

Annexe 10 Justification des capacités du château d'eau et Note de calcul D9 :

Justification des capacités du château d'eau

Se reporter aux courriels ci-après :

- Courriel SUEZ du 14 Janvier 2020 concernant les essais de pression sur les hydrants
- Courriel SUEZ du 10 Janvier 2020 concernant la capacité du château d'eau

De: Valdelievre, Paul <paul.valdelievre@suez.com>
Envoyé: mardi 14 janvier 2020 10:40
À: denis.top@ec-ingenierie.fr
Cc: Marchant, Christophe
Objet: RE: SA Jean Decock à LAON - BARENTON BUGNY
Pièces jointes: Laon ZAC du griffon.docx

Bonjour Monsieur,

En espérant que cette note succincte convienne pour l’instruction du dossier.
Les essais réalisés sur les hydrants en 2019 viendront étoffer l’argumentaire.

Bien cordialement,

Paul VALDELIEVRE
Directeur adjoint – Agence Picardie
Suez Eau France

Portable : +33 6 07 44 85 29

De : denis.top@ec-ingenierie.fr [mailto:denis.top@ec-ingenierie.fr]
Envoyé : vendredi 10 janvier 2020 17:57
À : Valdelievre, Paul <paul.valdelievre@suez.com>
Cc : Marchant, Christophe <christophe.marchant@suez.com>
Objet : RE: SA Jean Decock à LAON - BARENTON BUGNY

Bonjour
Je vous remercie pour les éléments communiqués.

Par contre la DREAL demande de compléter le dossier ICPE par la justification des capacités du Château d'eau à alimenter les PI pendant deux heures, comme le précise le tableau ci-dessous.

Compléments ou justificatifs demandés par courrier du 08/08/2019	Manquements dans les compléments déposés le 18/10/2019
Dans son courriel du 2 mai 2019, le SDIS a également attiré l'attention du pétitionnaire sur les capacités du château d'eau à alimenter les poteaux d'incendie pendant 2 heures ; il convient de préciser.	Il convient de justifier les capacités du château d'eau à alimenter les poteaux incendie pendant 2 heures, comme l'a fait remarquer le SDIS dans son courrier du 2 mai 2019.

Auriez vous un document ou un courrier qui justifierait cela.
Bien à vous.

Denis TOP



Efficiencia Conception Ingénierie

72b, avenue des Bains
59 140 DUNKERQUE

Port : 07 89 94 03 78

02046 Barenton-Bugny

N°	Type	Etat	Description
----	------	------	-------------

000003 Reconnaissance opérationnelle réalisée le 30/09/2019

C.I.S. de LAON
Com d'agglo

Légende

- * Etat
- * Anomalie
- * Accès
- * Signalisation
- * Indisponible
- * Avec anomalies
- * Non autorisée
- * Problématique
- * En service
- * Sans anomalie
- * Autorisée
- Non conforme en service

N°	Adresse	Type	Déb.		Diam. de sortie	Pressio ns	*Etat	*Anomalie	*Accès	*Sign.	Anomalies	Observations
			Max	Statique								
12	R PIERRE GILLES DE GENNES	PI 150	260	6,0	65/2x100	6,0	✓	✓	✓	✓		Contrôle technique du SDIS en 2018
13	R PIERRE-GILLES DE GENNES	PI 150	240	6,0	65/2x100	6,0	✓	✓	✓	✓		Contrôle technique du SDIS en 2018
16	R JAMES WATT	PI 150	230	6,0	65/2x100	6,0	✓	✓	✓	✓		Contrôle technique du SDIS en 2018
17	R PIERRE GILLES DE GENNES	PI 150	255	6,0	65/2x100	6,0	✓	✓	✓	✓		Contrôle technique du SDIS en 2018
18	R COPERNIC	PI 150	260	4,0	65/2x100	4,0	✓	✓	✓	✓		Contrôle technique du SDIS en 2018
19	R JAMES WATT	PI 150	284	6,0	65/2x100	6,0	✓	✓	✓	✓		Contrôle technique du SDIS en 2018
20	R JAMES WATT	PI 150	266	6,0	65/2x100	6,0	✓	✓	✓	✓		Contrôle technique du SDIS en 2018

denis.top@ec-ingenierie.fr

De: Valdelievre, Paul <paul.valdelievre@suez.com>
Envoyé: vendredi 10 janvier 2020 16:33
À: denis.top@ec-ingenierie.fr
Cc: Marchant, Christophe
Objet: RE: SA Jean Decock à LAON - BARENTON BUGNY
Pièces jointes: tableau ZAC du Griffon.pdf

Voici ce que j'ai pu récupérer auprès de la collectivité.

