

Société d'Études Routières et Infrastructures

Département de l'Hérault

Commune de Juvignac

Notice hydraulique complémentaire au permis de Construire du projet « Le Domaine de Belrose »

Pétitionnaire : SCCV Domaine de Belrose chez Place de l'Etoile



202 Avenue des Moulins 34080 MONTPELLIER Tel: 04.67.63.11.34

FDI PROMOTION

123 bis Avenue de Palavas 34070 MONTPELLIER Tel : 04.67.69.66.85 Architecte RUBIO

sariphilippe rubio architectes

73 allée Sacha Guitry – B52 – ZAC de TOURNEZY 1 34 070 MONTPELLIER Tel : 04.67.42.46.76

Architecte RIO CHRETIEN

Août 2015

SOMMAIRE

I - PREAMBULE	2
II - CONTEXTE REGLEMENTAIRE	2
II - 1 - ECHELLE NATIONALE	
II - 1 - 1. Code de l'Environnement	3
II - 1 - 2. Code Civil	3
II - 2 - ECHELLE COMMUNALE	4
III - LES EAUX SOUTERRAINES	6
IV - HYDROLOGIE ET CALCUL DES DEBITS DE POINTE	8
IV - 1 - ÉTAT INITIAL	8
IV - 2 - SITUATION FUTURE	10
IV - 3 - LA GESTION GLOBALE DES EAUX PLUVIALES	13
IV - 3 - 1. Principe de dimensionnement retenu	13
IV - 3 - 2. Mise en place du volume de rétention	13
V - CONCLUSIONS	14

TABLES DES ILLUSTATIONS

Figure 1: Zonage PLU	5
Figure 2 : Contexte géologique, extrait de la carte géologique du BRGM 1/500 000)	
Figure 3 : Extrait de la carte de vulnérabilité des eaux souterraines 34	
Figure 4 : Extrait de la carte des captages AEP (source : ARS34)	
Tableau 1 : Occupation des sols	2
Tableau 2 : Rubriques visées	
Tableau 3 : Caractéristiques hydrologiques	
Tableau 4 : Situation actuelle	10
Tableau 5 : Répartition des surfaces du projet	11
Tableau 6 : Situation future	12
ANNEXE 1: Calculs hydraulique	15

Contraintes Hydrauliques pour le projet « Le Domaine de Belrose » Commune de Juvignac

I - PREAMBULE

Cette note vise à faire état des contraintes liées au cycle de l'Eau et qui pèsent sur le montage du dossier pour l'aménagement du secteur du projet « Le Domaine de Belrose » sur la commune de Juvignac.

Cette opération, située à l'Ouest de la commune, entre le Chemin de l'Ort et la Rue du Perret, s'inscrit sur une emprise de plus de 2,3 ha. Elle est destinée à la création d'un ensemble de logements collectifs de 140 logements (*Cf. Planche 1 : plan de situation*).

L'analyse du plan de masse permet de répartir la surface totale de l'opération comme suit :

Occupation	Surface actuelle (m²)	Surface future (m²)
Bâti	0	6 154
Voirie, trottoirs & stationnement	0	2 465
Piétonnier	0	1 180
Espaces verts communs	23 071	13 271
Total	23 071	23 071

Tableau 1: Occupation des sols

Actuellement, le terrain est occupé par des vignes et des friches.

II - CONTEXTE REGLEMENTAIRE

Le contexte règlementaire encadrant ce type de projet vis à vis de ses incidences sur le cycle de l'Eau se situe à 2 échelles distinctes :

II - 1 - Echelle nationale

Le contexte règlementaire encadrant ce type de projet à échelle nationale ressort de ce que l'on nomme trivialement « la Loi sur l'Eau » codifiée au code de l'Environnement et par toutes les autres réglementations pouvant être visées (Code civil, Code de l'Urbanisme, Code des collectivités territoriales, ...).

Contraintes Hydrauliques pour le projet « Le Domaine de Belrose » Commune de Juvignac

I - PREAMBULE

Cette note vise à faire état des contraintes liées au cycle de l'Eau et qui pèsent sur le montage du dossier pour l'aménagement du secteur du projet « Le Domaine de Belrose » sur la commune de Juvignac.

Cette opération, située à l'Ouest de la commune, entre le Chemin de l'Ort et la Rue du Perret, s'inscrit sur une emprise de plus de 2,3 ha. Elle est destinée à la création d'un ensemble de logements collectifs de 140 logements (*Cf. Planche 1 : plan de situation*).

L'analyse du plan de masse permet de répartir la surface totale de l'opération comme suit :

Occupation	Surface actuelle (m²)	Surface future (m²)
Bâti	0	6 154
Voirie, trottoirs & stationnement	0	2 465
Piétonnier	0	1 180
Espaces verts communs	23 071	13 271
Total	23 071	23 071

Tableau 1 : Occupation des sols

Actuellement, le terrain est occupé par des vignes et des friches.

II - CONTEXTE REGLEMENTAIRE

Le contexte règlementaire encadrant ce type de projet vis à vis de ses incidences sur le cycle de l'Eau se situe à 2 échelles distinctes :

II - 1 - Echelle nationale

Le contexte règlementaire encadrant ce type de projet à échelle nationale ressort de ce que l'on nomme trivialement « la Loi sur l'Eau » codifiée au code de l'Environnement et par toutes les autres réglementations pouvant être visées (Code civil, Code de l'Urbanisme, Code des collectivités territoriales, ...).

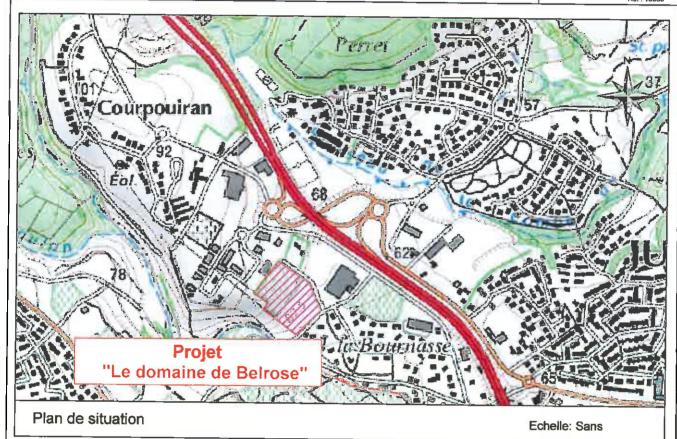


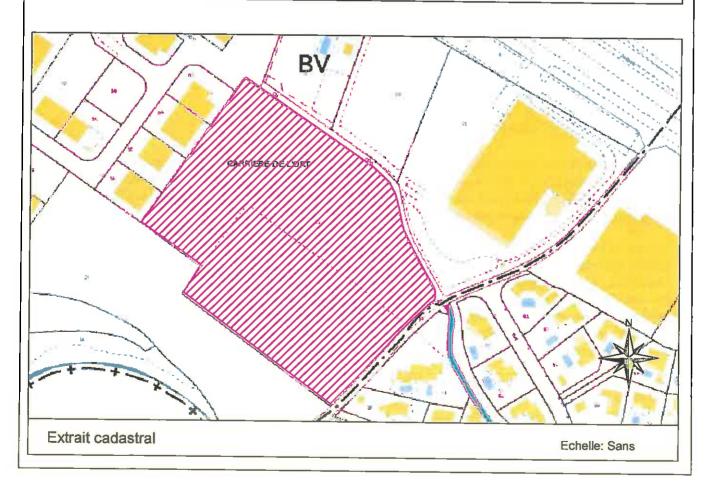
134, rue de Font Caude 34 080 MONTPELLIER Tél : 04 67 12 85 00 Fax : 04 67 12 85 01 E-Mall : seri34@beseri.fr

Projet "Le Domaine de Belrose" Commune de Juvignac Plan de situation

Planche 1

Juillet 2015





II - 1 - 1. Code de l'Environnement

Dans ce contexte règlementaire, qui n'est pas forcément mis en cohérence, il apparaît que le projet s'inscrit sur une surface d'environ 2,3 ha avec un bassin versant desservi qui se cantonne aux limites du terrain.

