

**ATEA-Environnement**

Parc d'activités de Tournebride
28, Rue de la Guillauderie
F 44118 La Chevrolière
Tél. 02 40 46 17 57
Fax 02 40 46 01 06
E-mail : contact@atea-env.fr

**Samir DEMIM**

Chargé d'Affaires Poste Source
ENEDIS - Direction Régionale Pays de la Loire -
BRIPS OUEST
13 Allées des Tanneurs - BP 84019 – NANTES
Fixe: 02 28 27 53 29 Port: 06 99 06 20 97
[Mail: samir.demim@erdf.fr](mailto:samir.demim@erdf.fr)

PROJET : POSTE SOURCE DE MOUZEUIL

MESURES ACOUSTIQUES

Caractérisation de l'état actuel et calculs prévisionnels de l'état futur

Date	Rédigé par	Vérifié par	Nbre pages	Révision	Descriptif révision
06/09/2019	T.COUDRIEAU	J. COUDRIEAU	28	RevA	Indice de lancement

SOMMAIRE

1	OBJET.....	2
2	DESCRIPTIF DU POSTE ACTUEL	2
3	DOCUMENTS DE REFERENCE	3
3.1	Texte réglementaire (Synthèse).....	3
3.2	Descriptif de la méthode	3
3.3	Méthodologie d'extraction du bruit résiduel.....	4
3.4	Méthodologie de calcul du bruit ambiant et de l'émergence dans les habitations.....	4
4	CONDITIONS DE MESURES	5
4.1	Date	5
4.2	Conditions météorologiques.....	5
4.3	Instrumentation	6
4.4	Normes de mesure appliquées	6
4.5	Conditions de fonctionnement.....	6
4.6	Opérateur.....	6
5	DESCRIPTIF DES MESURES	7
5.1	Types de mesures	7
5.2	Mesures à l'intérieur et en limite de propriété du poste.....	8
5.3	Mesures en zones habitées	9
5.3.1	Description des points de mesure.....	10
6	RESULTATS DE MESURES	10
6.1	Mesures dans le poste	10
6.2	Au niveau de l'habitation	11
6.3	Mesure du bruit résiduel.....	11
6.4	Synthèse des résultats.....	13
7	ETUDE DE SIMULATION	14
7.1	Présentation des calculs	14
7.2	Emplacement du point de calcul	15
7.3	Resultats des calculs	16
7.3.1	Etat actuel	16
7.3.2	Etat futur	17
7.4	Tableaux de synthèse.....	18
8	CONCLUSIONS	19

1 OBJET

L'objet de ce rapport est de quantifier les niveaux sonores engendrés dans le voisinage par le fonctionnement du poste électrique de Mouzeuil (85) dans sa configuration actuelle et future. Les mesures réalisées servent à vérifier la conformité du poste actuel avant travaux et à prévoir l'impact acoustique du futur projet. Ce futur projet consiste en l'ajout d'un transformateur TR413 36MVA et de ses trois murs de protection.

L'adresse du poste est la suivante : **Poste électrique de Mouzeuil
D949 – Lieu dit « Le Vigneau »
85370 MOUZEUIL SAINT MARTIN**

2 DESCRIPTIF DU POSTE ACTUEL

Situé à la sortie est de la ville de Mouzeuil, le poste est entouré de grillage.

N° ENEDIS	Rapport de transformation	Puissance	Réfrigération	Réfrigération déportée
TR411	90/20 kV	36MVA	ODAF	NON



3 DOCUMENTS DE REFERENCE

3.1 Texte réglementaire (Synthèse)

Dans le cadre des postes de transformation électrique, il existe deux cas de figure réglementaires distincts :

Cas n°1 : le poste n'a pas subi de modifications significatives depuis le 26 janvier 2007.

La réglementation en vigueur est l'arrêté du 18 avril 1995 relatif à la lutte contre les bruits de voisinage et modifiant le code de la santé publique il précise les points suivants:

- *Les mesures doivent être faites à l'extérieurs et/ou intérieurs, dans un lieu donné, correspondant à l'occupation normale des locaux et au fonctionnement normal des équipements*
- *L'installation est considérée comme conforme si le bruit ambiant comportant le bruit particulier provenant de l'installation électrique est inférieur à 30dBA.*
- *L'installation est considérée comme conforme si le bruit ambiant comportant le bruit particulier provenant de l'installation électrique respecte un critère d'émergence globale de 5 dBA en période de Jour et 3 dBA en période de Nuit.*

Cas n°2 le poste a subi des modifications significatives depuis le 26 janvier 2007.

La réglementation en vigueur est l'arrêté du 26 janvier 2007 applicable aux postes de transformation et aux réseaux de distribution d'énergie électrique, il modifie la réglementation sur le bruit de voisinage et précise les points suivants :

- *Les mesures doivent être faites à l'intérieur des habitations dans les pièces principales.*
- *L'installation est considérée comme conforme si le bruit ambiant comportant le bruit particulier provenant de l'installation électrique est inférieur à 30dBA.*
- *L'installation est considérée comme conforme si le bruit ambiant comportant le bruit particulier provenant de l'installation électrique respecte un critère d'émergence globale de 5 dBA en période de Jour et 3 dBA en période de Nuit.*
- *Un terme correctif dépendant de la durée cumulée d'apparition du bruit peut être appliqué à l'émergence acceptable.*

Le poste de Mouzeuil se trouve dans le cas réglementaire n°2.

3.2 Descriptif de la méthode

La procédure utilisée pour caractériser le bruit d'un poste afin de calculer son impact est détaillée en ANNEXE 2. Elle est basée sur la détermination la plus précise possible de l'un ou l'autre des critères imposés par l'arrêté c'est-à-dire le bruit ambiant < 30 dBA (critère 1) ou l'émergence < 5 dBA le jour et 3 dBA la nuit (critère 2). Dans le cas d'une plainte nous appliquons de manière rigoureuse la réglementation en réalisant un point de mesure à l'intérieur de l'habitation de celui-ci. Comme il n'est pas possible de faire cette opération dans toutes les habitations entourant le poste nous effectuerons des mesures en deux points extérieurs, la cartographie des niveaux acoustiques dans toute la zone sera réalisée par calcul.

3.3 Méthodologie d'extraction du bruit résiduel

Si le critère 1 n'est pas vérifié, il faut déterminer l'émergence acoustique due au poste. Pour cela, il faut connaître le bruit ambiant qui comporte l'addition du bruit du poste, appelé bruit particulier, et du bruit résiduel. Il faut donc de manière idéale réaliser deux mesures, une première poste en service et une seconde poste à l'arrêt, l'émergence est alors directement obtenue par la différence entre ces deux valeurs. La difficulté sur le terrain provient du fait que l'arrêt du poste n'est pas acceptable, il faut donc déterminer le bruit résiduel de manière fiable d'une autre façon, pour cela, nous avons fait l'inventaire des différentes techniques à notre disposition, celles-ci sont décrites en ANNEXE 3. Elles ne sont pas exhaustives et sont choisies par l'opérateur lors de la mesure en fonction de l'environnement. Elles peuvent être éventuellement mixées ou cumulées pour diminuer l'incertitude sur la valeur de l'émergence.

3.4 Méthodologie de calcul du bruit ambiant et de l'émergence dans les habitations

A partir des mesures réalisées en bordure des zones habitées, nous appliquons la méthode décrite en ANNEXE 2.C pour vérifier les critères acoustiques dans les habitations existantes et futures.

4 CONDITIONS DE MESURES

4.1 Date

Les mesures se sont déroulées le 30 juillet 2019.

4.2 Conditions météorologiques

Le tableau horaire des conditions météo :

Le 30 juillet 2019				
Période	Température en °C	Vent		Ciel
		Vitesse en km/h	Secteur	
Jour (30/07/2019)	19	23	OUEST	Dégagé
Nuit (30/07/2019)	12	5	OUEST	Dégagé

Le détail des conditions météorologiques est présenté en ANNEXE 6

	U1	U2	U3	U4	U5
T1	--	-	-	-	-
T2	--	-	-	Z	+
T3	-	-	Z	+	+
T4	-	Z	+	+	++
T5	-	+	+	++	++

U1 : vent fort (3 m/s) contraire au sens source-récepteur,
 U2 : vent moyen à faible (1 m/s à 3 m/s) contraire **ou** vent fort, peu contraire,
 U3 : vent nul **ou** vent quelconque de travers,
 U4 : vent moyen à faible portant ou vent fort peu portant,
 U5 : vent fort portant.

T1 : Jour **et** fort ensoleillement **et** surface sèche **et** peu de vent,
 T2 : mêmes conditions que T1 mais au moins une est non vérifiée,
 T3 : lever du soleil **ou** coucher du soleil **ou** (temps couvert et venteux **et** surface pas trop humide)
 T4 : Nuit **et** (nuageux **ou** vent)
 T5 : Nuit **et** ciel dégagé **et** vent faible

Etat météorologique :

-- conduisant à une atténuation très forte du niveau sonore
 - conduisant à une atténuation forte du niveau sonore
 Z effets météorologiques nuls ou négligeables
 + conduisant à un renforcement faible du niveau sonore
 ++ conduisant à un renforcement moyen du niveau sonore

POINT	Période de jour	
A	U3-T2 : -	Conduisant à une atténuation forte du niveau sonore
B	U3-T2 : -	Conduisant à une atténuation forte du niveau sonore
POINT	Période de nuit	
A	U3-T5 : +	Conduisant à un renforcement faible du niveau sonore
B	U3-T5 : +	Conduisant à un renforcement faible du niveau sonore

4.3 Instrumentation

Le matériel utilisé a été le suivant :

- ✓ Sonomètre B&K type 2250, n°3009179, microphone type 4189 n°3005220, appareil classe 1, homologué en cours de validité – Sono1
- ✓ Sonomètre B&K type 2270, n° 3001306, microphone B&K 4189, n°2799408, appareil classe 1 – Sono4
- ✓ 1 calibre acoustique B&K type 4231 n° 2518032, appareil homologué
- ✓ Boule anti-vent Ø 90 mm sur chaque sonomètre
- ✓ Pied stabilisé de hauteur 1,5 m pour chaque sonomètre

Une calibration est effectuée avant et après la mesure, celle-ci était dans tous les cas inférieure à 0.1dB à 1000Hz. Les mesures sont transférées sur un PC puis exploitées à l'aide de logiciels spécifiques (Bruel & Kjaer Evaluator).