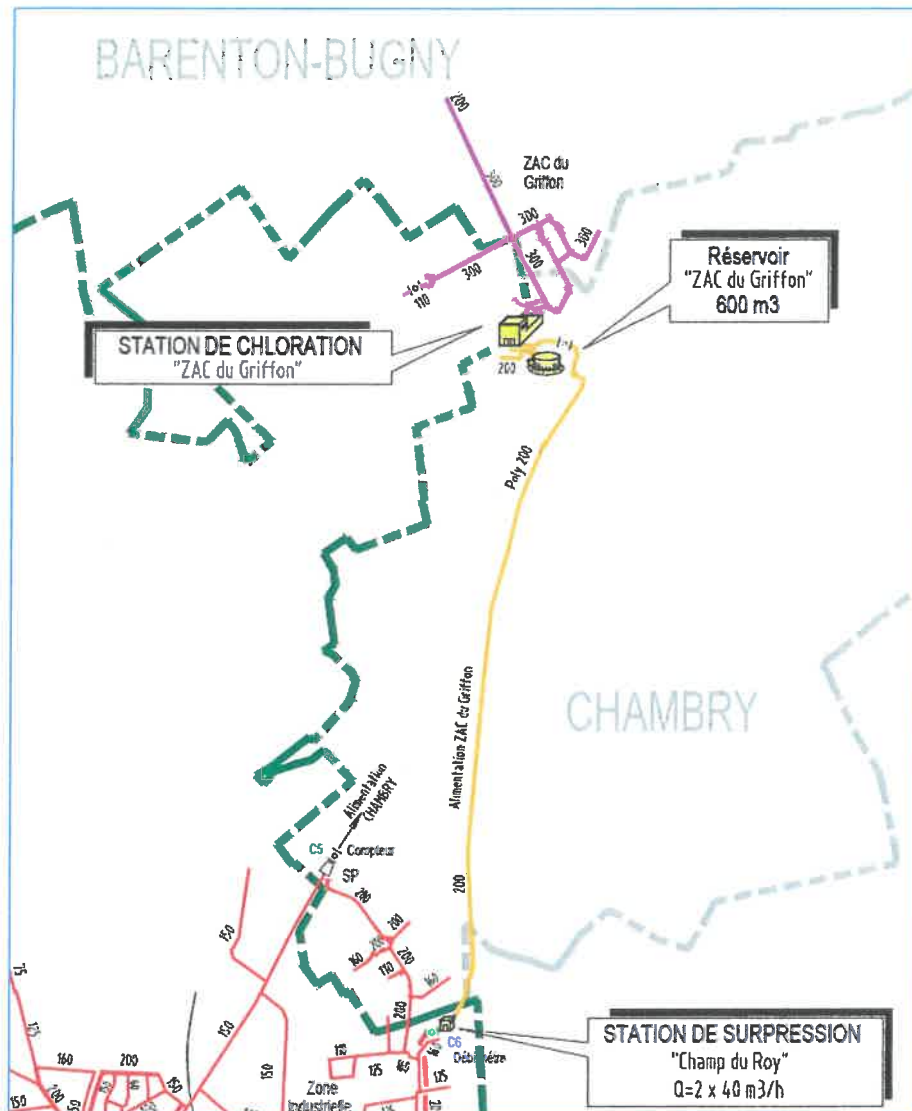
En vous en souhaitant une bonne réception.

Cordialement,

Paul VALDELIEVRE
Directeur adjoint – Agence Picardie
Suez Eau France

Portable : +33 6 07 44 85 29

Laon - ZAC du Griffon -



La ZAC du Griffon est alimentée en eau potable par une station de surpression « Champ du Roy » situé à Laon. Cette dernière est composée de 2 pompes de 40 m³/h et dessert le réservoir ZAC Du Griffon, d'une capacité de stockage de 600 m³.