En effet, le projet est situé en bordure d'une ZAC aménagée ayant sa propre gestion des eaux pluviales (*Cf. Planche 2 : Ecoulements aux abords du site*). Un autre projet d'habitat à l'Ouest du site est actuellement en cours. Un dossier Loi sur l'Eau a été déposé.

Or, le décret 2006-881 du 17 juillet 2006 modifiant le décret n°93-743 du 29 mars 1993, relatif à la nomenclature des opérations soumises à autorisation ou déclaration en application de l'article 10 de la loi n°92-3 du 3 janvier 1992 sur l'Eau et le décret n°94-354 du 29 avril 1994 relatif aux zones de répartition des eaux fixe les rubriques suivantes :

Rubrique	Titre	Régime
2.1.5.0.	Rejet d'eaux pluviales dans les eaux douces superficielles ou dans le sous-sol, la surface totale du projet augmentée de la surface correspondant à la partie du bassin naturel dont les écoulements sont interceptés par le projet étant :	
	1. Supérieure ou égale à 20 ha 2. Supérieure à 1 ha, mais inférieure à 20 ha	Autorisation Déclaration

Tableau 2 : Rubriques visées

La surface totale du projet est de 2,3 ha. Il n'intercepte pas de bassins versants amont. Le projet rejette ces eaux dans le réseau pluvial existant qui rejoint un fossé qui se jette dans le ruisseau de la Fosse 200 m en aval. Le projet rejetant ses eaux pluviales dans le milieu naturel et la surface interceptée étant supérieur à 1ha, il est donc soumis à la « Loi sur l'eau » vis-à-vis du Code de l'Environnement.

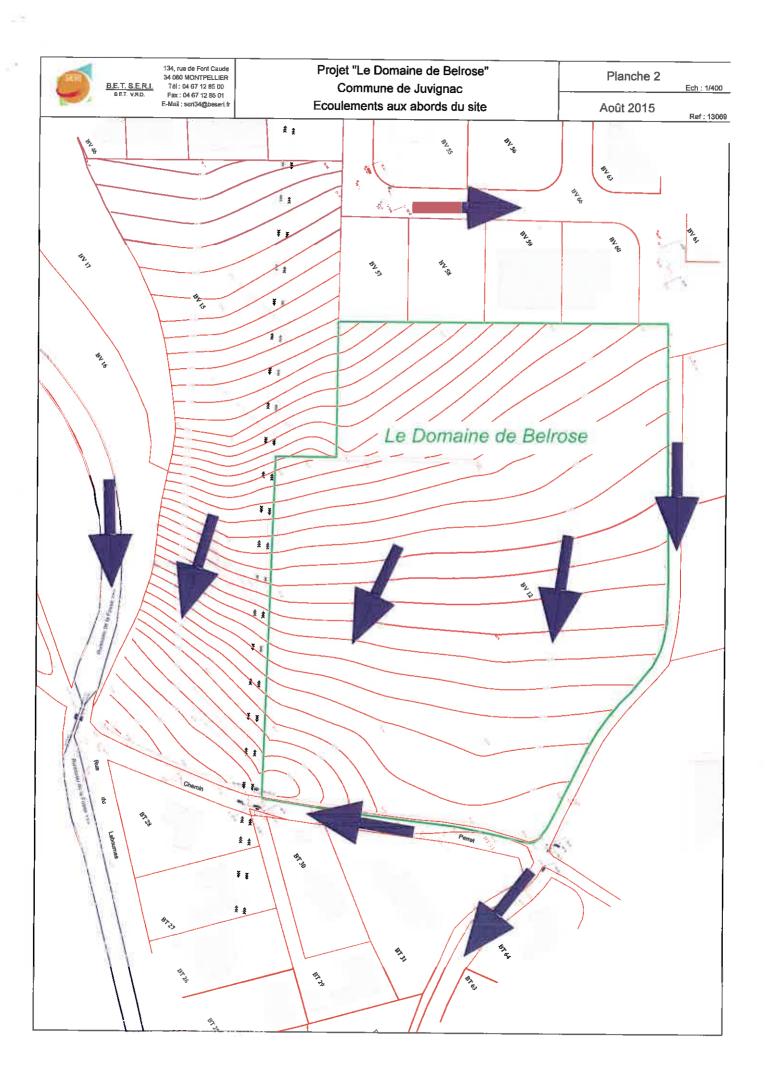
Vu la sensibilité du secteur vis-à-vis des risques inondations du mois d'Octobre 2014, le dossier « Loi dur l'Eau » doit impérativement être réalisé ultérieurement pour faire état des contraintes importantes du projet sur son environnement. Cette procédure permettra la validation de la gestion des eaux pluviales du projet par les services de l'Etat.

II - 1 - 2. Code Civil

Il n'en reste pas moins que le Code Civil qui régit les relations entre personnes privées impose (article 640) aux propriétaires « inférieurs » une servitude vis-à-vis des propriétaires «supérieurs». Les propriétaires «inférieurs» doivent accepter l'écoulement naturel des eaux pluviales sur leur fonds. Cette obligation disparaît si l'écoulement naturel est aggravé par une intervention humaine.

L'article 641 du Code Civil précise à cet égard que « si l'usage de ces eaux ou la direction qui leur est donnée aggrave la servitude naturelle d'écoulement établie par l'article 640, une indemnité est due au propriétaire du fonds inférieur ». Les propriétaires de terrains qui reçoivent les eaux pluviales ne pourront ainsi obtenir une indemnisation que si l'écoulement naturel des eaux a été aggravé par une intervention humaine. Ce serait le cas si par exemple les eaux pluviales ont été canalisées pour être déversées en un seul point alors qu'auparavant elles s'écoulaient naturellement sur l'ensemble du terrain. Les propriétaires auront à démontrer l'existence d'un préjudice.

Par ailleurs, au titre de la servitude d'égout de toit (article 681 du Code Civil), « tout propriétaire doit établir des toits de manière que les eaux pluviales s'écoulent sur son terrain ou sur la voie publique ; il ne peut les faire verser sur le fonds de son voisin ».



Au même titre que tout propriétaire, la commune a le droit de laisser s'écouler vers des fonds inférieurs les eaux pluviales qui tombent sur son domaine public comme sur son domaine privé. Elle ne doit cependant pas aggraver l'écoulement naturel de l'eau de pluie qui coule de ses terrains vers les fonds inférieurs. En principe le profil des voies publiques est conçu pour permettre l'écoulement des eaux pluviales vers les fossés chargés de collecter ces eaux. Si l'écoulement vers un fonds inférieur est aggravé par le mauvais entretien des fossés qui bordent une voie, il est possible de demander à la collectivité propriétaire de la voie publique d'effectuer les travaux appropriés.

