Furos de drenagem/alívio de pressão adicionais no fundo da escavação;
- Instalação de escoras metálicas adicionais;
- Realização de ancoragens adicionais;
- Realização de vigas de distribuição adicionais;
- Adaptação do faseamento da escavação em cada nível;
- Realização de injeções de selagem;
- Aterro da escavação.



Metropolitano de Lisboa



METRO DE LISBOA
LINHA VERMELHA ENTRE SÃO SEBASTIÃO E ALCÂNTARA
EMPREITADA DE CONCEÇÃO E CONSTRUÇÃO DO
PROLONGAMENTO DA LINHA
TOMO I – GERAL
PROJETO DE EXECUÇÃO



VOLUME 40 – PLANO DE OBSERVAÇÃO
ESTAÇÃO ALCÂNTARA - PLANO DE OBSERVAÇÃO
MEMÓRIA DESCRITIVA E JUSTIFICATIVA

Documento SAP:	LVSSA MSA PE INS EST AC MD 085001 0		
	Nome	Assinatura	Data
Elaborado	José Bernardo Lobo		2024-10-03
Revisto	Afonso Marques		2024-10-03
Verificado	Sergio Notarianni		2024-10-03
Coordenador Projeto	Rui Rodrigues		
Aprovado	Raúl Pistone		



Metropolitano de Lisboa



1	OBJETIVO E ÂMBITO	6
2	CRITÉRIOS GERAIS ASSOCIADOS AO SISTEMA DE MONITORIZAÇÃO	8
3	GRANDEZAS A MEDIR.....	10
3.1	Escavações subterrâneas	10
3.2	Escavações a céu aberto	11
3.3	Edificações	11
4	LOCALIZAÇÃO DOS DISPOSITIVOS DE INSTRUMENTAÇÃO E OBSERVAÇÃO	12
5	DESCRIÇÃO SUMÁRIA DAS CARACTERÍSTICAS DOS DISPOSITIVOS DE LEITURA.....	12
5.1	Prisma topográfico para edifícios e contenções	12
5.2	Prisma topográfico para pavimento	13
5.3	Extensómetro multiponto.....	13
5.4	Inclinómetros	15
5.5	Sensor de nível líquido	17
5.6	Piezómetro elétrico.....	17
5.7	Piezómetro de Casagrande com ponteira do tipo LNEC.....	18
5.8	Piezómetro do tipo Casagrande - câmara simples, dupla ou tripla.....	19
5.9	Prisma topográfico para carril	20
5.10	Extensómetros para escoras do tipo <i>strain-gauge</i>	21
5.11	Fissurómetros	22
5.12	Células de carga	22
5.13	Deslocamentos e convergências em galerias subterrâneas	23
5.14	Sismógrafo	24
5.15	Clinómetro	26
5.16	Prisma topográfico de referência	26
5.17	Estação total robotizada	27
6	FREQUÊNCIA DAS LEITURAS.....	28
7	CRITÉRIOS DE ALERTA E ALARME, INCLUINDO PLANO DE CONTINGÊNCIA.....	31
7.1	Critérios de alerta e alarme	31
8	SISTEMA DE RECOLHA AUTOMATIZADA DE INFORMAÇÃO E BASE DE DADOS PARA CONSULTA E GESTÃO DE DADOS DE MONITORIZAÇÃO	32
9	RELATÓRIOS DE MONITORIZAÇÃO	34
10	PLANO DE CONTINGÊNCIA.....	34

11 ANEXOS	35
11.1 Anexo A - Critérios de alerta e alarme, incluindo medidas de atuação/plano de contingência.....	35
11.2 Anexo B - Medidas de atuação/ plano de contingência	39

