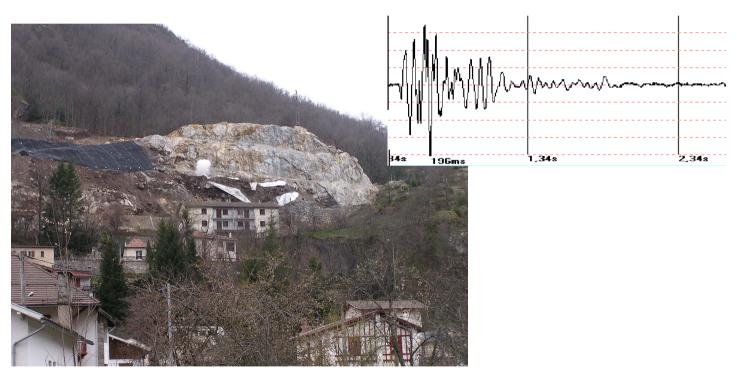
APPORTS DE LA GEOLOGIE DANS LA PREVISION ET LA MAÎTRISE DES VIBRATIONS



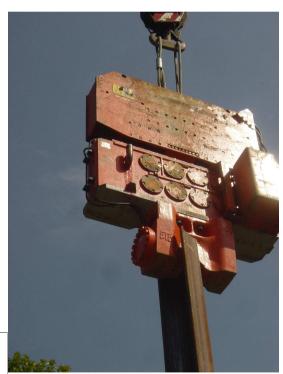


CFGI 14 octobre 2010

Jean-Jacques Leblond

CETE LYON-Département Laboratoire de Clermont-Ferrand

• De sources: Tir de mine



Engins vibrants







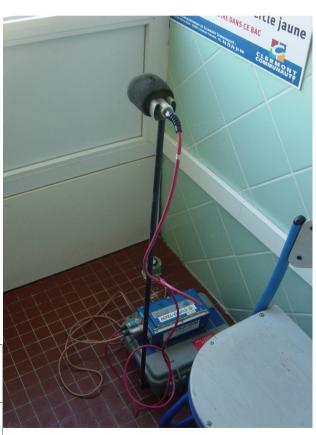
De sources:
 Circulation routière
 et ferroviaire







- De risques:
- Dommages aux structures

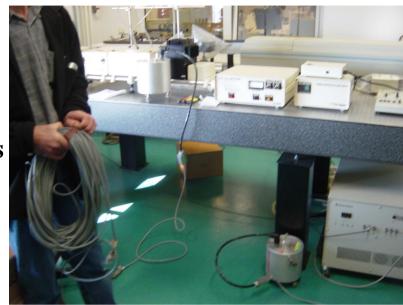






Gêne et atteinte à la santé

- De risques:
- Perturbations d'équipements et d'activités sensibles, ou d'animaux











Les différentes étapes d'une étude de vibration



SOURCE

Décrire

Optimiser le fonctionnement

Limiter la puissance

Isoler



MILIEU DE PROPAGATION Décrire

Modéliser

Modifier



STRUCTURES

Inventorier

Evaluer leur réponse et leur sensibilité

fixer les limites



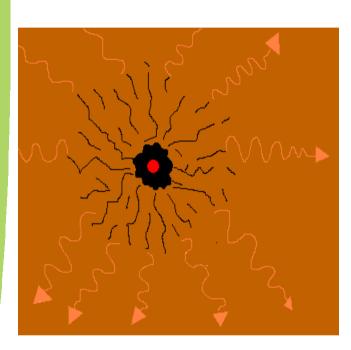
OCCUPANTS et **EQUIPEMENTS**

Inventorier

Evaluer leur sensibilité

Fixer des limites

L'émission des vibrations à la source



- Les vibrations ont pour origine l'énergie résiduelle de la source non consommée en travail mécanique de fragmentation, de densification ou de déplacement.
- Ces vibrations dépendent donc de l'énergie mais également du rendement de la source.