Sous réserve des éventuelles prescriptions locales contraires, la servitude d'écoulement des eaux pluviales s'applique aux eaux ruisselant vers le domaine de la commune, en particulier les voies publiques. On notera cependant que le Code de la Voirie Routière (article R. 116-2) punit d'une amende de 5ème classe le fait de laisser écouler, de répandre ou de jeter sur les voies publiques « des substances susceptibles de nuire à la salubrité et à la sécurité publiques ou d'incommoder le public ». Ce peut éventuellement être le cas des eaux pluviales. Leur rejet est alors interdit.

La création de l'opération et le règlement qui y sera associé devra être conforme à cette réglementation.

II - 2 - Echelle communale

L'autorisation d'aménager ou de construire est donnée par la collectivité qui se réserve le droit soit par un document global (règlement PLU ou Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial) soit par des directives ponctuelles d'inciter ou d'imposer au pétitionnaire de prendre des mesures particulières vis à vis du cycle de l'Eau.

L'emprise de l'opération est classée au Plan Local d'Urbanisme (PLU) de la commune de Juvignac en zone 1AU. La zone 1AU correspond à des **secteurs naturels non équipés** situés en **frange d'urbanisation**. Il s'agit d'une zone destinée à une vocation principale d'habitat. Ses objectifs sont les suivants :

- Compléter et achever le développement urbain en liaison avec les quartiers proches existants
- Encourager les opérations d'ensemble.

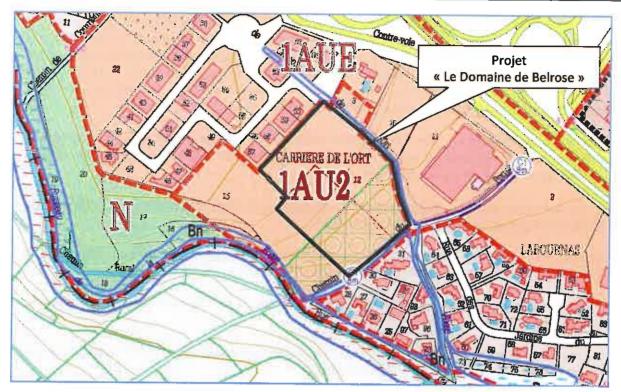


Figure 1: Zonage PLU

Les dispositions générales applicables pour l'ensemble des zones, article 1AU 4 — Desserte par les réseaux, mentionnent :

«... Assainissement et gestion des eaux pluviales

Les occupations et utilisations du sol doivent respecter les 8 orientations du SAGE annexées au présent règlement.

Lorsque le réseau public d'eaux pluviales existe, les aménagements réalisés doivent permettre et garantir l'écoulement des eaux pluviales dans ce réseau sans générer d'apports dont l'importance serait incompatible avec la capacité de l'émissaire.

En l'absence d'un réseau d'eaux pluviales, le constructeur devra assurer à sa charge l'établissement des dispositifs appropriés et proportionnés permettant l'évacuation directe et sans stagnation des eaux de ruissellement et leur déversement vers les exutoires naturels. Ces aménagements doivent être étudiés de façon à limiter toute nuisance et en particulier prendre en compte et ne pas faire obstacle au libre écoulement des eaux conformément aux dispositions du code civil. Les rejets doivent être conformes à la législation de la loi sur l'eau.

Dans les zones urbaines et à urbaniser et dans les zones naturelles N2 et N3

Les eaux pluviales provenant des toitures des constructions et des surfaces imperméabilisées doivent être conduites dans des fossés ou caniveaux prévus à cet effet et de dimensions appropriées.

Lorsque le réseau public d'assainissement pluvial existe, les aménagements réalisés doivent permettre de garantir l'écoulement des eaux pluviales dans ce réseau sans générer d'apports dont l'importance serait incompatible avec la capacité de l'émissaire. Dans cette hypothèse, une étude hydraulique préalable devra mettre en évidence les moyens de régulation et/ou de rétention en amont, nécessaires au fonctionnement normal des exutoires en aval ou éventuellement de leurs aménagements.

En l'absence d'un réseau d'eaux pluviales, une étude hydraulique est exigée. Le constructeur ou l'aménageur doit assurer à sa charge l'établissement des dispositifs appropriés et proportionnés permettant l'évacuation des eaux de ruissellement et leur déversement vers les exutoires naturels. Ces aménagements devront être étudiés de façon à limiter toute nuisance, en particulier le fait de ne pas faire obstacle au libre écoulement des eaux conformément aux dispositions du code civil. Les rejets doivent être conformes à la législation issue de la loi sur l'eau du 3 janvier 1992.

Un schéma d'ensemble et une étude hydraulique sur le ruissellement des eaux pluviales devront être joint à tout projet de lotissement ou d'opération groupée de plus de 1 000 m² de surface de plancher ou réalisé sur un terrain de plus de 3 000 m².

<u>Pour les opérations de construction prévoyant une surface de plancher supérieure à 1 000 m², une rétention des eaux pluviales à la parcelle est imposée.</u>

- Les exutoires et réseaux d'eaux pluviales ne peuvent recevoir des effluents usés d'origine domestique ou industrielle susceptibles de modifier la qualité du milieu récepteur.
- Concernant les eaux claires et en particulier les surverses ou les vidanges des piscines, cuves ou réservoirs, elles seront dirigées sur le réseau pluvial.
- En l'absence de réseau, le projet devra prendre en compte leur écoulement ou leur réutilisation sans apporter de conséquences sur les propriétés voisines.
- En aucun cas les eaux de vidange ne devront être dirigées vers le réseau d'eaux usées. ...»

III - LES EAUX SOUTERRAINES

Le terrain de l'opération se situe sur des calcaires de l'Oligocène au Nord-Ouest, qui passe vers le Sud-Est à des marnes grises de l'Aquitanien.

Ces formations sont masquées en recouvrement par des colluvions de pente limono-argileuses renfermant des éléments plus ou moins roulés de taille variable disposés d'une façon éparse ou par bancs. A noter que la matrice argileuse de cette formation est réputée sensibles aux phénomènes de retrait/gonflement par dessiccation/imbibition.

On note également la présence d'un talus prononcé en limite Sud-Ouest matérialisant la bordure d'un thalweg assez profond et abrupt. La zone amont est cultivée en vigne.

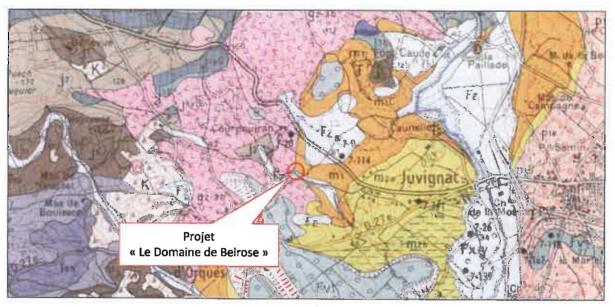


Figure 2 : Contexte géologique, extrait de la carte géologique du BRGM 1/500 000)

Cette nature de sols permet donc une protection des eaux souterraines vis à vis des pollutions de surface.

L'Approche globale de la vulnérabilité des eaux souterraines à la pollution de l'Hérault (BRGM) classe la zone relativement peu vulnérable.

En effet, la zone du projet se situe dans la zone de couleur verte qui correspond à une zone relativement peu vulnérable (zone essentiellement marneuse avec des intercalations de terrains perméables tels que grès ou calcaire).

