

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|--|--------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Montpellier - Manguio | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F) = 6.5$ |
| Occurrence | 2 ans | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F) = -0.604$ |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|---------|------------------|-------------------|--------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | Qc m³/s | | | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT INITIAL | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.20 | 1.95 | 0.17 | 0.247 | | 1.70 | 0.20 | 1.95 | 0.169 | 1.20 | 0.247 | 0.25 | | 300 | 0 |
| 1b | 7.40 | 0.45 | 4.10 | 0.03 | 1.218 | s | 9.10 | 0.40 | 6.05 | 0.044 | 1.00 | 1.191 | 1.19 | | 800 | 0 |
| 1c | 0.50 | 0.35 | 1.70 | 0.02 | 0.077 | p | 9.60 | 0.40 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 1.241 | 0.08 | | 300 | 0 |
| 1d | 0.30 | 0.45 | 1.15 | 0.03 | 0.086 | p | 9.90 | 0.40 | 6.05 | 0.043 | 1.02 | 1.284 | 0.09 | | 300 | 0 |
| 1e | 0.60 | 0.35 | 1.60 | 0.03 | 0.100 | p | 10.50 | 0.40 | 6.05 | 0.041 | 1.04 | 1.344 | 0.10 | | 400 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.45 | 1.25 | 0.01 | 0.174 | s | 11.40 | 0.40 | 7.30 | 0.028 | 0.95 | 1.178 | 1.18 | | 1000 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.25 | 3.65 | 0.09 | 0.387 | p | 14.80 | 0.37 | 7.30 | 0.043 | 1.03 | 1.598 | 0.39 | | 400 | 0 |
| 1h | 3.60 | 0.45 | 3.50 | 0.02 | 0.570 | p | 18.40 | 0.38 | 7.30 | 0.038 | 1.10 | 2.049 | 0.57 | | 600 | 0 |
| 1i | 2.80 | 0.20 | 1.60 | 0.01 | 0.201 | s | 21.20 | 0.36 | 8.90 | 0.027 | 1.02 | 1.769 | 1.77 | | 1100 | 0 |
| 1j | 1.30 | 0.25 | 2.10 | 0.12 | 0.206 | p | 22.50 | 0.35 | 8.90 | 0.037 | 1.04 | 2.018 | 0.21 | | 300 | 0 |
| 1k | 1.10 | 0.25 | 1.00 | 0.01 | 0.130 | s | 23.60 | 0.35 | 9.90 | 0.031 | 0.99 | 1.857 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1l | 1.60 | 0.45 | 2.85 | 0.01 | 0.222 | p | 25.20 | 0.35 | 9.90 | 0.029 | 1.01 | 1.999 | 0.22 | | 500 | 0 |
| 1m | 5.70 | 0.25 | 6.90 | 0.06 | 0.403 | p | 30.90 | 0.34 | 9.90 | 0.034 | 1.07 | 2.447 | 0.40 | | 500 | 0 |
| 1n | 6.70 | 0.20 | 3.45 | 0.01 | 0.345 | s | 37.60 | 0.31 | 13.35 | 0.024 | 0.95 | 2.082 | 2.08 | | 1100 | 0 |
| 1o | 1.10 | 0.45 | 1.30 | 0.01 | 0.209 | | 1.10 | 0.45 | 1.30 | 0.008 | 1.34 | 0.209 | 0.21 | | 500 | 0 |
| 1p | 1.30 | 0.45 | 1.45 | 0.02 | 0.298 | s | 2.40 | 0.45 | 2.75 | 0.011 | 1.08 | 0.345 | 0.34 | | 600 | 0 |
| 1q | 0.40 | 0.45 | 1.10 | 0.02 | 0.107 | s | 2.80 | 0.45 | 3.85 | 0.013 | 0.92 | 0.349 | 0.35 | | 500 | 0 |
| 1r | 2.00 | 0.45 | 2.40 | 0.02 | 0.345 | p | 4.80 | 0.45 | 3.85 | 0.015 | 1.08 | 0.648 | 0.35 | | 600 | 0 |
| 1s | 1.20 | 0.45 | 1.65 | 0.03 | 0.307 | p | 6.00 | 0.45 | 3.85 | 0.021 | 1.16 | 0.912 | 0.31 | | 500 | 0 |
| 1t | 1.40 | 0.20 | 1.85 | 0.01 | 0.097 | s | 7.40 | 0.40 | 5.70 | 0.018 | 0.97 | 0.751 | 0.75 | | 800 | 0 |
| 1 | 45.00 | 0.33 | 12.65 | 0.04 | 3.152 | | 45.00 | 0.33 | 12.65 | 0.036 | 1.04 | 3.152 | 3.15 | | 1100 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3**