4.4 Normes de mesure appliquées

Les normes utilisées sont NFS 30-009, NFS 31-010, NFS 31-110, ISO 9613-2.0

4.5 Conditions de fonctionnement

Si le poste fonctionne dans des conditions nominales c'est-à-dire avec une charge comprise entre 25 et 85%, l'évolution du bruit dans cette plage de charge est inférieure à 1dB et n'est pas significative. Nous vérifions donc systématiquement lors de la mesure que la charge des transformateurs se situe dans cette plage ce qui n'entraîne une correction. Si la charge des transformateurs est en dehors de cette plage, nous pouvons être amenés à pondérer les résultats obtenus, il faut savoir alors si cette condition est exceptionnelle ou habituelle. Le jour des mesures, les transformateurs étaient peu chargés, un correctif de +2 dB(A) sera ajouté au niveau de la puissance acoustique des cuves.

4.6 Opérateur

Thomas Coudrieau.

5 DESCRIPTIF DES MESURES

5.1 Types de mesures

Nous enregistrons de manière systématique toutes les valeurs suivantes, elles sont utilisées pour incrémenter notre base de données, pour déterminer les critères de bruit ambiant et d'émergence ou pour déterminer les solutions de traitement les plus efficaces.

Mesures réalisées	Type	Durée approximative	Position	Commentaires
1	LAeq courts 1s	60 s.	Dans poste Limite de propriété	En niveau global ou par fréquence (100, 200,...Hz)
2	Spectre 1/3 octaves moyen	60 s.	Dans poste Limite de propriété	Calcul de puissance par fréquence et détermination insonorisation
3	Enregistrement temporel/spectres bandes fines	De 60 s. à 10 mn	Dans poste Limite de propriété Zones habitées	Mesures très importantes pour déterminer la signature du poste à distance
4	LAeq courts 1s	30 mn	Zones habitées	Dans certains cas, cette durée peut être réduite
5	multi spectres 1/3 d'octaves	30 mn	Zones habitées	Recalcul possible des spectres moyens sur des périodes particulières
6	LAeq courts 1s	Sur trajectoire définie	dans le poste ou en limite de propriété	Permet le calcul de la directivité et de la décroissance

Grandeurs acoustiques utilisées :

L'intégration de la pression acoustique dans toute la gamme de fréquences audible donne le niveau global en dB appelé aussi dB linéaire, celui-ci ne représente cependant pas le ressenti par l'oreille humaine qui est plus sensible aux fréquences moyenne (autour de 1000Hz). Nous utilisons donc le **dB A** qui est un niveau global auquel est appliquée une pondération destinée à reproduire la perception du bruit. Ce niveau est utilisé de manière quasi exclusive dans toutes les normes applicables et quel que soit le traitement temporel réalisé. Cette pondération est appliquée de manière systématique quand l'indice A figure dans la représentation du niveau global (LAeq LA50, LA_T...).

Le **LAeq** est le niveau de pression continu équivalent pondéré A, mesuré sur une période d'acquisition T, Il correspond à la « moyenne » du bruit sur cette période. La période de mesures peut être réduite à par exemple 1s, il est alors appelé LAeq court et noté LAeq 1s. Il est utilisé comme échantillon pour les analyses statistiques fractiles LAN.

L'**indice fractile LAN** correspond au niveau de pression acoustique dépassé pendant N % du temps de mesure. Par exemple le **LA50** est le niveau de bruit pondéré A qui dépassé pendant 50 % du temps. Les indices couramment utilisés sont :

Le **LA50** qui est comparé au LAeq et souvent choisi car il est indépendant des événements exceptionnels, les valeurs dépassant le niveau choisi sont éliminées quel que soit leur niveau. C'est un indicateur très reproductible et donc de plus en plus souvent choisi.

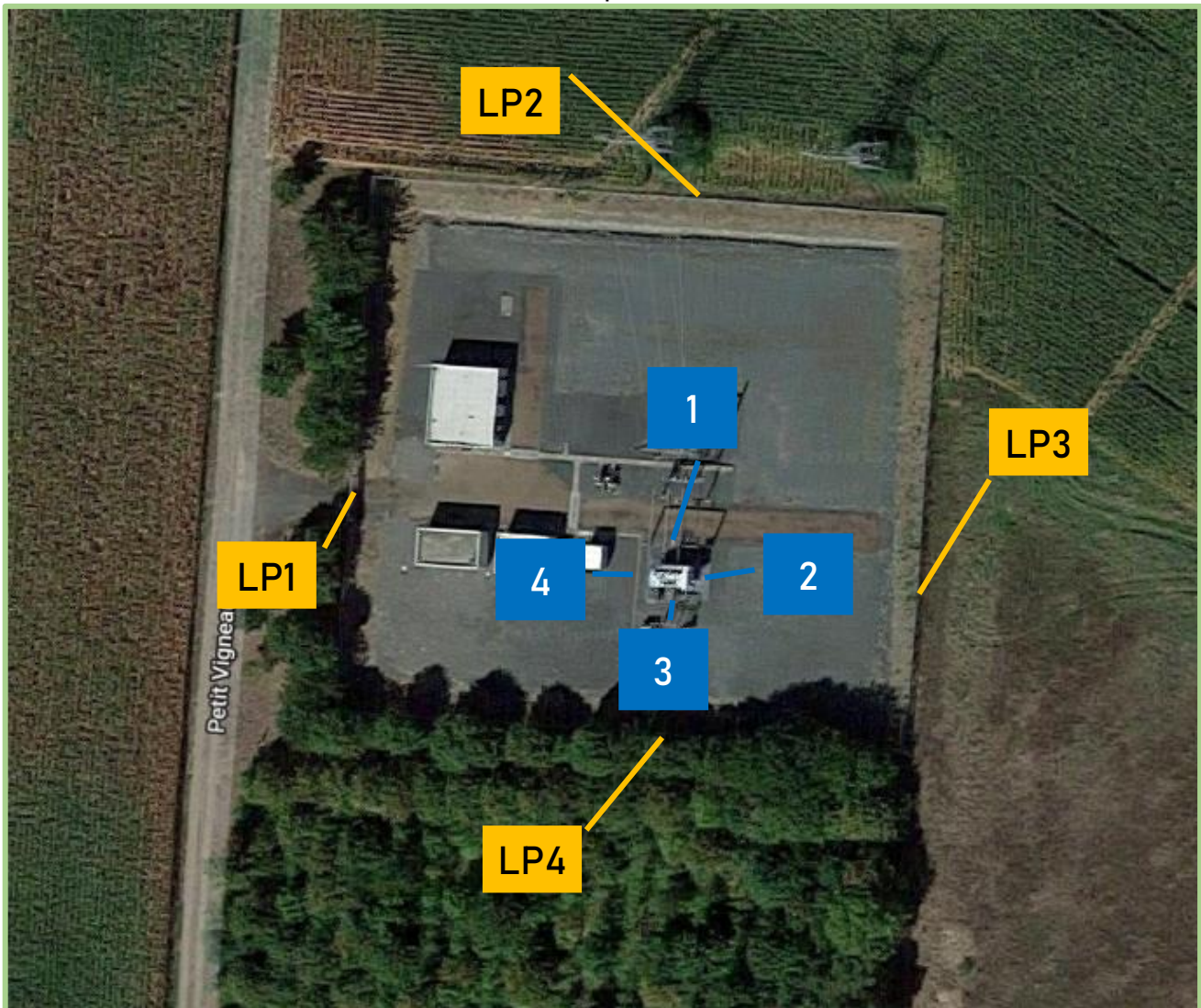
Le **LA10** correspond au niveau dépassé pendant 10% du temps, il donne une valeur du bruit « maximal » pendant la période de mesure.

Le **LA90** correspond au niveau dépassé pendant 90% du temps, il donne une bonne idée du bruit « minimal » pendant la période de mesure.

Note : En cas de bruit stable dans le temps, tous ces indicateurs tendent à se rapprocher du niveau LAeq. La décomposition fréquentielle du signal peut être réalisée en bandes d'octaves, 1/3 d'octaves et bandes fines. Le choix de l'un ou l'autre de ces spectres est fait en fonction du but recherché. Les bandes fines sont par exemples utiles pour comparer des raies fréquentielles au Hz près et identifier des sources de bruit, les niveaux sont souvent cependant difficiles à appréhender, l'énergie dans une bande de fréquence est mieux représentée par les octaves par exemple.

5.2 Mesures à l'intérieur et en limite de propriété du poste

Positions de mesures réalisées à l'intérieur du poste.



Mesures en limite de propriété du poste
 Mesures autour des transformateurs



5.3 Mesures en zones habitées

Position des points de mesures réalisés à l'extérieur du poste.



- Emplacements de points de mesure
- Point de calcul par simulation acoustique

5.3.1 Description des points de mesures

Point	Position	Distance maison/TR	Photo
A	Habitation A « 69 rue Louis Appraille » 85370 Mouzeuil Saint Martin	200	
B	Habitation B « 71 rue Louis Appraille » 85370 Mouzeuil Saint Martin	140	

6 RESULTATS DE MESURES

6.1 Mesures dans le poste

Les spectres en 1/3 d'octave des mesures dans le poste sont présentés en **ANNEXE 4**.

Ces mesures sont données à titre indicatif et permettront par la suite de calibrer le modèle numérique et vérifier si l'on retrouve la composition fréquentielle du bruit du poste sur les mesures au niveau des habitations.