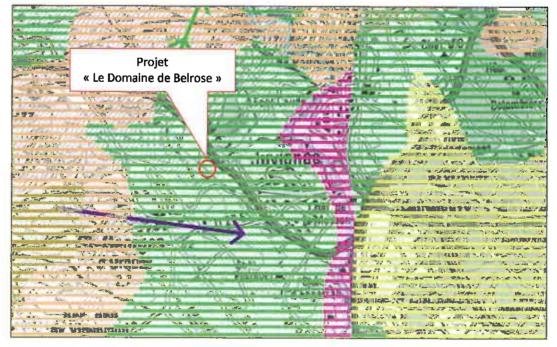


Figure 3 : Extrait de la carte de vulnérabilité des eaux souterraines 34

Les terrains de l'opération ne s'inscrivent pas sur des Périmètre de Protection de Captages en eau potable. En effet, seulement le Nord-Ouest de la commune de Juvignac est couvert par le Périmètre de Protection Eloigné du forage « Pioch Serie ».

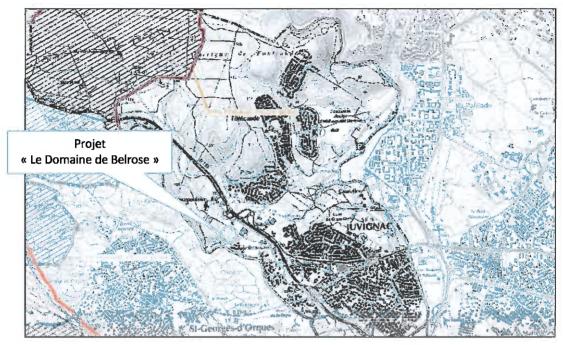


Figure 4: Extrait de la carte des captages AEP (source: ARS34)

Aucun ouvrage n'affecte la zone d'étude par leur périmètre de protection, rapproché ou éloigné. Ainsi, les ouvrages compensatoires ne seront soumis à aucunes contraintes particulières, comme l'imperméabilisation.

IV - HYDROLOGIE ET CALCUL DES DEBITS DE POINTE

La création d'une zone urbanisée en lieu et place de terrains en friche entraîne une modification des variables hydrologiques. Cette urbanisation se traduit par une imperméabilisation supplémentaire et un changement des coefficients de ruissellement.

Il convient pour juger de l'incidence du projet de comparer les situations hydrologiques avant et après la réalisation de l'opération.

IV - 1 - État initial

En l'état actuel, les eaux ruisselées sur le terrain s'écoulent en surface du Nord-Ouest au Sud-Est en nappe sur la parcelle pour être reprises par un fossé longeant la parcelle puis par le Ruisseau de la Fosse, et in fine la Mosson.

Les caractéristiques hydrologiques sont les suivantes :

Sous bassin ver	sant	Bassin versant Opération
Surface	ha	2,31
Pente moy	m/m	0,053
Chemin hydraulique	ml	250
Imperméabilisation		0,00

Tableau 3 : Caractéristiques hydrologiques

L'estimation des débits de pointe en aval des bassins versants se fera par la méthode rationnelle selon la relation (aux unités près) :

$$Q_p = C \cdot I \cdot A$$

οù

Qp = débit de pointe

C = Coefficient de ruissellement

I = Intensité de la pluie

A = Surface de l'impluvium

L'intensité de la pluie est définie par la formule de Montana pour le temps de concentration du bassin :

$$I(t_{o}, F) = a(F) \cdot t_{o}^{-b(F)}$$

avec a(F) et b(F) des paramètres d'ajustement régionaux.

La surface de l'impluvium est la surface interceptée par le bassin versant.

Le temps de concentration correspond au temps nécessaire à une goutte d'eau pour parcourir le plus long chemin hydraulique de la limite du bassin versant jusqu'à l'exutoire. Ici, le temps de concentration (tc) sera estimé par la formule de Desbordes et de Passini selon l'aménagement du bassin versant.

Les paramètres d'ajustement régionaux de la pluviométrie utilisés sont issus de traitements statistiques des données de la station de Montpellier.

Les résultats de ces calculs sont donnés dans le tableau suivant, le détail des calculs est donné en annexe du présent document

Situation actuell	e	Opération
Surface	ha	2,31
Pente moy	m/m	0,053
Chemin hydraulique	m	250
Coef d'imperméabilisation		0,00
Coef de ruissellement 1 an		0,30
Temps de concentration	mn	5,08
A 1 an		23,22
B 1an		-0,492
I	mm/mn	1,304
Q 1 an	m³/s	0,15
Coef de ruissellement 2 ans		0,35
A 2 ans		29,78
B 2 ans		-0,532
I	mm/mn	1,846
Q 2 ans	m ^á /s	0,25
Coef de ruissellement 5 ans		0,40
A 5 ans		38,1
B 5 ans		-0,505
1	mm/mn	2,209
Q 5 ans	m³/s	0,34
Coef de ruissellement 10 ans		0,50
A 10 ans		47,3
B 10 ans		-0,488
I	mm <u>/</u> mn	2,630
Q 10 ans	m³/s	0,51
Coef de ruissellement 100 an	s	0,55
A 100 ans		80,6
B 100 ans		-0,464
1	mm/mn	4,224
Q 100 ans	m³/s	0,89

Tableau 4 : Situation actuelle

IV - 2 - Situation future

La création d'un lotissement sur des terrains en friches implique une modification des paramètres hydrologiques.

En situation future, les eaux de ruissellement seront collectées par un réseau interne vers un bassin de rétention avant d'être rejetées au réseau pluvial existant (Φ800) au croisement du chemin de l'Ort et le chemin de Perret. Rapidement, le réseau se jette dans un fossé qui est repris par le ruisseau de la Fosse 200 m en aval.

Le rejet de ces eaux sera donc tamponné par un dispositif de rétention des eaux explicité par la suite afin de justifier de la non aggravation des débits de pointe.

L'analyse du plan de masse du projet présenté (*Cf. planche 3 : Traitement des surfaces*) permet d'estimer l'imperméabilisation de l'emprise du projet comme suit :

	Répart	ition des surface	s projet
	Surface totale (m²)	Coef Imperm	Surface imperm. (m²)
Bâti	6 154	100%	6 154
Voirie et stationnements	2 465	100%	2 465
Piétonniers	1 180	100%	1 180
Espaces verts	13 272	0%	0
Totaux	23 071	42%	9 799

Tableau 5 : Répartition des surfaces du projet

Soit un coefficient d'imperméabilisation de 42 % sur l'emprise stricte de l'opération.

Par la suite, le calcul des débits intègre le coefficient de ruissellement qui pour les faibles occurrences tend vers le coefficient d'imperméabilisation, mais il croît dès que l'occurrence augmente. En effet, plus l'événement est important plus les terrains non revêtus participent au ruissellement.

La prise en compte de ces nouveaux coefficients de ruissellement permet l'estimation des débits de pointe après aménagement vers l'exutoire.