K = 1.63 V = 0.30 U = 1.21 W = 0.78 pour F = 0.5 T = 2 ans

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)

- A : aire du sous-bassin versant (en ha)

- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant

- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)

sous-bassin versant (en m/m)

coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).

$m = ((2/0.8)^2 - 0.42*b/(1-0.29*b))^{1/(1-0.29*b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

$m = ((2/0.8)^2 - 0.42*b/(1-0.29*b))^{1/(1-0.29*b)}$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|-------------------------------------|---------------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F)=$ 5.203 |
| Occurrence | 5 ans | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F)=$ -0.37 |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|---------|------------------|-------------------|--------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | Qc m³/s | | | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT INITIAL | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.25 | 1.95 | 0.17 | 0.279 | | 1.70 | 0.25 | 1.95 | 0.169 | 1.11 | 0.279 | 0.28 | | 400 | 0 |
| 1b | 7.40 | 0.51 | 4.10 | 0.03 | 1.606 | s | 9.10 | 0.46 | 6.05 | 0.044 | 1.00 | 1.665 | 1.66 | | 900 | 0 |
| 1c | 0.50 | 0.42 | 1.70 | 0.02 | 0.106 | p | 9.60 | 0.46 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 1.741 | 0.11 | | 400 | 0 |
| 1d | 0.30 | 0.51 | 1.15 | 0.03 | 0.096 | p | 9.90 | 0.46 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 1.801 | 0.10 | | 300 | 0 |
| 1e | 0.60 | 0.42 | 1.60 | 0.03 | 0.132 | p | 10.50 | 0.46 | 6.05 | 0.042 | 1.02 | 1.893 | 0.13 | | 400 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.51 | 1.25 | 0.01 | 0.224 | s | 11.40 | 0.46 | 7.30 | 0.028 | 0.97 | 1.822 | 1.82 | | 1100 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.29 | 3.65 | 0.09 | 0.485 | p | 14.80 | 0.42 | 7.30 | 0.041 | 1.02 | 2.300 | 0.48 | | 500 | 0 |
| 1h | 3.60 | 0.51 | 3.50 | 0.02 | 0.776 | p | 18.40 | 0.44 | 7.30 | 0.036 | 1.06 | 2.946 | 0.78 | | 700 | 0 |
| 1i | 2.80 | 0.25 | 1.60 | 0.01 | 0.305 | s | 21.20 | 0.41 | 8.90 | 0.026 | 1.01 | 2.820 | 2.82 | | 1300 | 0 |
| 1j | 1.30 | 0.29 | 2.10 | 0.12 | 0.228 | p | 22.50 | 0.41 | 8.90 | 0.033 | 1.02 | 3.055 | 0.23 | | 400 | 0 |
| 1k | 1.10 | 0.29 | 1.00 | 0.01 | 0.164 | s | 23.60 | 0.40 | 9.90 | 0.028 | 0.99 | 2.964 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1l | 1.60 | 0.51 | 2.85 | 0.01 | 0.326 | p | 25.20 | 0.41 | 9.90 | 0.027 | 1.00 | 3.200 | 0.33 | | 600 | 0 |
| 1m | 5.70 | 0.29 | 6.90 | 0.06 | 0.613 | p | 30.90 | 0.39 | 9.90 | 0.032 | 1.04 | 3.822 | 0.61 | | 600 | 0 |
| 1n | 6.70 | 0.25 | 3.45 | 0.01 | 0.593 | s | 37.60 | 0.36 | 13.35 | 0.023 | 0.97 | 3.713 | 3.71 | | 1400 | 0 |
| 1o | 1.10 | 0.51 | 1.30 | 0.01 | 0.270 | | 1.10 | 0.51 | 1.30 | 0.008 | 1.18 | 0.270 | 0.27 | | 600 | 0 |
| 1p | 1.30 | 0.51 | 1.45 | 0.02 | 0.353 | s | 2.40 | 0.51 | 2.75 | 0.011 | 1.04 | 0.494 | 0.49 | | 600 | 0 |
| 1q | 0.40 | 0.51 | 1.10 | 0.02 | 0.122 | s | 2.80 | 0.51 | 3.85 | 0.013 | 0.95 | 0.530 | 0.53 | | 600 | 0 |
| 1r | 2.00 | 0.51 | 2.40 | 0.02 | 0.459 | p | 4.80 | 0.51 | 3.85 | 0.015 | 1.05 | 0.939 | 0.46 | | 600 | 0 |
| 1s | 1.20 | 0.51 | 1.65 | 0.03 | 0.348 | p | 6.00 | 0.51 | 3.85 | 0.020 | 1.09 | 1.240 | 0.35 | | 500 | 0 |
| 1t | 1.40 | 0.29 | 1.85 | 0.01 | 0.179 | s | 7.40 | 0.47 | 5.70 | 0.017 | 0.98 | 1.192 | 1.19 | | 900 | 0 |
| 1 | 45.00 | 0.38 | 12.65 | 0.04 | 5.153 | | 45.00 | 0.38 | 12.65 | 0.036 | 1.02 | 5.153 | 5.15 | | 1200 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3**