Les résultats sont arrondis au ½ dB près.

Autour du transformateur :

Point	Position	Distance (m)	LAeq (dBA)
P1	Axe aéros TR411	3	55,5
P2	Pignon gauche TR411	1	54,5
P3	Arrière cuve TR411	1	53,5
P4	Pignon droit TR411	1	53

En limite de propriété du poste :

Point	Position	LA90 (dBA)
LP1	Portail d'entrée du poste	45,5
LP2	Axe aéros TR411 en limite de propriété	42,5
LP3	Axe pignon gauche TR411 en limite de propriété	39,5
LP4	Axe arrière TR411 en limite de propriété	43

6.2 Au niveau des habitations

Les résultats de mesures et les évolutions temporelles au point de mesure sont présentés en **ANNEXE 5**.

Nous choisissons l'indicateur LA50, pour caractériser les niveaux sonores pour les périodes de jour et de nuit, ce qui permet de minimiser l'influence des sources environnantes comme le trafic sur les voies de circulation à proximité, les rafales de vent ou la faune (grillons). Ces indicateurs représentent le niveau de bruit moyen sur la période de mesure.

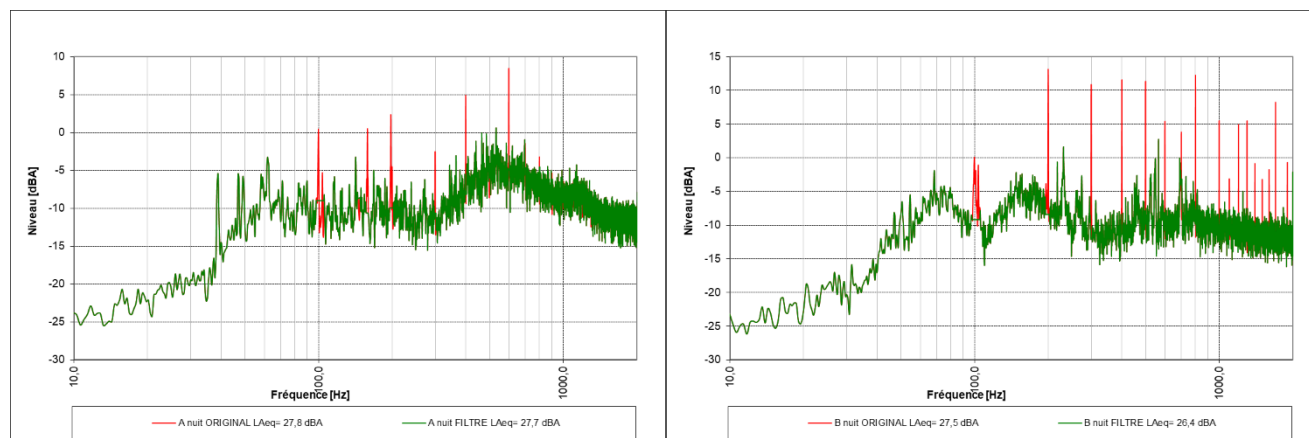
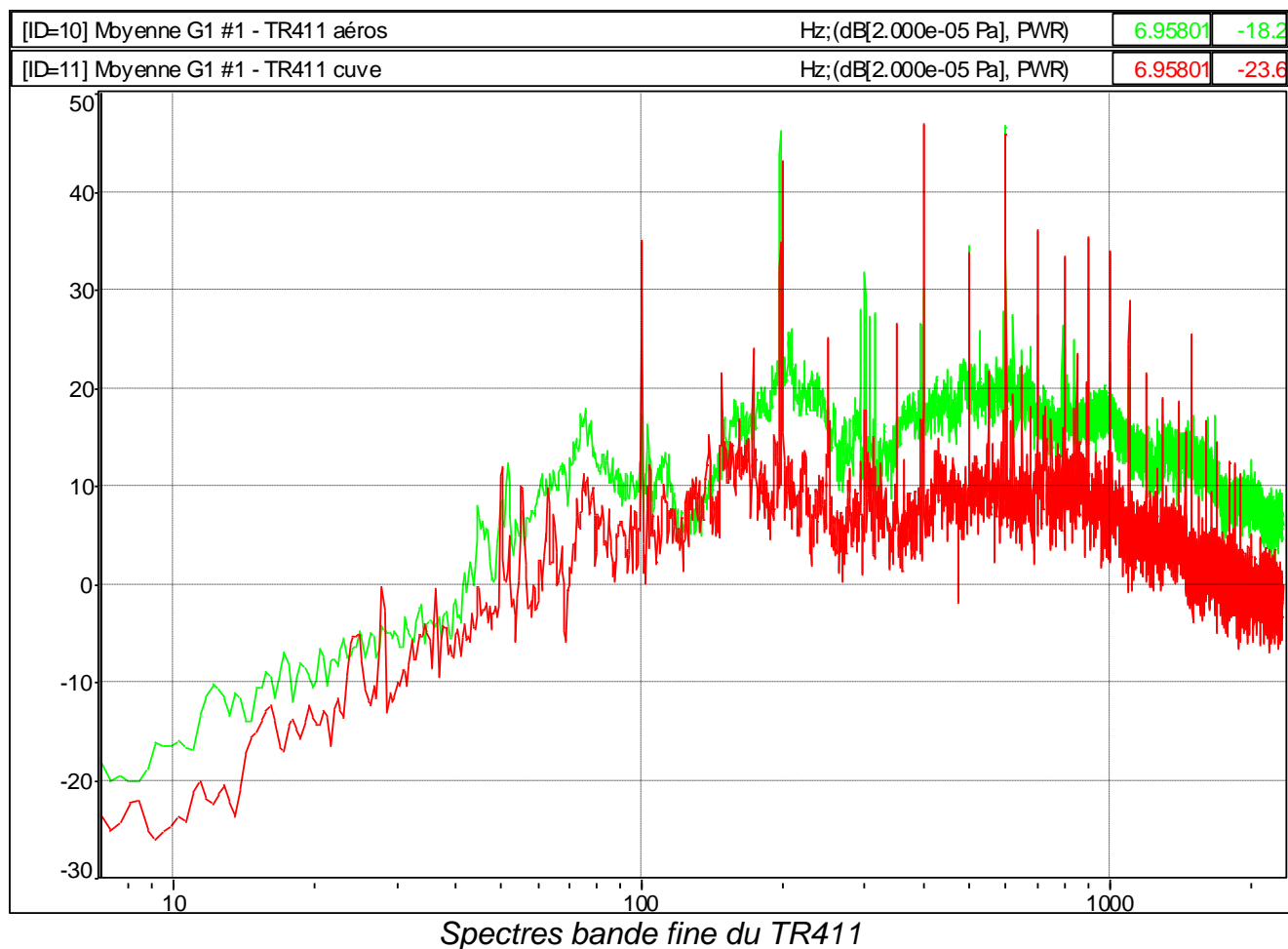
Les résultats sont arrondis au ½ dB près :

POINT	AMBIANT JOUR		
	LAEQ	LA50	LA90
Point A	61,5	53,5	43,5
Point B	58	48,5	43

POINT	AMBIANT NUIT		
	LAEQ	LA50	LA90
Point A	50	34,5	30,5
Point B	45,5	31	27,5

6.3 Mesure du bruit résiduel

L'arrêt du poste n'étant pas envisageable, on se propose d'utiliser la méthodologie d'extraction en bandes fines, en vérifiant la présence de fréquences induites par le poste électrique (méthodologie M5). Le bruit du poste est engendré par les parties actives du transformateur et ses aéro-réfrigérants. La fréquence de 100 Hz et les harmoniques sont filtrées pour déterminer le niveau de bruit particulier du poste. Les spectres sont présentés dans les graphiques suivants. Nous utilisons les mesures réalisées durant le période de nuit ou les résiduels sont les plus bas, permettant ainsi de minimiser les erreurs sur ces calculs. Nous ferons l'hypothèse que le bruit rayonné par le poste est identique le jour et la nuit.



Les graphiques suivants présentent les spectres en bandes fines mesurés aux points A et B en période de nuit:

Les spectres précédents permettent de juger de l'impact acoustique du poste aux points considérés et d'extraire le niveau de bruit particulier (bruit du poste seul) en filtrant les fréquences émises par le transformateur et ses réfrigérants. On peut ainsi, par soustraction (logarithmique) recalculer les niveaux résiduels, bruit qui serait alors mesuré sans le poste.

Bruit particulier au point A : 10 dB(A)

Bruit particulier au point B : 20 dB(A)

Jour				
Point	Indicateur	Ambiant mesuré	Bruit particulier	Bruit résiduel
A	LA50	53,5	10	53,5
B	LA50	48,5	20	48,5
Nuit				
Point	Indicateur	Ambiant mesuré	Bruit particulier	Bruit résiduel
A	LA50	34,5	10	34,5
B	LA50	31	20	30,5

6.4 Synthèse des résultats

Les émergences à l'intérieur des habitations les plus impactées (arrondi au ½ dB) sont calculées dans le tableau ci-dessous. Les calculs sont effectués en période de jour et de nuit, mais c'est la période de nuit qui est la plus contraignante en raison des niveaux de bruits résiduels plus bas et d'une émergence admissible plus faible.

Pour rappel, l'indicateur retenu est le LA50.