Situation future		Opération
Surface	ha	2,31
Pente moy	m/m	0,054
Chemin hydraulique	m	250
Coef d'imperméabilisation		0,42
Coef de ruissellement 1 an		0,55
Temps de concentration	mn	5,00
A 1 an		23,22
B 1an		-0,492
[1	mm/mn	1,314
Q 1 an	m³/s	0,28
Coef de ruissellement 2 ans		0,59
A 2 ans		29,78
B 2 ans		-0,532
1	mm/mn	1,862
Q 2 ans	m³/s	0,42
Coef de ruissellement 5 ans		0,63
A 5 ans		38,1
B 5 ans		-0,505
l .	mm/mn	2,227
Q 5 ans	m³/s	0,54
Coef de ruissellement 10 ans		0,70
A 10 ans		47,3
B 10 ans		-0,488
1	mm/mn	2,651
Q 10 ans	m³/s	0,72
Coef de ruissellement 100 ans		0,74
A 100 ans		80,6
B 100 ans		-0,464
1	mm/mn	4,225
Q 100 ans	m³/s	1,21

Tableau 6 : Situation future

La comparaison des situations actuelle et future laisse clairement apparaître un accroissement des débits de pointe (en moyenne inter-fréquence) de 59 % pour l'emprise du projet.

L'impact du projet s'explique aisément par le fait qu'en situation actuelle, la parcelle n'est pas aménagée.

IV - 3 - La gestion globale des eaux pluviales

IV - 3 - 1. Principe de dimensionnement retenu

Le projet devra respecter les documents d'urbanisme qui préconise de suivre les règles de dimensionnement de la « Loi sur l'Eau ». La finalité est donc d'écrêter les débits de projet par la mise en place d'un ouvrage de rétention qui permettra de justifier de la non augmentation des débits de pointe rejetés au milieu naturel.

Pour limiter l'effet de l'imperméabilisation, la Mission Inter Services de l'Eau de l'Hérault (MISE 34) édicte pour l'heure une règle de dimensionnement qui doit respecter la double contrainte :

- De compenser des surfaces imperméabilisées par la création d'un ouvrage de compensation d'un volume minimal de 120 l/m² de surface imperméabilisé. Le volume du bassin devant par ailleurs permettre de rependre une pluie centennale sans débordement avec un débit de fuite (Qf) calé entre le débit biennal (Q2) et le débit quinquennal (Q5) en situation actuelle avant l'aménagement.
- D'utiliser la méthode des pluies majorée de 20 % pour comparer les débits entrant et sortant de l'ouvrage de compensation considérant un débit de fuite donnée. Le débit de pointe à écrêter par l'ouvrage est de fréquence centennale.

Cependant, parallèlement aux prescriptions de la MISE, la mairie de Juvignac impose une rétention de 160 L/m² imperméabilisés, ce qui est le cas le plus défavorable. Ainsi, la valeur la plus importante est retenue pour déterminer les volumes de rétention.

Au vue de l'aménagement prévu, les surfaces imperméabilisées sont estimées à 9 799 m². Sur les bases du dimensionnement précédemment édictées et au vu des orientations du projet, les besoins en matière de rétention sur le site s'élèveraient à environ 1 568 m³, avec un débit de fuite de 0,133 m³/s.

La surverse de la rétention sera calibrée pour permettre le transit du débit généré par le plus fort événement pluvieux connu ou d'occurrence centennale si supérieur.

IV - 3 - 2. Mise en place du volume de rétention

Le volume de rétention qu'il convient de mettre en place doit répondre à minima au dimensionnement précédemment développé.

Au vue de la configuration des lieux, du projet et face aux contraintes notamment en termes de disponibilité foncière, la proposition envisagée est la création de deux bassins de rétention communiquant à ciel ouvert au point bas du secteur. La zone étant vouées à devenir un espace boisé classé, il est indispensable de réaliser des bassins paysagés et boisés.

Les écoulements naturels sur le site se font de Nord-Ouest en Sud-Est. Ainsi, l'ensemble des eaux pluviales de l'opération transiteront par les bassins. L'exutoire est le réseau pluvial communal se trouvant à l'intersection du chemin du Perret et du chemin de l'Ort qui rejoint un fossé puis le ruisseau de la Fosse 200 m en aval.

Le volume de rétention est divisé en deux bassins de rétention en série afin de caler au mieux au terrain naturel. (Cf. Planche 4: Plan de Gestion des eaux pluviales)

Bassin 1 - Nord-Ouest

Volume utile de 800 m³ Surface de 1 778 m²

Talus de 4/1

Profondeur utile: 0.8 m Surverse de 20 cm Ajutage circulaire Φ 300 Bassin 2 – Sud-Est

Volume utile de 770 m³ Surface de 1 737 m²

Talus de 4/1

Profondeur utile: 0.8 m Surverse de 20 cm Ajutage circulaire Φ 300

(Cf. Planche 4bis : Plan de coupe des bassins de rétention)

La géométrie précise des ouvrages de rétention sera définie dans les phases ultérieures d'étude.

De plus, le fossé exutoire qui rejoint le ruisseau de la fosse doit être à même de recevoir le débit de fuite des ouvrages de rétention déterminé au-dessus (133 l/s).

Un complément topographique du fossé concerné est en cours de réalisation pour évaluer sa capacité afin de s'assurer de la non aggravation de la situation, notamment vis-à-vis du risque inondation important sur le secteur. Ces éléments seront définis ultérieurement dans le dossier « Loi sur l'Eau ».

Ces prescriptions générales seront à confronter avec les autres contraintes, notamment architecturales, liées à la mise en place de telles structures.

CONCLUSIONS

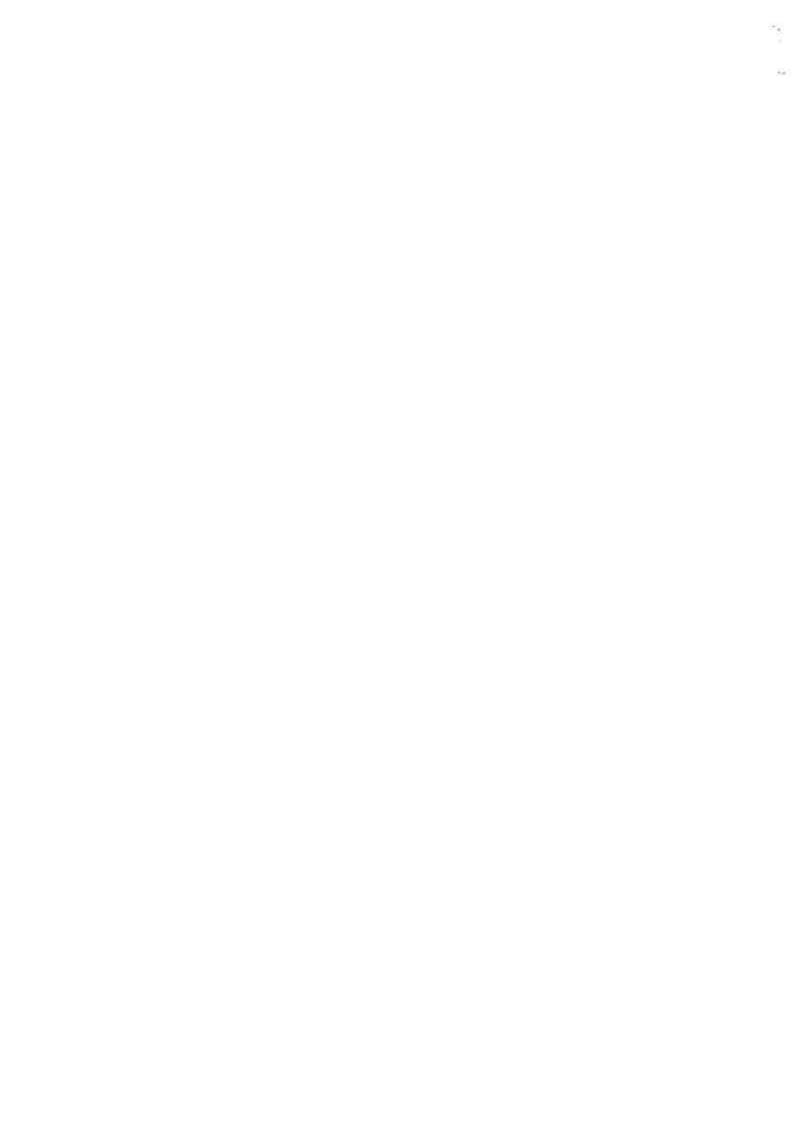
Ainsi, la réalisation du projet fera face à un certain nombre de contraintes parmi lesquelles seront les plus fortes:

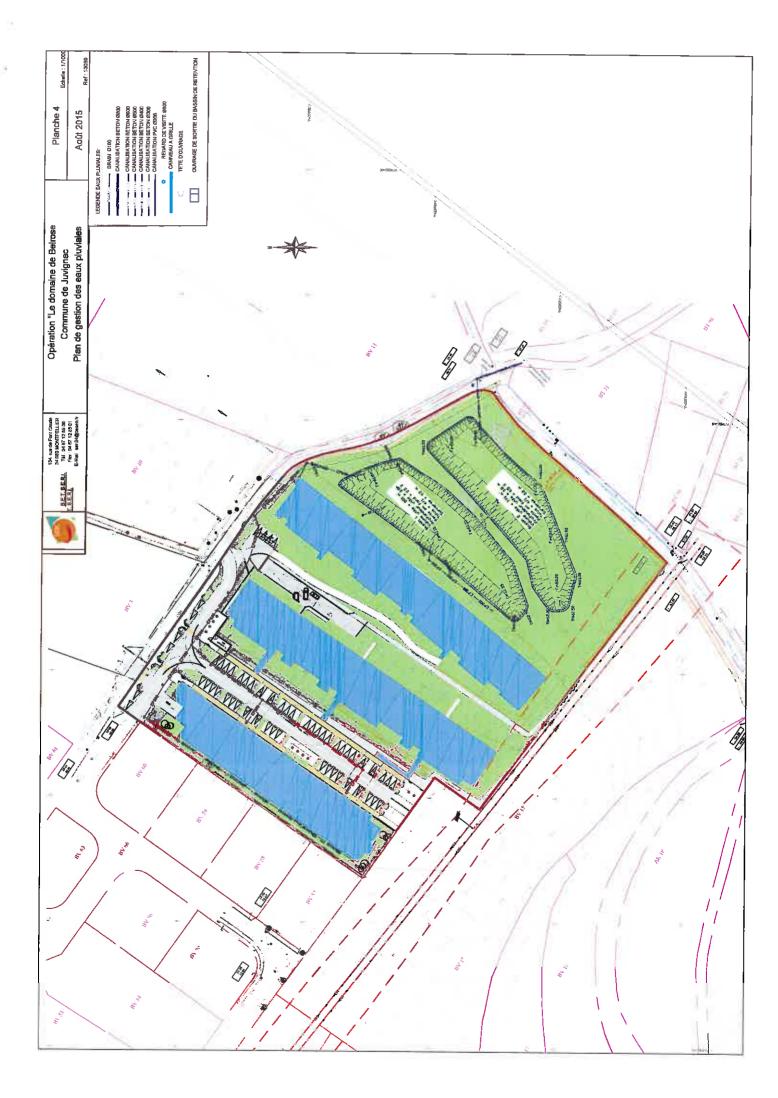
- la limitation des débits de pointe en aval contre le risque inondation
- la qualité des eaux à l'aval.

Le projet présenté permet l'intégration de la gestion des eaux pluviales dans le projet de construction du domaine de Belrose sur la commune de Juvignac.

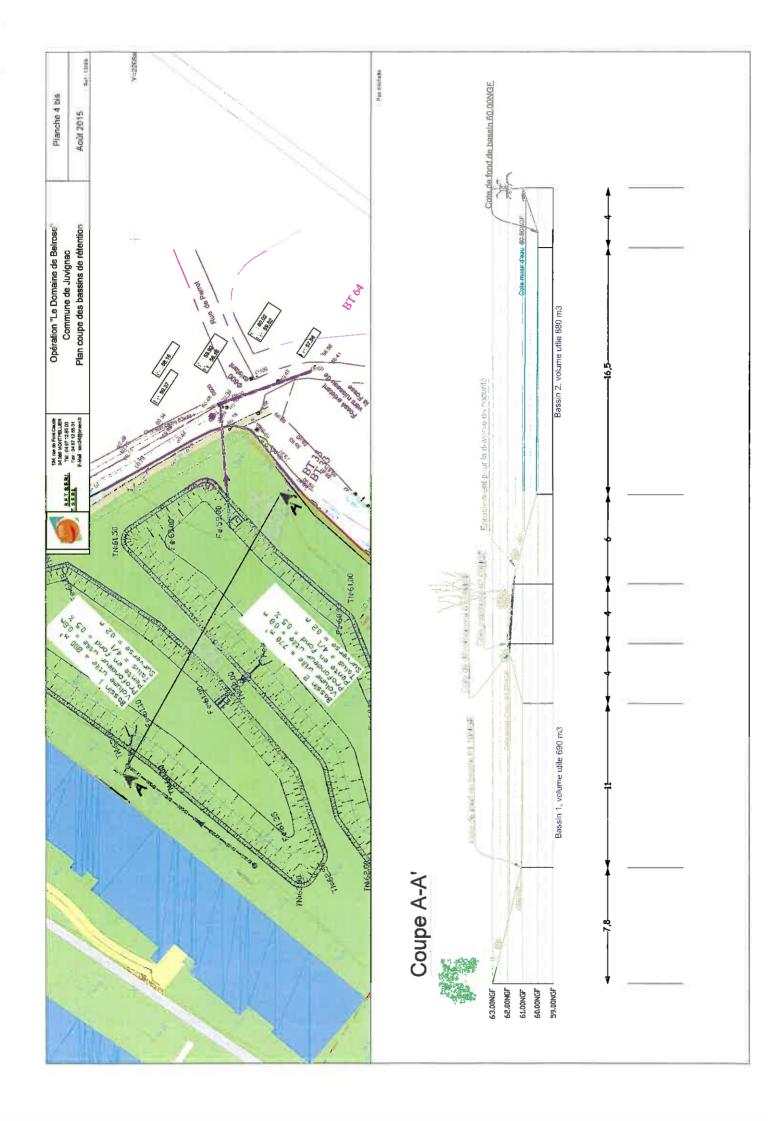
Le parti retenu est la mise en place de deux bassins de rétention en cascade. Le volume utile des ouvrages de rétention s'élève à 1 568 m³ avec un débit de fuite de 133 l/s.