$K = 1.02$ $V = 0.17$ $U = 1.12$ $W = 0.85$ pour $F = 0.2$ $T = 5$ ans

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- soit $m = L / \text{sous-bassin versant (en m/m)}$
- coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si $M = 2, m = 1$).
- $m = ((2/0.8)^2 - 0.42^b / (1 - 0.29^b))^{1/(1 - 0.29^b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.
- $m = ((2/0.8)^2 - 0.42^b / (1 - 0.29^b))^{1/(1 - 0.29^b)}$

Données Pluviométriques

| | | | | |
|---------------------------|--|-----------------------------------|--------------|---------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | | |
| Commune Occurrence | Saint Mathieu de Treviers 10 ans | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F)=$ | 5.67 |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F)=$ | -0.348 |
| | | I : intensité de la pluie (mm/mn) | | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|---------|------------------|-------------------|--------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | Qc m³/s | | | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT INITIAL | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.30 | 1.95 | 0.17 | 0.379 | | 1.70 | 0.30 | 1.95 | 0.169 | 1.10 | 0.379 | 0.38 | | 400 | 0 |
| 1b | 7.40 | 0.60 | 4.10 | 0.03 | 2.190 | s | 9.10 | 0.54 | 6.05 | 0.044 | 1.00 | 2.284 | 2.28 | | 1000 | 0 |
| 1c | 0.50 | 0.50 | 1.70 | 0.02 | 0.147 | p | 9.60 | 0.54 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 2.390 | 0.15 | | 400 | 0 |
| 1d | 0.30 | 0.60 | 1.15 | 0.03 | 0.129 | p | 9.90 | 0.54 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 2.472 | 0.13 | | 400 | 0 |
| 1e | 0.60 | 0.50 | 1.60 | 0.03 | 0.182 | p | 10.50 | 0.54 | 6.05 | 0.042 | 1.02 | 2.600 | 0.18 | | 400 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.60 | 1.25 | 0.01 | 0.305 | s | 11.40 | 0.55 | 7.30 | 0.028 | 0.97 | 2.522 | 2.52 | | 1300 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.34 | 3.65 | 0.09 | 0.654 | p | 14.80 | 0.50 | 7.30 | 0.041 | 1.02 | 3.162 | 0.65 | | 500 | 0 |
| 1h | 3.60 | 0.60 | 3.50 | 0.02 | 1.062 | p | 18.40 | 0.52 | 7.30 | 0.036 | 1.05 | 4.050 | 1.06 | | 800 | 0 |