Tableau de conformité cas réglementaire n°2: Période de jour (en dBA)

Hab.	Bruit particulier	Résiduel	Atténuation estimée	Ambiant	Résiduel	Emergence	Conformité	Critère
	extérieur (BPe)	Extérieur (Bre)		intérieur(Ai)	intérieur (Ri)	intérieure (Ei)		
A	10	53,5	3	50,5	50,5	0	OUI	Ei<5 dB(A)
B	20	48,5	3	45,5	45,5	0	OUI	Ei<5 dB(A)

Tableau de conformité cas réglementaire n°2: Période de nuit (en dBA)

Hab.	Bruit particulier	Résiduel	Atténuation estimée	Ambiant	Résiduel	Emergence	Conformité	Critère
	extérieur (BPe)	Extérieur (Bre)		intérieur(Ai)	intérieur (Ri)	intérieure (Ei)		
A	10	34,5	3	31,5	31,5	0	OUI	Ei>3 dB(A)
B	20	30,5	3	28	27,5	0,5	OUI	Ei>3 dB(A)

Commentaire : D'après les résultats de mesures, le poste électrique de MOUZEUIL est actuellement **conforme à la réglementation du 26 janvier 2007 sur les ouvrages électriques (cas réglementaire n°2) aux habitations les plus proches du poste.**

7 ETUDE DE SIMULATION

7.1 Présentation des calculs

Logiciel utilisé	:	CadnaA Version 2018
Sol	:	Modélisé à partir de IGN 1/25000 et photo satellite
Surface modélisée	:	368 x 317 (m)
Absorption du sol	:	légèrement (Coefficient moyen 0,7)
Relief	:	Oui
Circulation	:	Non
Obstacles	:	Habitations et bâtiments divers
Méthode utilisée	:	ISO 9613-2
Observateurs	:	ponctuels + carte complète avec pas de 1 mètre.
Atténuation atmosphérique	:	suivant 9613-2 pour T=10°C et H=70%
Cartographie	:	Carte isophones par pas de 1dB

Les calculs sont effectués dans des conditions météorologiques (effet du vent et de la température) favorables à la propagation acoustique dans toutes les directions

Nous étudieront deux cas de calculs :

Actuel	-Poste dans la situation actuelle avant travaux
Futur 1	-Ajout du TR413 -Ajout de murs en U autour du TR413 (Ha=3,6m à l'arrière et Hc=4,5m sur les côtés)

Sources acoustiques :

Les calculs sont présentés selon ces deux configurations :

Configuration	Désignation	Rapport de transformation	Réfrigération	Réfrigération déportée	Murs de protection
Etat actuel	TR411	90/20kV 36MVA	ODAF	NON	Aucun
Etat futur	TR411 TR413(neuf)	90/20kV 36MVA 90/20kV 36MVA	ODAF ODAF	NON NON	Aucun 3 murs

Les niveaux de puissance acoustique des transformateurs intégrés aux calculs sont présentés dans le tableau suivant :

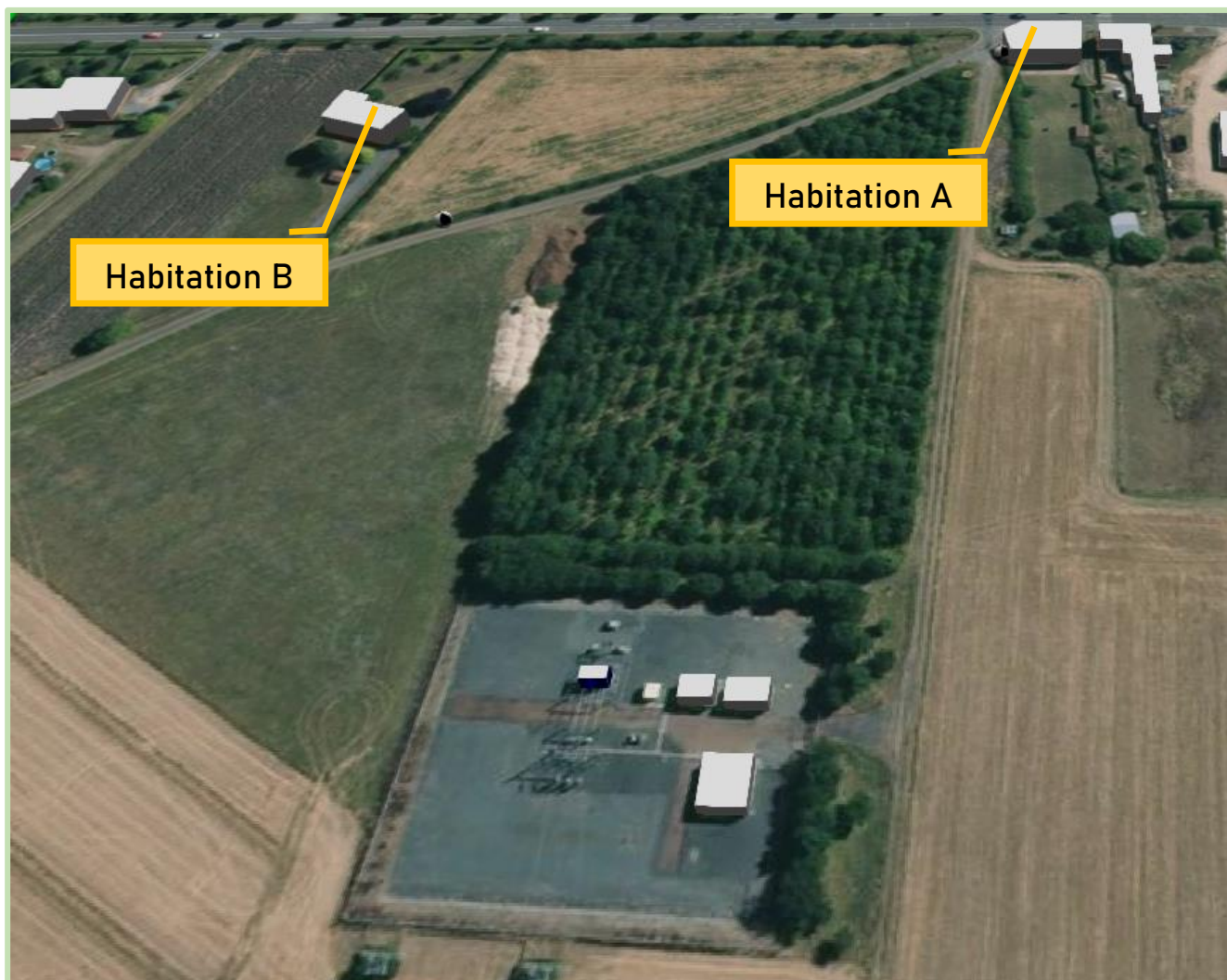
Etat actuel			
Transformateurs	Type	Partie active Lw (dBA)	Réfrigération Lw (dBA)
TR411	90/20kV 36MVA	79	78

Etat futur			
Transformateurs	Type	Partie active Lw (dBA)	Réfrigération Lw (dBA)
TR411 (neuf)	90/20kV 36MVA	79	78
TR413	90/20kV 36MVA	80	82

Remarques importantes:

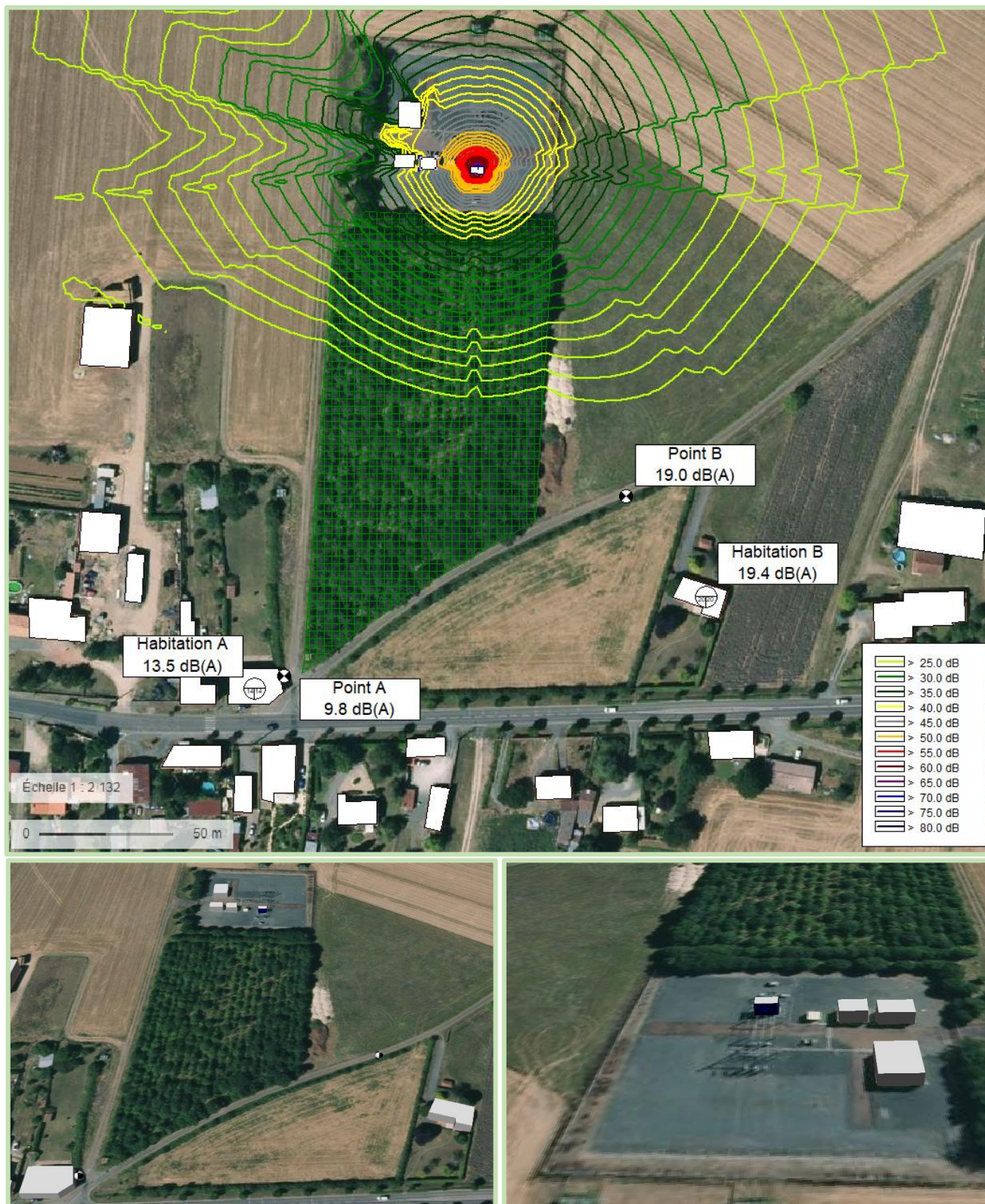
- Le niveau de puissance acoustique du transformateur actuel est calculé en fonction des résultats des mesures faites dans le poste.
- Le niveau de puissance du futur transformateur a été défini sur le modèle JST 90/20 kV 36MVA puis légèrement surévalué