Le réseau de distribution eau potable de la ZAC du Griffon est assurée par des canalisations de diamètre 200 et 300 mm. Le réseau est surpressé à 6 bars au niveau de la station de Chloration en sortie de réservoir. La surpression est composée de 4 pompes de 50 m³/h (une en renouvellement cette année) asservies à la pression du réseau, pouvant fonctionner en simultanée. Les essais de poteaux d'incendie réalisés le 30 Septembre 2019 sont tous conformes.

Avec les 600 m³ de stockage et les diamètres de canalisations (pas de perte de charge), nous pouvons assurément fournir 60 m³/h pendant 2 heures.

Dossier de demande d'Enregistrement

Construction d'une usine de teillage de lin et de bâtiment de stockage
ZAC d'activités du Griffon - 02 000 LAON

Note de calcul D9 :

Du bâtiment teillage

Des bâtiments de stockage teillage

Du bâtiment de stockage C (cellules C1-C2-C3)

Du bâtiment de stockage D (cellules C4-C5-C6) IDENTIQUE AU BAT STOCKAGE C

Dimensionnement des besoins en eau pour la défense extérieure contre l'incendie - D9

ETABLISSEMENT: SA Jean DECOCK - Projet de Laon

DESCRIPTION SOMMAIRE DU RISQUE: Incendie C01 (Teillage RDC 4825m² - Fosse 1240m²)

CRITERE	Coefficients Additionnels	Coefficients retenus pour le calcul	COMMENTAIRES
HAUTEUR DE STOCKAGE (1)			
Jusqu'à 3mètres	0	OUI	fosse accessible de 1240m ² sous les lignes de teillage 4825m ² en RDC
Jusqu'à 8mètres	0,1	NON	
Jusqu'à 12mètres	0,2	OUI	
au-delà de 12mètres	0,5	NON	
TYPE DE CONSTRUCTION (2)			
Ossature stable au feu > 1h	-0,1	OUI	
Ossature stable au feu > 30mn	0	NON	
Ossature stable au feu < 30mn	0,1	NON	
TYPES D'INTERVENTIONS INTERNES			
Accueil 24h/24 (présence permanente à l'entrée)	-0,1	NON	
DAI généralisée reportée 24h/24 7j/7 en télésurveillance ou au poste de secours 24h/24 lorsqu'il existe, avec des consignes d'appels	-0,1	OUI	
Service de sécurité incendie 24h/24 avec moyens appropriés équipe de seconde intervention, en mesure d'intervenir 24h/24	-0,3 *	NON	
Σ coefficients		0	
1 + Σ coefficients		1	
Surface de référence (S en m²)		4825	surface de teillage au RDC
Qi = 30 x (S / 500) x (1 + Σ Coef) (3)		289,50	
Catégorie de risque (4)		1	Fascicule C01 - effilochage de chanvre, jute, lin
Risque 1 : Q1 = Qi x 1		290	
Risque 2 : Q2 = Qi x 1,5			
Risque 3 : Q3 = Qi x 2			
Risque sprinklé (5) : Q1, Q2 ou Q3 / 2		NON	
DEBIT REQUIS (6) (7) (Q en m³ / h) <i>au multiple de 30 le plus proche</i>		300	
Dimensionnement de la rétention des eaux d'extinction			
Bassin lutte extérieure pour 2h en m ³	600		Le SDIS engagera les moyens PAS DE LIMITE
Sprinkleur et protection automatique	0		non
Intempéries (10l/m ² de mouillage)	298		surface d'interception des EP bassin versant
Stockage liquides	0		non
TOTAL en M³		898	soit 900m³

(1) Sans autre précision, la hauteur de stockage doit être considérée comme étant égale à la hauteur du bâtiment moins 1mètre (cas des bâtiments de stockage)

(2) Pour ce coefficient, ne pas tenir compte du sprinkleur

(3) Qi : débit intermédiaire du calcul en m³/h

(4) La catégorie de risque est fonction du classement des activités et stockages (voir annexe 1)

(5) Un risque est considéré comme sprinklé si:

- protection autonome, complète et dimensionnée en fonction de la nature du stockage et de l'activité réellement présente en exploitation, en fonction des règles de l'art et des référentiels existants;
- installation entretenue et vérifiée régulièrement;
- installation en service en permanence.