> Fait à Montpellier Le 05/08/2015









	G.
	×

ANNEXE 1: Calculs hydraulique



Projet "Le Domaine de Belrose" Estimation des débits de pointe Commune de Juvignac

Opération	Actuel	Futur	
Surface	2,31	2,31	
Pente moy m/m	0,053	0,054	
Chemin hydraulique m	250	245	
Coef d'imperméabilisation	00'0	0,42	
Coef de ruissellement 1 an	06,0	0,55	
Temps de concentration mn	5,08	5,00	
A 1 an	23,22	23,22	
B fan	-0,492	-0,492	
_	1,304	1,314	
Q1an m³/s	0,15	0,28	
Coef de ruissellement 2 ans	0,35	0,59	
A 2 ans	29,78	29,78	
B2ans	-0,532	-0,532	
l mm/mm	1,846	1,862	
Q 2 ans m³/s	0,25	0,42	
Coef de ruissellement 5 ans	0,40	0,63	
A 5 ans	38,1	38,1	
B 5 ans	202	2020	
series/ series	000.0	2,00	
Q.5 ans m³/s	2,203	2,22/	
Coef de ruissellement 10 ans	0,50	0,70	
A 10 ans	47,3	47,3	
B 10 ans	-0,488	-0,488	
mm/mm	2,630	2,651	
Q 10 ans m³/s	0,51	0,72	
Coef de ruissellement 100 ans	0,55	0,74	
A 100 ans	80'8	80,6	
B 100 ans	-0,464	-0,464	
E	4,224	4,255	
	68'0	1,21	
Impact de l'aménagement sans écrêtement (moyenne inter-fréquence)		29%	

	CR revêtu	CR non revêtu
T1an	6,0	6,0
T 2 ans	0,92	0,35
T 5 ans	26'0	0,4
T10 ans	86'0	2'0
T 100 ans	4	0,55

.1	Coe	Coefficients d'imperméabilisation	rméabilisat	ion		
	S	Situation actuelle		Si	Situation future	ure
	Surface	Coef.	Surface	Surface	Coef.	Surface
	totale	Imperm.	imperm.	totale	Imperm.	imperm.
Bâti	0	100%	0	6 154	100%	6 154
Voirie stationnement	0	100%	0	2 465	100%	2 465
Piétonnier	0	100%		1 180	100%	1 180
Espaces verts	23 071	%0	0	13 272	%0	0
Totaux	23 071	%0	0	23 071	42%	9 799
Coef. imperméabilisation	uc		%0			42%
Coef. de ruissellement			%0			%59
Volume (m³) Volume (m³)	120 mét	<i>L/m²</i> méthodes des pluies	S			1176
Volume (m³)	160	Ľm²				1568

		€



Méthode des pluies (estimation des volumes de retenue) IT 77-284

Projet "Le Domaine de Belrose"

	Ł	
	ā	į
	Ċ	•
	ž	į
•	Ē	
	2	
	=	3
•		1
	d	ľ
•	Č	3
	d	B
	Č	
	Ξ	3
Ü	c	
i	E	
B	Ε	
i	7	ī
ż	٠	1
ţ		ı
	1	

Pa	Paramètres d'entrée			exchitch ob brole	
	Montpellier Fréjorgues			calcul de Lajurag	b
Montana a	T=100 ans	80,6	Type :	ajutage droit	
Montana b	T=100 ans	-0,464	Н тоуеппе	Ε	0.8
Surface BV	ha	2,307	. <u>~</u>		0.62
Coef d'apport		0,89	a	m³/s	0.133
Surface active	m ²	20 518	S ajutage	E E	0,0540
Q fuite	m³/s	0,133	D circu	E	262
Q fuite	mm/mm	0,388	L carré	E	232
Q fuite	l/s/ha	57		Calcul de la déverse	
			Type :	seuil épais	
×	Volume nécessaire calculé	lé	Débit de déverse	Q ₁₀₀ m ³ /s	1,21
Volume max	m ₃	1568	Н тах п	Ε	0,2
Temps remplissage max	£	بى ھۇر	Ε		0,34
Temps de vidange	ų	3,3	Longueur seuil m	ε	9,0
		Canalisation de fuite	n de fuite	l.	
Diamètre	Section mouillée	Périmètre mouillé	Pente	×	Débit capable
mm	m²	ε	m/m		"E
300	0.0707	0.942	0.0530	02	000

		00000			The state of the s	A Company of the Comp			
	To the same of the		1		and the state of t			The second secon	A THE PARTY OF THE
ériode de retour		түйтүү оруу анд туймуунын кананата маланатын не негез арадууну бүрү бүрүн асымын	1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		a the state of the second and the state of t			
		×	*	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1		The second secon		
- Entr	ToS	Stoc		en de l'addressa					
	Période de retour	Période de retour T=.100 ans		Période de retour T= 100 ans	Période de retour T= 100 ans	Période de retour T= 100 ans	Période de retour	Période de retour T= 100 ans	Période de retour T= 100 ans

	Durée plule	Temps	£	0	0,1	0,2	0,3	4,0	0,5	9,0	7,0	8,0	6'0	-	,	1,2	1, 3	1,4	ئ ئ	1,6	1,7	1,8	1,9	7	2,1	2,2	2,3	2,4	2,5	2,6	2,7	2,8	2,9	es	3,1	3,2	3,3	3,4	3,55	3,6	3,7
	Volume	Stock	"E	0	434	802	724	821	902	971	1 032	1 085	1 133	1176	1215	1 251	1 283	1312	1 339	1 364	1 386	1 407	1 426	1 443	1 459	1 473	1 486	1 498	1 509	1 518	1 527	1 535	1 541	1 547	1 552	1 557	1 560	1 563	1 565	1 567	1 568
	Débit de fuite	Sortie	۳E	0	48	96	143	191	239	287	334	382	430	478	525	573	621	699	716	764	812	860	206	922	1003	1051	1098	1146	1194	1242	1289	1337	1385	1433	1480	1528	1576	1624	1671	1719	1767
	Volume	Entree	E H	0	481	869	867	1012	1141	1258	1366	1467	1563	1654	1740	1824	1903	1981	2055	2128	2198	2266	2333	2398	2461	2524	2584	2644	2703	2760	2816	2872	2926	2980	3033	3085	3136	3187	3237	3286	3335
120	Lame d'eau	Entrée	mm	0	23	34	42	48	56	61	29	72	9/	18	82	88	93	26	100	104	107	110	114	117	120	123	126	129	132	135	137	140	143	145	148	150	153	155	158	160	163
	Intensité pluie	Entrée	mm/h	0	235	170	141	123	111	102	92	68	82	6	22	74	71	69	29	65	63	61	8	83	25	56	22	54	53	52	51	90	48	84	48	47	46	46	45	4 :	44
	Durée pluie	Temps	ш	0	တ	12	18	24	30	36	42	48	54	09	99	72	78	8	06	96	102	108	114	120	126	132	138	144	150	156	162	168	174	180	186	192	198	204	210	216	777
	Durée pluje	Temps	Ē	0	1,0	0,2	0,3	9'4	0,5	9,0	2,0	8'0	6'0	_	1,1	1,2	6,1	4,1	7,5	1,6	1,7	6 ,	6,	7	2,1	2,2	2,3	2,4	2,5	2,6	2,7	17.0	5	ന	3,1	3,2	3,3	3,4	3,5	မာ့ ၊ က် ၊	3,7



Méthode des pluies (estimation des volumes de retenue) IT 77-284

Projet "Le Domaine de Belrose"