7.2 **Emplacement du point de calcul**

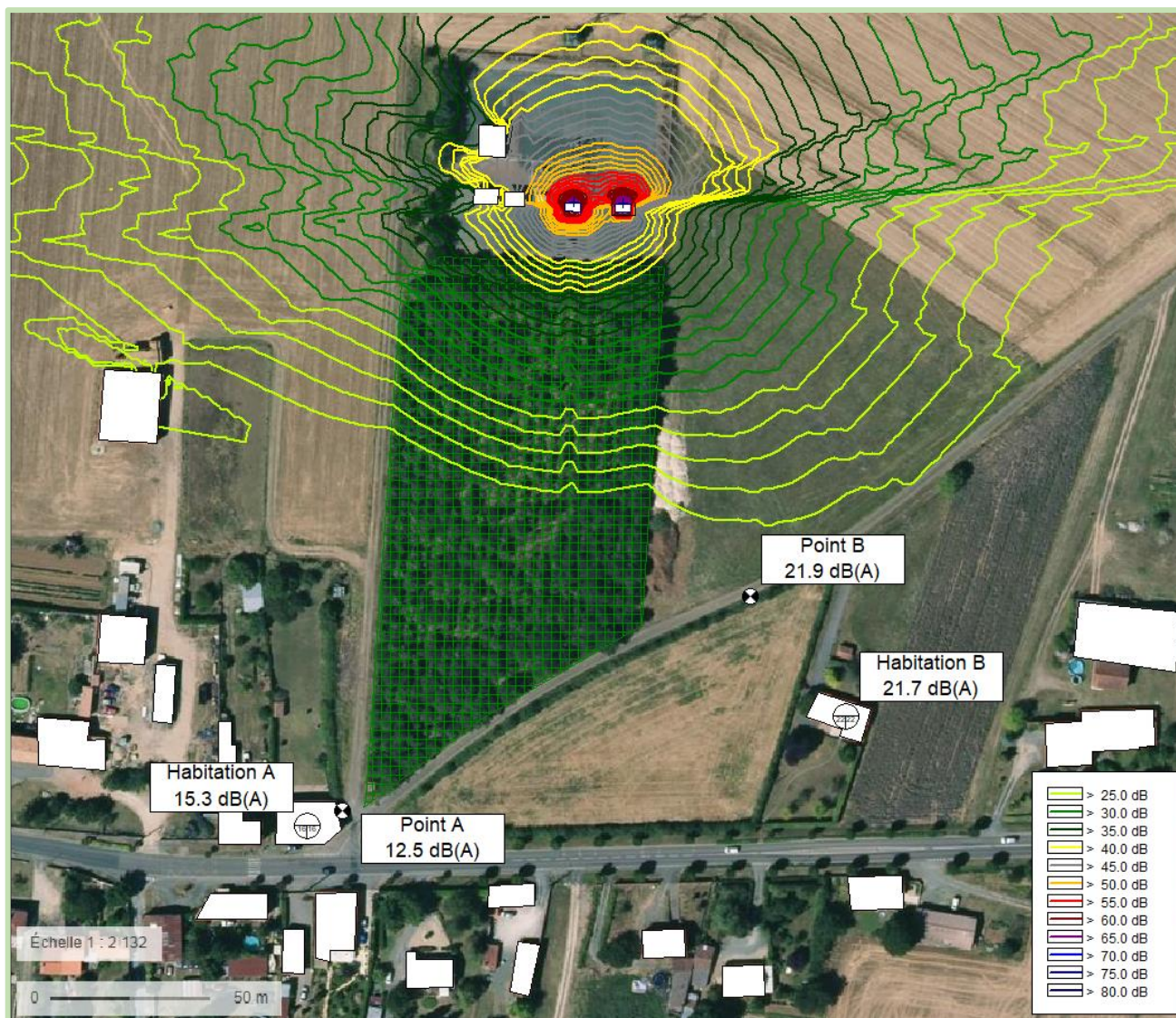


7.3 Resultats des calculs

7.3.1 Etat actuel



7.3.2 Etat futur



Informations : - Hauteur des murs de protection lateraux $H=4,5m$
 - Hauteur du mur de protection arriere $H=3,6m$
 - Spectre du transformateur TR413 : JST 90/20 kV 36MVA

7.4 Tableaux de synthèse

Les résultats des simulations sont présentés dans les tableaux suivants en dBA, ces tableaux présentent le bruit particulier (poste seul) maximum calculé aux points de mesure et en façade des habitations, le bruit résiduel (niveau de bruit calculé sans l'installation) et la somme des deux niveaux pour obtenir le bruit ambiant. Il permet de statuer sur la conformité du poste dans les différentes configurations.

Tableau des émergences calculées à l'intérieur des habitations considérées au cas réglementaire n°2 en période diurne et nocturne :

Nous rappelons que l'arrêté du 26 janvier 2007 impose une émergence inférieure à 5dB en période de jour et 3 dB en période nocturne ou un bruit ambiant inférieur à 30 dB à l'intérieur des habitations.

Période diurne									
Situation	Hab	Particulier Extérieur (Pe) en façade	Résiduel Extérieur	Atténuation estimée	Ambiant intérieur (Ai)	Résiduel intérieur (Ri)	Emergence intérieur (Ei)	Conformité	Critère
Etat actuel	A	13,5	53,5	3	50,5	50,5	0	OUI	Ei<5 dB(A)
	B	19,5	48,5	3	45,5	45,5	0	OUI	Ei<5 dB(A)
Etat futur	A	15,5	53,5	3	50,5	50,5	0	OUI	Ei<5 dB(A)
	B	21,5	48,5	3	45,5	45,5	0	OUI	Ei<5 dB(A)

Période nocturne									
Situation	Hab	Particulier Extérieur (Pe) en façade	Résiduel Extérieur	Atténuation estimée	Ambiant intérieur (Ai)	Résiduel intérieur (Ri)	Emergence intérieur (Ei)	Conformité	Critère
Etat actuel	A	13,5	34,5	3	31,5	31,5	0	OUI	Ei>3 dB(A)
	B	19,5	30,5	3	28	27,5	0,5	OUI	Ei>3 dB(A)
Etat futur	A	15,5	34,5	3	31,5	31,5	0	OUI	Ei>3 dB(A)
	B	21,5	30,5	3	28	27,5	0,5	OUI	Ei>3 dB(A)

8 CONCLUSIONS

Les résultats issus de la campagne de mesures réalisée le 30 juillet 2019 au poste électrique de Mouzeuil et dans son environnement montrent qu'actuellement les émergences à l'intérieur des habitations A et B sont proches de 0 en période de jour et de nuit. **Le poste est donc conforme à la réglementation en vigueur du 26 janvier 2007 sur les ouvrages électriques.**

Les simulations acoustiques montrent que l'ajout du TR413 entouré de 3 murs n'aura que peu d'impact sur la contribution sonore globale, **le poste électrique de Mouzeuil sera toujours conforme à la réglementation après travaux (arrêté du 26 janvier 2007).**

ANNEXE 1

Argumentaire et interprétation de l'arrêté du 26 janvier 2007.

Il est très souvent difficile au stade d'une étude prévisionnelle de réaliser une mesure dans les habitations pour les raisons suivantes :

- Les maisons entourant un poste sont, par définition toutes différentes (Isolement des parois, traitement intérieur...), il faudrait en toute rigueur réaliser des mesures dans chacune ce qui est bien sur impossible.
Ce même raisonnement vaut également pour toutes les pièces d'une même maison, on imagine facilement le nombre de points de mesures à réaliser en période de Nuit et de Nuit.
- Dans certaines zones urbanisables autour de l'installation, les maisons n'existent pas, il faut donc anticiper les futurs niveaux intérieurs.
- Si le bruit ambiant dans la maison est supérieur à 30dBA, il faut mettre en évidence l'émergence globale et donc déterminer le niveau résiduel. Comme il n'est pas possible d'arrêter l'installation, il faut estimer celui-ci. Une des solutions consiste par exemple à mesurer dans une autre pièce de la maison mais ceci entraîne inévitablement des dispersions car l'impact des autres sources, comme les bruits de la rue, y est forcément différent ; Cette remarque est particulièrement vraie dans la configuration fenêtre ouverte ou le bruit qui « entre » dans la pièce comporte une partie du bruit résiduel et du bruit particulier. Ces dispersions amènent inévitablement des erreurs sur le bruit résiduel et donc sur l'émergence.
- Le bruit résiduel dans une maison varie beaucoup en fonction de l'usage de la pièce, de l'heure de la journée, la notion d'occupation normale des locaux est difficile à apprécier. (Chauffage, VMC...).
- Il ne semble pas judicieux dans le cadre d'un projet lointain d'évolution d'un poste ou d'une étude de faisabilité de venir faire des mesures chez les gens. Ne pas pouvoir répondre à leurs questions de manière précise risque de les inquiéter inutilement ou d'engendrer des réactions disproportionnées.

ANNEXE 2

2A. Procédure proposée pour estimer avec une précision suffisante les niveaux de bruit ambiants et résiduels à l'extérieur des habitations proches du poste.