(6) Aucun débit ne peut être inférieur à 60m³/h.

(7) La quantité d'eau nécessaire sur le réseau sous pression (cf § 5 alinéa 5) doit être distribuée par des hydrants situés à moins de 100m des entrées de chacune des cellules du bâtiment et distants entre eux de 150m maximum.

* Si ce coefficient est retenu, ne pas prendre en compte celui de l'accueil 24h/24.

Dimensionnement des besoins en eau pour la défense extérieure contre l'incendie - D9

ETABLISSEMENT: SA Jean DECOCK - Projet de Laon

DESCRIPTION SOMMAIRE DU RISQUE: Incendie C01 (bâtiment Presse ANAS 1528m² - stockage produits finis 2294m² - stockage paille 2530m²)

CRITERE	Coefficients Additionnels	Coefficients retenus pour le calcul			COMMENTAIRES
		STOCK PROD FINI sans extension	PRESSE ANAS	STOCK PAILLE	
HAUTEUR DE STOCKAGE (1)					
Jusqu'à 3mètres	0	NON	NON	NON	hauteur acrotère à 8m00 hauteur acrotère à 10m50
Jusqu'à 8mètres	0,1	OUI	NON	NON	
Jusqu'à 12mètres	0,2	NON	OUI	OUI	
au-delà de 12mètres	0,5	NON	NON	NON	
TYPE DE CONSTRUCTION (2)					
Ossature stable au feu > 1h	-0,1	OUI	OUI	OUI	
Ossature stable au feu > 30mn	0	NON	NON	NON	
Ossature stable au feu < 30mn	0,1	NON	NON	NON	
TYPES D'INTERVENTIONS INTERNES					
Accueil 24h/24 (présence permanente à l'entrée)	-0,1	NON	NON	NON	
DAI généralisée reportée 24h/24 7j/7 en télésurveillance ou au poste de secours 24h/24 lorsqu'il existe, avec des consignes d'appels	-0,1	OUI	OUI	OUI	
Service de sécurité incendie 24h/24 avec moyens appropriés équipe de seconde intervention, en mesure d'intervenir 24h/24	-0,3 *	NON	NON	NON	
Σ coefficients		-0,1	0	0	
1 + Σ coefficients		0,9	1	1	
Surface de référence (S en m²)		2294	1528	2530	
Qi = 30 x (S / 500) x (1 + Σ Coef) (3)		123,90	101,00	151,80	
Catégorie de risque (4)		2	1	2	Fascicule C01 - effilochage de chanvre, jute, lin
Risque 1 : Q1 = Qi x 1					
Risque 2 : Q2 = Qi x 1,5		186	152	228	
Risque 3 : Q3 = Qi x 2					
Risque sprinklé (5) : Q1, Q2 ou Q3 / 2		NON	NON	NON	
DEBIT REQUIS (6) (7) (Q en m³ / h) <i>au multiple de 30 le plus proche</i>		180	150	240	
Dimensionnement de la rétention des eaux d'extinction					
Bassin lutte extérieure pour 2h en m ³		360	300	480	Le SDIS engagera les moyens PAS DE LIMITE
Sprinkleur et protection automatique		0	0	0	non
Intempéries (10l/m ² de mouillage)		298	298	298	surface d'interception des EP bassin versant
Stockage liquides		0	0	0	non
TOTAL en M³		658	598	778	soit 778m³ le plus défavorable

(1) Sans autre précision, la hauteur de stockage doit être considérée comme étant égale à la hauteur du bâtiment moins 1mètre (cas des bâtiments de stockage)

(2) Pour ce coefficient, ne pas tenir compte du sprinkleur

(3) Qi : débit intermédiaire du calcul en m³/h

(4) La catégorie de risque est fonction du classement des activités et stockages (voir annexe 1)

(5) Un risque est considéré comme sprinklé si:

- protection autonome, complète et dimensionnée en fonction de la nature du stockage et de l'activité réellement présente en exploitation, en fonction des règles de l'art et des référentiels existants;
- installation entretenue et vérifiée régulièrement;
- installation en service en permanence.