Les solutions à la maîtrise des vibrations:

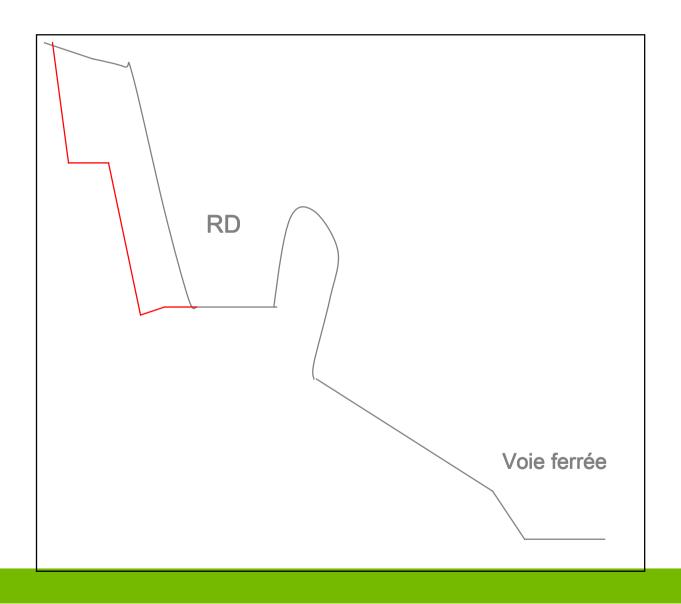
- Minimiser le recours aux moyens générant des vibrations par adaptation du projet ou des méthodes;
- Réduire la puissance de la source
- Optimiser le rendement de la source

L'étude et la mise en œuvre de ces solutions imposent une approche géologique et géotechnique, illustrée par les exemples suivants





Le projet initial consistait à élargir la RD côté amont en déblai intégral classique en conservant la chandelle aval



L'étude géotechnique concluait à la faisabilité du projet

L'étude de terrassement concluait à l'impossibilité de concilier toute les contraintes et notamment:

La limitation des énergies pour respecter les limites en vibration

La limitation des volumes de matériau percutant la RD pour respecter les limites de vibration

L'absence de projections ou de chutes de blocs sur la voie SNCF

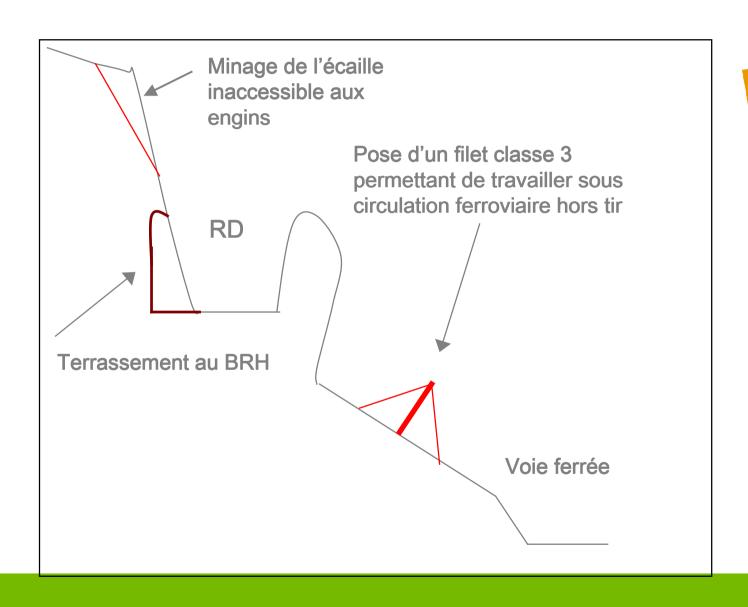
Les délais de coupure de circulation de la RD

L'obligation de tirer et de mariner les tirs sur paroi sous coupure de circulation ferroviaire

Le coût des travaux



Le projet a été modifié afin d'aboutir à une solution technique conciliant toutes les contraintes