- Les points de mesures sont choisis à proximité des maisons, à l'extérieur. Celles-ci sont réalisées suivant NFS 31010. Ce choix permet d'éviter l'effet propre de chaque habitation et de bien caractériser le champ acoustique impactant les zones habitées.
- Pour chacun de ces points, il faut si possible caractériser le bruit ambiant (Incluant le bruit du poste) et le bruit résiduel (Excluant le bruit du poste).
- Les mesures sont réalisées en période de Nuit et en période de Jour mais, sauf cas particulier, les calculs prévisionnels sont effectués pour obtenir le respect de la réglementation pendant la période de Nuit car l'émergence acceptable plus faible (3dBA) et le bruit résiduel plus bas se cumulent pour rendre cette période la plus pénalisante. Dans certains cas particuliers, et rares (Zones tropicales par exemple), les niveaux résiduels sont supérieurs en période de Nuit (insectes, grenouilles..).
- Les points sont choisis exclusivement en direction des zones habitées et des zones potentiellement urbanisables. Le choix des points est fait au coup par coup en fonction d'une liste de critères, ils sont choisis sur plan ou vues aériennes, mais ils sont toujours confirmés après visite sur le site.
- Au point (i) en limite des zones habitées, le **bruit ambiant (Lai)** est en général assez facile à caractériser ce qui n'est pas le cas du **bruit résiduel (Lri)** qui est souvent plus délicat à obtenir. Si le résultat de la mesure n'est pas satisfaisant, celui peut être « extrait » postérieurement par calcul (Voir méthodologie M1).
- A partir des niveaux **Lai** et **Lri** nous calculons :
 - Le bruit particulier (Lpi)** du poste et qui est directement comparable aux valeurs calculées par logiciel. ($L_{pi}=L_{ai} [-] L_{ri}$) ou $[-]$ indique une différence logarithmique.
 - L'émergence à l'extérieur (Eexi)** car elle reste un bon indicateur (utilisé par l'ancienne réglementation. ($L_{ai}-L_{ri}$)).
 - Le niveau ambiant à la façade (Lafi)** au droit des portes ou des fenêtres de la maison choisie ($L_{pi}=(L_{ai}-K_d) [+] L_{ri}$). Le bruit résiduel est considéré identique entre le point de mesure et la façade alors que le bruit particulier est corrigé de la distance. (Coefficient K_d)

A partir du niveau de bruit ambiant à la façade nous calculons le niveau dans l'habitation et comparons celui-ci à la valeur de 30dBA (Voir méthodologie ci-après). Si le niveau calculé est inférieur à 30dBA, l'impact du poste est conforme à l'arrêté. Si le niveau calculé est supérieur à 30dBA, l'émergence est recherchée et comparée à la valeur limite de 3dBA pendant la période de Nuit la plus défavorable.

2B. Remarques générales

Afin de relativiser l'importance de la nouvelle réglementation et valider la méthodologie ci-dessus, il convient de faire les rappels suivants :

-Pour des expositions identiques, les analyses à l'intérieur, fenêtres ouvertes sont dans la plupart des cas peu différentes de celles effectuées à l'extérieur face à la même fenêtre. En effet, le bruit du poste transmis à l'intérieur des habitations correspond au bruit provenant de l'extérieur diminué de l'indice d'affaiblissement acoustique du trou constitué par la fenêtre ouverte. Celui-ci peut être estimé à 5 ou 7dB selon la taille des fenêtres, le volume et l'encombrement de la pièce. Le bruit résiduel intérieur fenêtres ouvertes est la somme du bruit résiduel provenant de l'extérieur diminué du même indice et des bruits intérieurs domestiques, généralement faibles car la pièce est le plus souvent non habitée pendant la mesure.

-Pour les fenêtres fermées le même raisonnement peut être tenu sauf que l'indice d'isolement est supérieur car il intègre l'atténuation du vitrage. Ceci a pour conséquence de diminuer le bruit résiduel venant de l'extérieur et de donner plus d'importance au bruit intérieur domestique. Ce cas est rarement défavorable car le niveau plus faible a plus de chance de se situer sous la barre des 30dBA et le rapprochement des deux bruits résiduels tend à minimiser l'émergence.

-Il convient de vérifier la non présences d'ondes stationnaires dans la pièce de mesure, ces ondes sont quelquefois présentes si le local est très réverbérant (Non meublé par exemple) et si celui-ci a des dimensions multiples de 3,4mètres.

2C. Méthodologie de calcul du bruit ambiant et de l'émergence dans les habitations à partir des mesures extérieures

A partir des mesures réalisées en bordure des zones habitées, nous appliquons la méthode décrite ci-après pour estimer par calcul le niveau de bruit ambiant et l'émergence dans les habitations.

Pour cela nous utilisons les lois classiques de l'acoustique et en particulier la décroissance géométrique,

Les effets particuliers d'absorption atmosphérique sont négligés ce qui donne un résultat conservatif.

Les effets du vent et des gradients thermiques sont négligés car les distances corrigées entre le point de mesure et le point de calcul sont choisies petites (Typiquement < 20m).

Afin d'aboutir à intervalle de confiance raisonnable nous pouvons réaliser un calcul pour les cas standards suivants à savoir :

- Une grande pièce avec baie vitrée ouverte et réverbérante
- Une grande pièce avec baie vitrée ouverte et semi-absorbante
- Une grande pièce avec baie vitrée ouverte et absorbante
- Une petite pièce avec fenêtre ouverte et réverbérante
- Une petite pièce avec fenêtre ouverte et semi-absorbante
- Une petite pièce avec fenêtre ouverte et absorbante

Les critères chiffrés sont :

- Grande pièce : >30m²
- Petite pièce : de 10 à 30m²
- Réverbérante : α moyen <0,1
- Semi réverbérante : α moyen entre 0
- Absorbante : α moyen supérieur 0,5
- Baie vitrée : environ 50% de la façade correspondante
- Fenêtre : environ 10% de la façade correspondante

Sans précision particulière sur la caractéristique des habitations, nous choisissons comme habitation standard, une chambre de 20m² avec un coefficient d'absorption de 0.5 avec fenêtre donnant du côté poste ce qui donne une atténuation entre l'extérieur et l'intérieur de la pièce de 3 dB(A)

Les résultats obtenus dans ces différentes configurations sont présentés sous forme de tableau dont un exemple est donné ci-dessous.

	Ouverture	Réverb	Semi reverb	Abso
Grande piece	Baie Vitree	0,0	-3,0	-5,0
	Fenêtre/porte	-3,0	-8,0	-10,0
Petite piece	Baie Vitree	3,0	0,0	-3,0
	Fenêtre/porte	-1,0	-5,0	-7,0

ANNEXE 3

Méthodologie mise en œuvre pour l'extraction du bruit résiduel

La méthodologie appliquée dans le compte rendu des mesures sera identifiée dans le compte rendu (M1, M2, M3...) :

M1. ARRET DU BRUIT PARTICULIER

Ce cas se produit peu sur les postes car la consignation est une opération aléatoire, planifiée longtemps à l'avance et lourde à mettre en œuvre pour réaliser une simple mesure de bruit. Un fonctionnement à vide est sans intérêt car le bruit de la partie active ne suit pas une loi linéaire en fonction de la charge et il dépend également de la tension.

Il est parfois possible cependant d'arrêter la ventilation de la réfrigération pendant quelques instants.

M2. UTILISATION DU POINT MASQUE

La méthode consiste à réaliser un point de mesure derrière un bâtiment faisant écran à la source. Cette solution est utile si la réfrigération seule est audible par contre elle est souvent insuffisante pour les fréquences pures de la partie active car les effets d'écran (Diffraction) ne permettent pas des gains suffisants. Une analyse en bandes fines aux points de mesures permet de vérifier que les fréquences pures n'apparaissent pas.

M3. UTILISATION DU POINT EQUIVALENT

Une zone est choisie à proximité de la zone impactée par le poste dans laquelle le bruit particulier de l'installation n'est pas audible. La grande difficulté est d'estimer l'environnement pour considérer le bruit résiduel comme représentatif (Effet de la densité de maisons, des distances aux routes de la végétation etc...). Nous avons pratiquement abandonné cette méthode car des écarts de $\pm 3\text{dB}$ ne sont pas rares ce qui entraîne soit des émergences négatives soit une erreur équivalente sur celle-ci ce qui est inacceptable.

M4. EXTRACTION DES BANDES 1/3 OCTAVES

Cette méthode est quasiment toujours utilisable si des précautions sont prises. La mesure est réalisée de manière classique avec enregistrement des LAeq courts et des multispectres 1/3 d'octaves. L'évolution temporelle des LAeq1s100 Hz, LAeq1s200 Hz..... Est regardée sur toute la période de mesure si cette valeur est très constante et identifiée comme provenant du poste, le niveau de la bande est ramené au niveau du fond continu du spectre qui lui est représentatif du bruit de fond. Un point intermédiaire situé à la limite de propriété ou bien à proximité du transformateur par exemple permet d'identifier les sources certaines. La décroissance mesurée peut être estimée avec une bonne précision au point de calcul. Cette méthode est souvent satisfaisante et peut être applicable à la fois à la partie active et à la réfrigération. L'idéal est de la recouper avec une autre approche, mais elle s'applique bien quand la source est unique et quand le bruit résiduel n'est pas constitué de sources cohérentes en fréquence et en amplitude.

M5. EXTRACTION DES BANDES FINES

Cette technique est redoutable d'efficacité mais quasiment limitée aux fréquences pures de la partie active, dans le cas contraire elle devient très lourde mais reste cependant possible. En plus de l'enregistrement classique (voir ci-dessus) un enregistrement temporel est réalisé et analysé en bandes fines ($\Delta f = \text{cte}$) le niveau global calculé et pondéré A représente le bruit ambiant. Un filtre en peigne très sélectif calé sur 100, 200, 300...Hz est appliqué au signal et le niveau global est calculé de la même manière que ci-dessus, il représente cette fois-ci le bruit résiduel et la différence entre ces deux valeurs représente l'émergence. Cette technique permet de supprimer les hautes fréquences harmoniques du 100Hz et souvent pénalisantes pour le niveau global en dBA.