(6) Aucun débit ne peut être inférieur à 60m³/h.

(7) La quantité d'eau nécessaire sur le réseau sous pression (cf § 5 alinéa 5) doit être distribuée par des hydrants situés à moins de 100m des entrées de chacune des cellules du bâtiment et distants entre eux de 150m maximum.

* Si ce coefficient est retenu, ne pas prendre en compte celui de l'accueil 24h/24.

Dimensionnement des besoins en eau pour la défense extérieure contre l'incendie - D9

ETABLISSEMENT: SA Jean DECOCK - Projet de Laon

DESCRIPTION SOMMAIRE DU RISQUE: Incendie C01 - L et O (bâtiment stockage C1-C2-C3 : 6010m²)

CRITERE	Coefficients Additionnels	Coefficients retenus pour le calcul	COMMENTAIRES
STOCK BAT.C			
HAUTEUR DE STOCKAGE (1)			
Jusqu'à 3mètres	0	NON	
Jusqu'à 8mètres	0,1	NON	
Jusqu'à 12mètres	0,2	OUI	La hauteur sous poutre béton est de 10mètres
au-delà de 12mètres	0,5	NON	
TYPE DE CONSTRUCTION (2)			
Ossature stable au feu > 1h	-0,1	OUI	Bâtiment en béton avec murs séparatifs des cellules en béton
Ossature stable au feu > 30mn	0	NON	
Ossature stable au feu < 30mn	0,1	NON	
TYPES D'INTERVENTIONS INTERNES			
Accueil 24h/24 (présence permanente à l'entrée)	-0,1	NON	
DAI généralisée reportée 24h/24 7j/7 en télésurveillance ou au poste de secours 24h/24 lorsqu'il existe, avec des consignes d'appels	-0,1	OUI	
Service de sécurité incendie 24h/24 avec moyens appropriés équipe de seconde intervention, en mesure d'intervenir 24h/24	-0,3 *	NON	
Σ coefficients		0	
1 + Σ coefficients		1	
Surface de référence (S en m ²)		2005	prise en compte de la surface de cellule la plus importante
$Q_i = 30 \times (S / 500) \times (1 + \Sigma \text{Coef})$ (3)		120,30	
Catégorie de risque (4)		2	Fascicule C01 - Fascicule L (sans produits alvéolaires) - Fascicule O
Risque 1 : $Q_1 = Q_i \times 1$			
Risque 2 : $Q_2 = Q_i \times 1,5$		180	
Risque 3 : $Q_3 = Q_i \times 2$			
Risque sprinklé (5) : Q_1, Q_2 ou $Q_3 / 2$		NON	

DEBIT REQUIS (6) (7) (Q en m³ / h)

au multiple de 30 le plus proche

180

Dimensionnement de la rétention des eaux d'extinction		
Bassin lutte extérieure pour 2h en m ³	360	Le SDIS engagera les moyens PAS DE LIMITE
Sprinkleur et protection automatique	0	non
Intempéries (10l/m ² de mouillage)	215	surface d'interception des EP bassin versant
Stockage liquides	0	non
TOTAL en M3	575	soit 575m³

(1) Sans autre précision, la hauteur de stockage doit être considérée comme étant égale à la hauteur du bâtiment moins 1mètre (cas des bâtiments de stockage)

(2) Pour ce coefficient, ne pas tenir compte du sprinkleur

(3) Q_i : débit intermédiaire du calcul en m³/h

(4) La catégorie de risque est fonction du classement des activités et stockages (voir annexe 1)

(5) Un risque est considéré comme sprinklé si:

- protection autonome, complète et dimensionnée en fonction de la nature du stockage et de l'activité réellement présente en exploitation, en fonction des règles de l'art et des référentiels existants;
- installation entretenue et vérifiée régulièrement;
- installation en service en permanence.

(6) Aucun débit ne peut être inférieur à 60m³/h.

(7) La quantité d'eau nécessaire sur le réseau sous pression (cf § 5 alinéa 5) doit être distribuée par des hydrants situés à moins de 100m des entrées de chacune des cellules du bâtiment et distants entre eux de 150m maximum.

* Si ce coefficient est retenu, ne pas prendre en compte celui de l'accueil 24h/24.