	əf		8,0	0,62	0,248	0,1011	359	318	se		1,2,	0,2	0.34	0.6		Déhit canable		0.20									***************************************				tradeferral formal form					of the first contract of the c			4	Action the factor concentration action content of the physical physical design of the content of
	Calcul de l'ajutage	ajutage droit	Е		m³/s	a _z	E	mm	Calcul de la déverse	seuil épais	Q ₁₀₀ m ^{7/8}	E		Ε		<u> </u>	:	02						1000							The state of the s		4			The same is named to the same			3,5	
	S	Type : a	H moyenne	~	G	S ajutage	D circu	L carré		Type	Depit de deverse	H max m	ε	Longueur seuil m	Canalisation de fuite	Pente	m/m	0.0530	A Tours Assessment of the compression of the property of the section of the contract of the co					4	888			1	The state of the s		The state of the s		an an angel section of			1		The second secon	2,5 3	***************************************
Commune de Juvignac		9'08	-0,464	2,307	68'0	20 518	0,248	0,726	108	2		760	1,0	8,0	Canalisati	Périmètre mouillé	٤	0,942	And and and order to the Latest Property of t	B	Période de refour	T= 100 ans			The second secon	1		1	***************************************	1									2	
Com	Paramètres d'entrée Montpellier Fréjorgues	T=100 ans	T=100 ans	ha		m ₂	m³/s	mm/ m n	l/s/ha		Volume necessaire calcule	E _E E	_	ء		Section mouillée	Z _E	70700					-i		The state of the s			. 3	\	1		1		N.					1,5	
	Para Montp	Montana a	Montana b	Surface BV	Coef d'apport	Surface active	Q fuite	Q fuite	Q fuite	117/		Volume max	Temps remplissage max	Temps de vidange		Diamètre	mm	300				Entrée	Sortie	Stock	VV (mana)		designate that the same management and the street was the state of the		of him amountains and the second seco			1		1		1	1		5'0	anders amplitus place of the deligation of the second of t
		Ψ̈	Σ	જ	ပိ	JIS.	_					° 	Temps	Temp						4000		3500		0000	onne	0	7200	0000	7007		1500		1000		200)		0	0	
	Durée plule	Temps					0,3	0,4	0,5	0,6		0,8					1,3	1,4	1,5			88 v 2 080 3			M(n-n,n,n+4	4-dasa			· · · =				 .	1.6				D		3,7
	Volume Durée pluie	Temps	£	0	J.0	0,2	0,3	4,0	0,5			8,0	6,0	_	-,-	1,2				1,6	1,7	<u>د</u>	e,	~	2,7	2,2	2,3	4,2	2,5	9,70	, c,		 		3,2	, en	4,	3,5	9,6	
	 Volume Durée plul résiduel 	Stock Temps		0	392 0,1	519 0,2	599 0,3	654 0,4	693 0,5	740	6	752 0,8	758 0,9	760 1	757 1,1	750 1,2	741	729		697 1,6	678 1,7	657 1,8	634 1,9	609 2	583 2,1	556 2,2	528 2,3	498 2,4	2,5	435 2,6	368 2.8	333	297	261	223 3,2	185	146 3,4	107 3,5	3,6	5 9
	Débit de Volume Durée plui Volume fuite résiduel Durée plui	Sortie Stock Temps	m³ m³	0 0	89 392 0,1	179 519 0,2	268 599 0,3	358 654 0,4	447 693 0,5	55/ 721 826 740	6000	715 752 0,8	805 758 0,9	894 760 1	984 757 1,1	1073 750 1,2	1163 741	1252 729	714	1431 697 1,6	1520 678 1,7	1610 657 1,8	1699 634 1,9	1789 609 2	1878 583 2,1	1967 556 2,2	2057 528 2,3	2146 498 2,4	2236 46/ 2,5	2325 435 2,6	2504 368 2.8	2593 333	2683 297 3	2772 261	2862 223 3,2	2951 185 3.3	3040 146 3,4	3130 107 3,5 O	3219 67 3,6	3309 26
	au Volume fulte résiduel Durée plul	Entrée Sortie Stock Temps	m³ m³ h	0 0 0	481 89 392 0,1	698 179 519 0,2	867 268 599 0,3	1012 358 654 0,4	1141 447 693 0,5	1366 537 721 1366 626 740	200	1467 715 752 0,8	1563 805 758 0,9	1654 894 760 1	1740 984 757 1,1	1824 1073 750 1,2	1903 1163 741	1981 1252 729	1341 714	2128 1431 697 1,6	2198 1520 678 1,7	2266 1610 657 1,8	2333 1699 634 1,9	2398 1789 609 2	2461 1878 583 2,1	2524 1967 556 2,2	2584 2057 528 2,3	2644 2146 498 2,4	2703 2236 46/ 2,5	2/50 2325 435 2,6	2872 2504 368 2.8	2926 2593 333	2980 2683 297 3	3033 2772 261	3085 2862 223 3,2	3136 2951 185 3.3	3187 3040 146 3,4	3237 3130 107 3,5 ⁰	3286 3219 67 3,6	3335 3309 26
0 7an	Débit de Volume Durée plui Volume fuite résiduel Durée plui	Entrée Entrée Sortie Stock Temps	n mm m ³ m ³ h	0 0 0	481 89 392 0,1	34 698 179 519 0,2	4 2 867 268 599 0,3	49 1012 358 654 0,4	56 1141 447 693 0,5	67 1366 826 740	160	72 1467 715 752 0,8	76 1563 805 758 0,9	81 1654 894 760 1	85 1740 984 757 1,1	89 1824 1073 750 1,2	93 1903 1163 741	97 1981 1252 729	2055 1341 714	104 2128 1431 697 1,6	107 2198 1520 678 1,7	110 2266 1610 657 1,8	114 2333 1699 634 1,9	117 2398 1789 609 2	120 2461 1878 583 2,1	123 2524 1967 556 2,2	126 2584 2057 528 2,3	129 2644 2146 498 2,4	132 2703 2236 46/ 2,5	135 2/55 23/5 435 2/6	140 2872 2504 368 2.8	143 2926 2593 333	145 2980 2683 297 3	148 3033 2772 261	150 3085 2862 223 3,2	153 3136 2951 185 3.3	155 3187 3040 146 3,4	158 3237 3130 107 3,5	160 3286 3219 67 3,6	163 3335 3309 26
0 7an	ile intensité Lame d'eau Volume fuite résiduel Durée plui	s Entrée Entrée Sortie Stock Temps	mm m³ m³ h		236 23 481 89 392 0,1	170 34 698 179 519 0,2	141 42 887 268 599 0,3	123 49 1012 358 654 0,4	111 b6 1141 447 693 0,5	102 01 1200 35/ (21 05 67 1988 828 740		89 72 1467 715 752 0,8	85 76 1563 805 758 0,9	81 1654 894 760 1	77 85 1740 984 757 1,1	74 89 1824 1073 750 1,2	71 93 1903 1163 741	69 97 1981 1252 729	100 2055 1341 714	65 104 2128 1431 697 1,6	63 107 2198 1520 678 1,7	61 110 2266 1610 657 1,8	60 114 2333 1699 634 1,9	58 117 2398 1789 609 2	57 120 2461 1878 583 2,1	56 123 2524 1967 556 2,2	55 128 2584 2057 528 2,3	54 129 2644 2146 498 2,4	53 132 2/03 2236 46/ 2,5	51 137 2/50 2/25 4/35 2/6	50 140 2872 2504 368 2.8	49 143 2926 2593 333	48 145 2980 2683 297 3	48 148 3033 2772 261	47 150 3085 2862 223 3,2	46 153 3136 2951 185 3,3	46 155 3187 3040 146 3,4	45 158 3237 3130 107 3, 5 0	44 160 3286 3219 67 3,6	44 163 3335 3309 26