REMARQUE : Lors de l'utilisation de ces méthodes, l'identification est utilisée de manière prioritaire sur les fréquences pures car celles-ci sont identifiées et assimilées au bruit transformateur ce qui leur donne un caractère gênant particulier. Leur suppression est recherchée de manière prioritaire.

M6. LA METHODE INTENSIMETRIQUE

Une sonde intensimétrique permet d'identifier la provenance d'un bruit, si le bruit résiduel peut être assimilé à un bruit de provenance aléatoire ou si les bruits entrant dans le résiduel sont identifiés et de provenance différente, il est possible d'extraire le bruit du poste et donc de calculer un bruit résiduel et un bruit particulier. Cette technique est peu utilisée car elle est relativement lourde à mettre en œuvre et nécessite souvent une seconde intervention.

M7. LA METHODE DES NIVEAUX FRACTILES

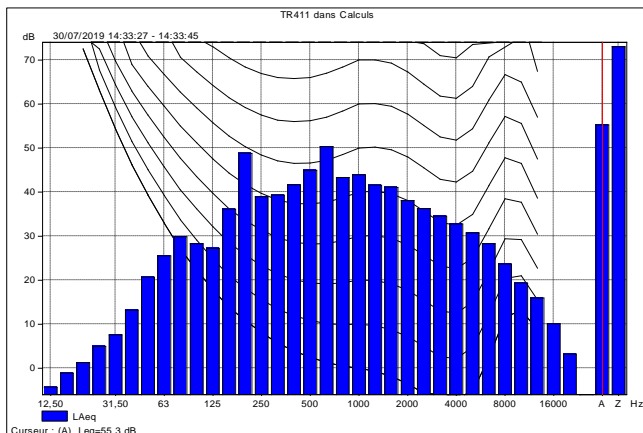
Dans certains cas, entre les fluctuations sonores on entend nettement le bruit du poste, le niveau du bruit particulier de celui-ci peut alors être estimé à partir des niveaux fractiles LA90 ou LA95. Un cumul ou un mélange de plusieurs techniques peut être utilisé pour minimiser l'erreur sur la valeur de l'émergence.

ANNEXE 4

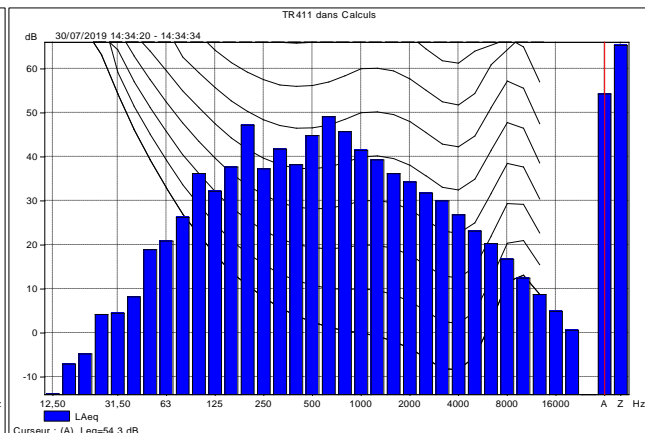
Spectres en 1/3 d'octaves des mesures dans le poste

Autour des transformateurs

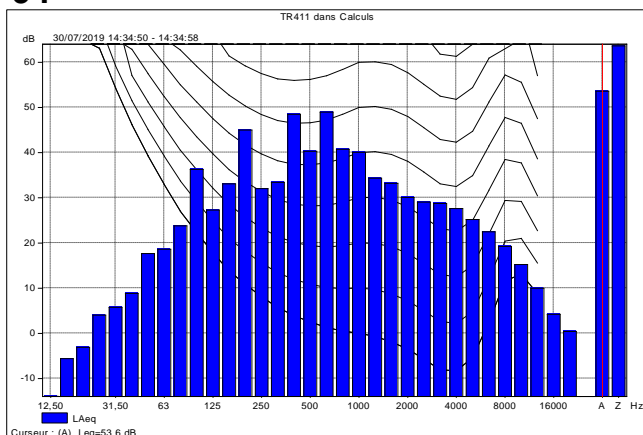
P1 :



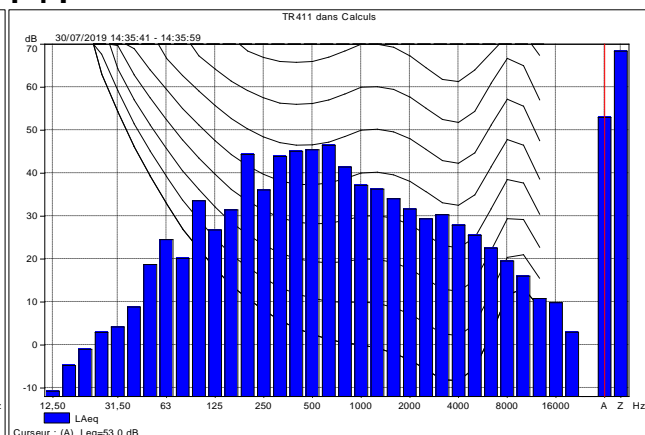
P2 :



P3 :

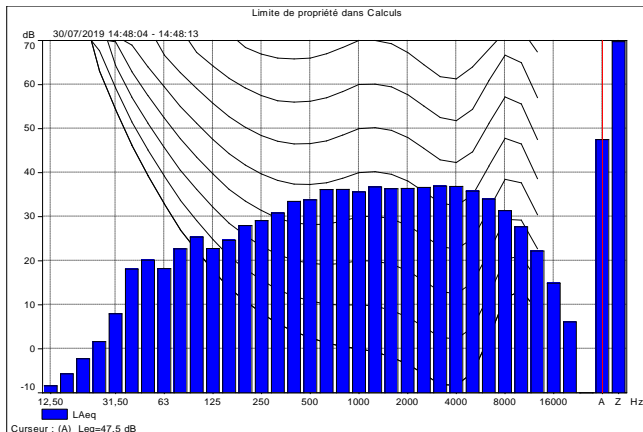


P4 :

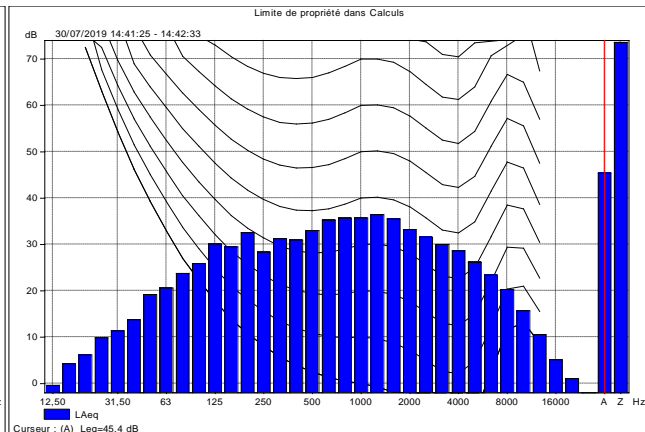


En limite de propriété

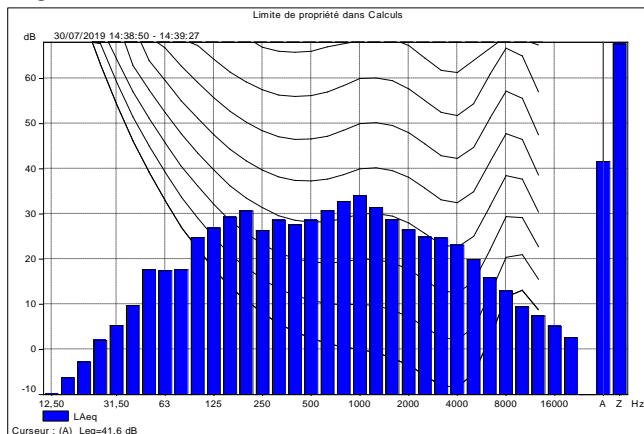
LP1 :



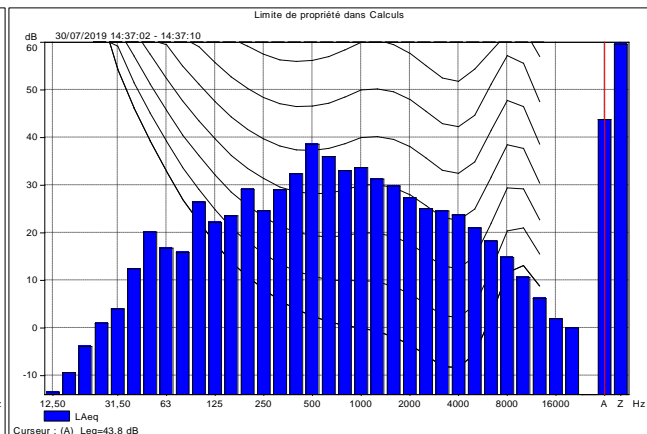
LP2 :



LP3 :



LP4 :