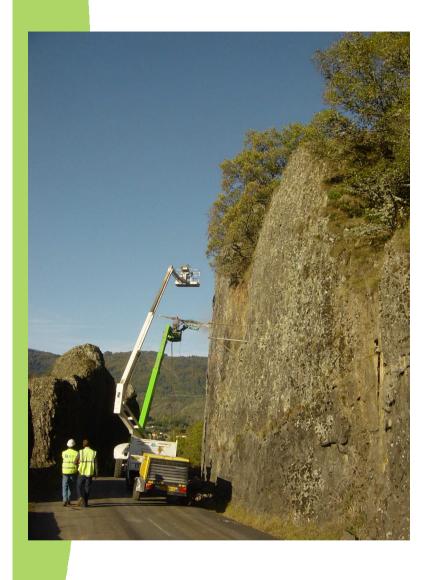






Filet dans le versant

Tir de l'écaille

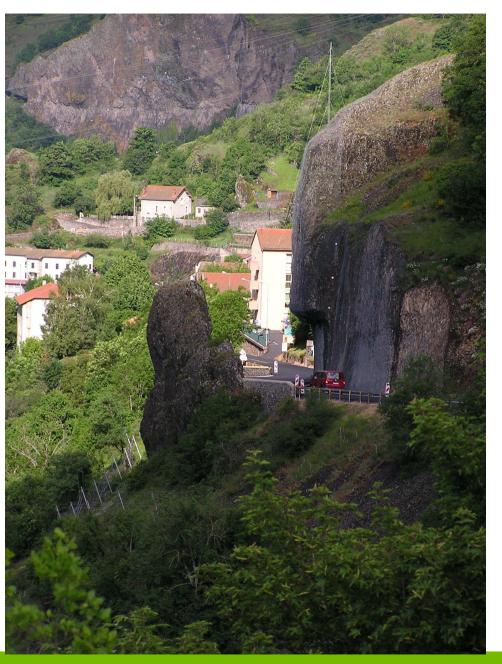


Foration des ancrages renforçant l'encorbellement

Terrassement de l'encorbellement au BRH







Les intervenants

Maître d'œuvre: CG 43

Bureaux d'étude:

CEBTP CETE LYON

Entreprises:

MOULIN

PYRAMIDE











Chantier pour lequel l'étude doit permettre de hiérarchiser les priorités et de proposer des solutions techniques adaptées aux contraintes, au massif et au projet-

Parc Relais Henri Dunant-Clermont Ferrand-63



Le projet



Parc de stationnement sur 2 niveaux Surmonté par une station du tramway

Volume à extraire 70000 m3 dont 50% de basaltes sains

Délais 4 mois

Bâtiments à 5m, réseaux à 2.5m, cuves d'hydrocarbure à 15m Blocs opératoires CHRU à 80m



Les Contraintes

- Vibrations (dommage, gêne, équipements sensibles)
- Projections et surpressions aériennes
- Circulation routière et piétonne dont accès des urgences
- Géométrie et stabilité de la paroi



Délais

Solutions retenus

- Choix du mode d'extraction: ripper à percussion, minage, BRH
- Réalisation de la paroi en bordure immédiate de chaussées circulées par découpage mécanique par rideau de trous vides (diamètre 127mm, espacement 0.5m, profondeur 7,5m)



Technique	Avantages principaux	Inconvénients	Utilisation
d'extraction		principaux	envisagée
Brise roche hydraulique (BRH)	Adaptation à tous les matériaux rocheux Travail en continu Possibilité de régler les talus Accès à toute la fouille Absence d'autorisation spécifique à l'emploi	Rendement faible compensable en multipliant les ateliers et allongeant les horaires d'emploi Nuisances sonores incompatibles avec l'environnement urbain sur de longues périodes Risque d'éclat atteignant les véhicules ou piétons Vibrations de type continu imposant des limites de gêne Rendement peu modulable de chaque engin	Par intermittence pour traiter la périphérie de la fouille et la reprise des blocs Engin de puissance moyenne afin de limiter les vibrations





Ripper à percussion	Adaptation aux matériaux hétérogènes de sommet de coulée avec un rendement satisfaisant Absence de projection Reprise facile des matériaux Peu de poussière Absence d'autorisation spécifique à l'emploi	Inadaptation dans le rocher sain Surface d'évolution minimale importante Impossibilité d'accès en périphérie de la fouille Vibrations et bruit lors de la frappe Matériel unique arrêtant le chantier en cas de panne	Traitement du toit rocheux au centre de la fouille		
Minage	Adaptable à toute roche Rendement important et modulable en fonction des contraintes Accès à toute la fouille Vibrations de courte durée Bruit réduit limité à la foration Poussières réduites limitées à la foration (dépoussièreur) Maîtrise de la phase critique (mise à feu)	Vibrations , surpressions, et projections à maîtriser Arrêt des circulations lors de la mise à feu Autorisations administratives nécessaires à la livraison et l'emploi	Solution de base retenue sous réserve de la maîtrise des nuisances lors de la mise à feu à définir par tir s d'essai		

Liberté • Égalité • Fraternité RÉPUBLIQUE FRANÇAISE

Ministère de l'Écologie, de l'Énergie, du Développement durable et de la Mer









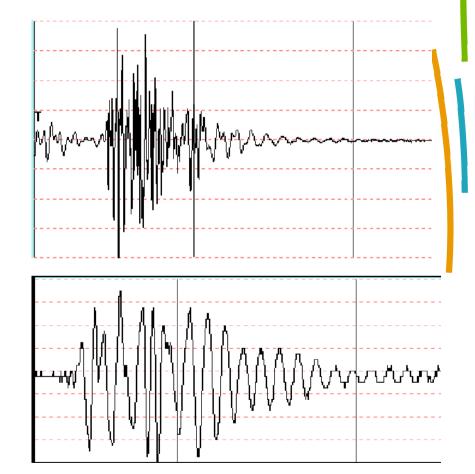


Intervenants: Moa: Vinci- Génie civil: Dumez Terrassements –minage: SFET, confortement: SATS, bureau d'études et de contrôle minage: CETE LYON

La propagation des vibrations dans le sol

 Vibration enregistrée à 10m d'un tir

 Vibration enregistrée à 100m du même tir

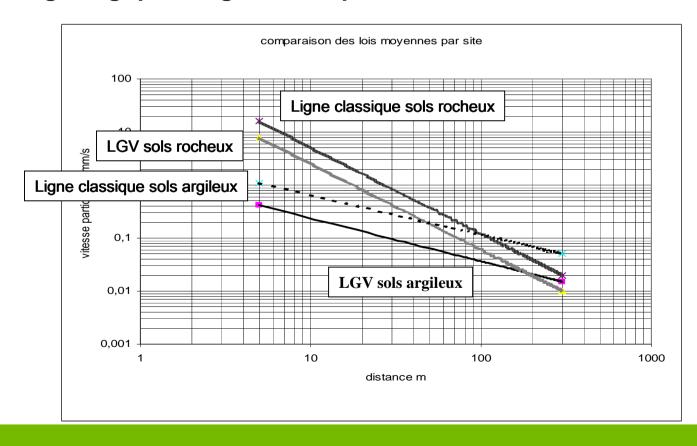




La prévision de la propagation des vibrations

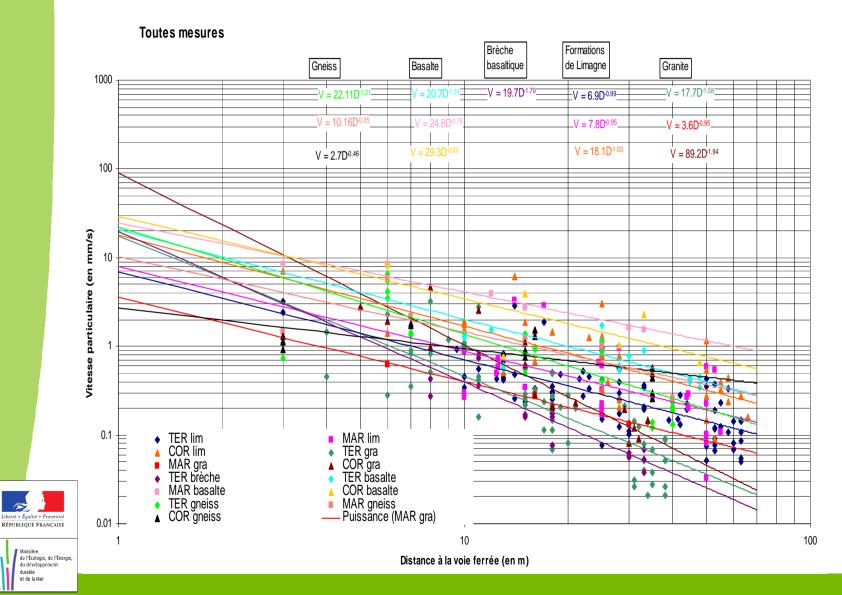
La prévision de la propagation des vibrations imposent de définir des modèles intégrant les caractéristiques des sols rencontrés entre la source et le récepteur.

Ces modèles sont généralement établis à partir de mesures sur site sur un nombre réduit de sites sélectionnés à partir de données géologiques et géotechniques





Influence des sols support- campagne de mesures 2006 dans la région Auvergne (LRPC Clermont- Faculté de Besançon)



L'étude des risques vibratoires devient de plus en plus fréquemment un des volets traités dans le dossier d'étude d'impact des grands projets, nécessitant d'aborder ces problèmes dès les études préalables, puis de préciser les modèles au fur et à mesure de l'avancement des études géotechniques.

Les modèles de propagation sont également utilisés en suivi de travaux afin d'optimiser les méthodes de production notamment en minage



Mode opératoire d'une étude de risques vibratoires pour une infrastructure nouvelle

La principale difficulté propre à ce type d'étude réside dans l'absence de la source.