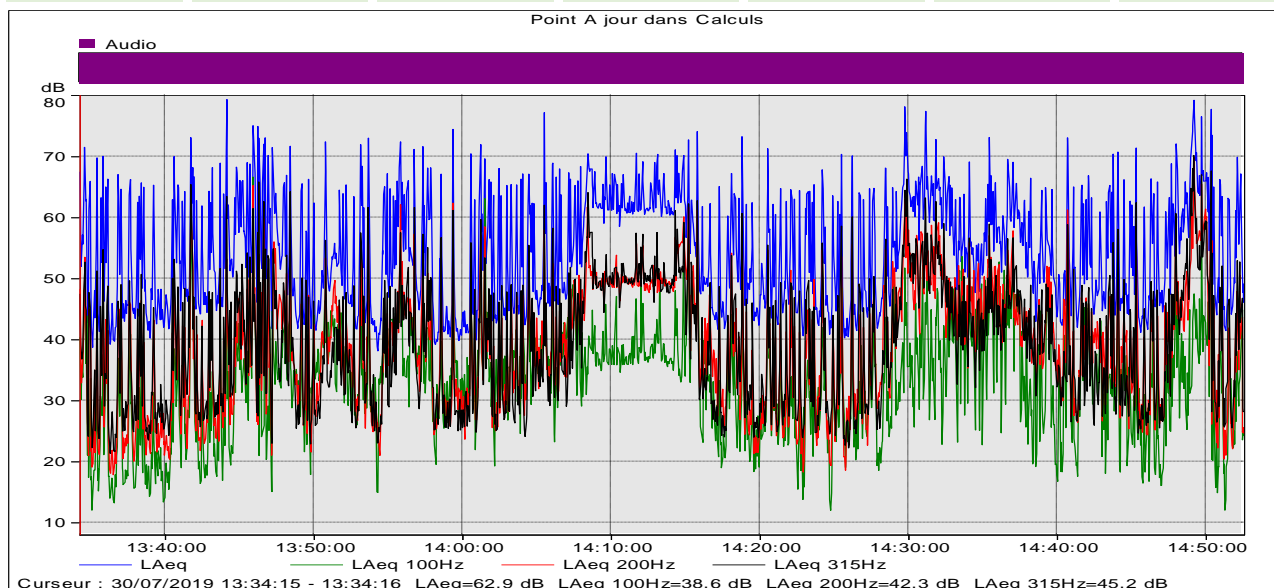
ANNEXE 5

Détails des mesures à l'extérieur du poste

Point A

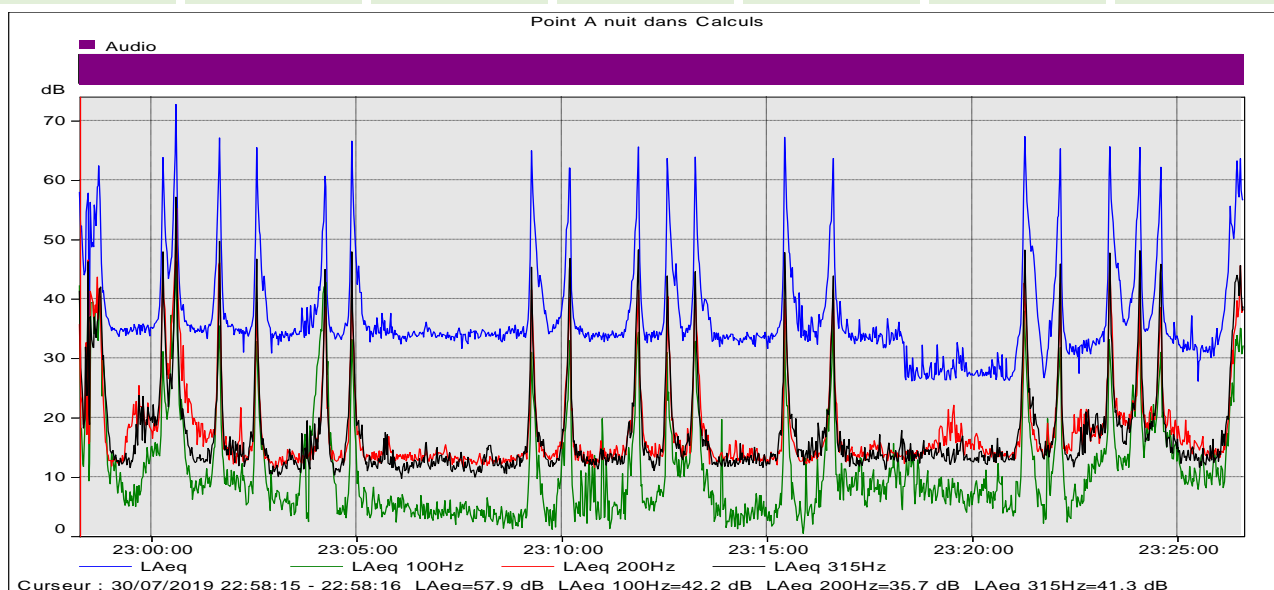
Période diurne

Nom	Durée	Début	Fin	LAeq	LA50	LA90
A jour	01:18:07	30/07/2019 13h34	30/07/2019 14h52	61,4	53,5	43,4



Période nocturne

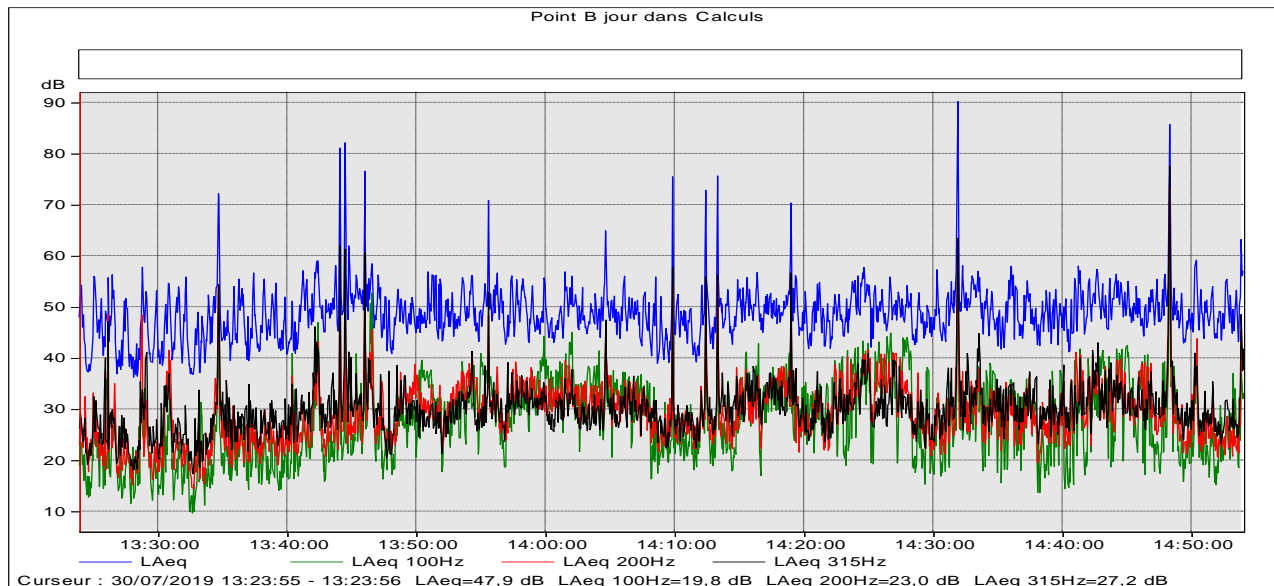
Nom	Durée	Début	Fin	LAeq	LA50	LA90
A nuit	00:30:22	30/07/2019 23h57	30/07/2019 23h27	50,1	34,5	30,3



Point B

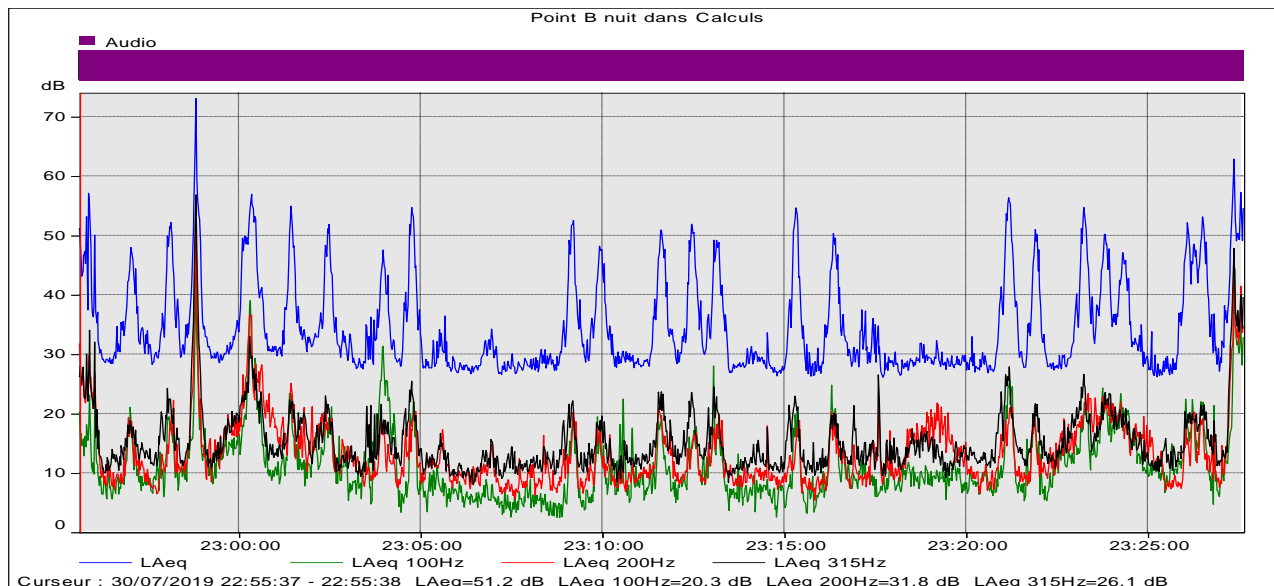
Période diurne

Nom	Durée	Début	Fin	LAeq	LA50	LA90
B jour	01:30:07	30/07/2019 13h23	30/07/2019 14h54	57,9	48,5	43



Période nocturne

Nom	Durée	Début	Fin	LAeq	LA50	LA90
B nuit	00:32:01	30/07/2019 22h55	30/07/2019 23h27	45,6	31,1	27,6



ANNEXE 6

Conditions météorologiques

Les données météorologiques sont extraites du site meteoblue.com pour la ville de Mouzeuil