Il convient donc de procéder selon les étapes suivantes:

Classer les sols par famille (approche purement géotechnique dont la précision dépend du niveau des études existantes)

Définir des sites de mesure représentatifs (sites moyens par formation géotechnique et sites singuliers) et réaliser des mesures à partir de sources existantes ou artificielles afin de caractériser la réponse des sols et des structures

Définir un modèle de la future source vibratoire

Appliquer le modèle de source au réponse des sols et des structures



Exemple: ligne nouvelle: LGV Pays de la Loire- Bretagne

- L' étude avait pour objet d'analyser l'impact vibratoire de la future LGV en terme de risque de dommages et de gêne.
- Le projet était au niveau APS et l'étude géotechnique était jointe.
- Le tracé d'une longueur de 180 Km était défini par un fuseau de 500 à 2000m et un axe privilégié.
- 2 points singuliers étaient connus (Un plaignant et un laboratoire ayant signalé du matériel sensible).
- Des lignes ferroviaires existaient localement, certaines formations géologiques n'étaient pas concernées par une voie ferrée existante.



Dimensionnement de l'étude

Compte tenu du linéaire de la ligne et de l'état d'avancement du projet l'étude a été dimensionnée sur la base d'une approche purement géotechnique des lois de propagation.

Le site a été découpé en secteur géotechniquement homogènes et des mesures de vibration ont été réalisées pour chacune de ces formations

Les sources utilisées ont été les lignes existantes, puis la circulation routière et enfin des impacts de masse au sol.

Les résultats des mesures ont été pondérées afin de ramener la vibration de la source utilisée à celle d'un TGV circulant sur une LGV à 300 Km/h. Pour cela nous avons utilisé des coefficients de correction établies à partir d'études antérieures et de 2 mesures en extrémité de la LGV à Conneré (72).



10 sites ont été instrumentés dont les deux points singuliers connus.

Compte tenu des incertitudes liées à la faiblesse des échantillons et s'agissant d'une étude de risque, les lois de site ont été définies sur la base des valeurs les plus défavorables.

A partir des lois de site et de la géométrie de la ligne il a été défini 4 zones de risque par formation géotechnique:

La zone ZD exposée à un risque de dommages liés aux circulations des TGV

La zone ZGI exposée à un risque de gêne important des riverains

La zone ZGF exposée à un risque faible de gêne des riverains



la zone ZNR probabilité négligeable de risque de gêne

Influence de la nature des sols sur l'atténuation et la fréquence dominante des vibrations émises par différentes sources: étude LGV Le Mans-Rennes

site	nature des terrains	source vibratoire	pente d'atténuation	fréquence dominante entre 20 et 40m	
Conneré(Le Mans)	sables argileux	TGV 300Km/h	1,1	6 Hz	
les mossibatières (Le Mans)	alluvions sablo- argileuses	TGV 160Km/h	1,09	16 Hz	
la Ronce (Le Mans)	colluvions marneuses	train 100Km/h	1,08	9 Hz	
la sauvagère (Le Mans)	colluvions marneuses	train 100Km/h	1,09	15 Hz	
le petit Paris (Sablé)	schistes altérés	train 100Km/h	1,4	30Hz	
les Suhards (Laval)	schistes altérés	circulation routière	1,5	55 Hz	
Porsolts (Laval)	schistes altérés	masse	1,5	50 Hz	
Louvigné (Laval)	achietas nou altérés	masse	1,4	38 Hz	
	schistes peu altérés	circulation routière		38 Hz	
Le Pertre (Vitré)	Granite	masse	1,87	50 Hz	
Cesson (Rennes)	schistes altérés	train 80 Km/h	1,4	30 Hz	

Définition des distances limite des zones de risque

	distance de la limite extérieure de la zone au centre de la plateforme ferroviaire m											
zone de risque	Famille1			Famille2		famille3		farrille4				
	remblai	déblai	ouvrages	remblai	déblai	ouvrages	remblai	déblai	ouvrages	remblai	déblai	ouvrages
ZD	30	20	12	15	10	8	18	12	9	20	16	12
ZGI	80	57	30	40	30	20	50	36	25	60	45	30
ZGF	200	150	80	80	65	40	100	75	46	110	90	60
ZNR	>200	>150	>80	>80	>65	>40	>100	>75	>46	>110	>90	>60