| 1i | 2.80 | 0.30 | 1.60 | 0.01 | 0.426 | s | 21.20 | 0.49 | 8.90 | 0.026 | 1.01 | 3.914 | 3.91 | | 1400 | 0 |
| 1j | 1.30 | 0.34 | 2.10 | 0.12 | 0.305 | p | 22.50 | 0.48 | 8.90 | 0.033 | 1.02 | 4.224 | 0.30 | | 400 | 0 |
| 1k | 1.10 | 0.34 | 1.00 | 0.01 | 0.222 | s | 23.60 | 0.47 | 9.90 | 0.028 | 0.99 | 4.115 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1l | 1.60 | 0.60 | 2.85 | 0.01 | 0.449 | p | 25.20 | 0.48 | 9.90 | 0.027 | 1.00 | 4.443 | 0.45 | | 600 | 0 |
| 1m | 5.70 | 0.34 | 6.90 | 0.06 | 0.841 | p | 30.90 | 0.46 | 9.90 | 0.032 | 1.04 | 5.288 | 0.84 | | 600 | 0 |
| 1n | 6.70 | 0.30 | 3.45 | 0.01 | 0.837 | s | 37.60 | 0.43 | 13.35 | 0.023 | 0.97 | 5.205 | 5.21 | | 1500 | 0 |
| 1o | 1.10 | 0.60 | 1.30 | 0.01 | 0.367 | | 1.10 | 0.60 | 1.30 | 0.008 | 1.17 | 0.367 | 0.37 | | 700 | 0 |
| 1p | 1.30 | 0.60 | 1.45 | 0.02 | 0.477 | s | 2.40 | 0.60 | 2.75 | 0.011 | 1.04 | 0.679 | 0.68 | | 700 | 0 |
| 1q | 0.40 | 0.60 | 1.10 | 0.02 | 0.164 | s | 2.80 | 0.60 | 3.85 | 0.013 | 0.96 | 0.732 | 0.73 | | 700 | 0 |
| 1r | 2.00 | 0.60 | 2.40 | 0.02 | 0.626 | p | 4.80 | 0.60 | 3.85 | 0.015 | 1.04 | 1.291 | 0.63 | | 700 | 0 |
| 1s | 1.20 | 0.60 | 1.65 | 0.03 | 0.468 | p | 6.00 | 0.60 | 3.85 | 0.020 | 1.08 | 1.696 | 0.47 | | 600 | 0 |
| 1t | 1.40 | 0.30 | 1.85 | 0.01 | 0.212 | s | 7.40 | 0.54 | 5.70 | 0.017 | 0.98 | 1.622 | 1.62 | | 1000 | 0 |
| 1 | 45.00 | 0.45 | 12.65 | 0.04 | 7.199 | | 45.00 | 0.45 | 12.65 | 0.036 | 1.02 | 7.199 | 7.20 | | 1400 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3**

K = 1.10 V = 0.16 U = 1.11 W = 0.86 pour F = 0.1 T = **10 ans**

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- sous-bassin versant (en m/m)
- coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).
- $m = ((2/0.8)^{2-0.42*b/(1-0.29*b)})^{1/(1-0.29*b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.
- $m = ((2/0.8)^{2-0.42*b/(1-0.29*b)})^{1/(1-0.29*b)}$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|-------------------------------------|---------------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F)=$ 6.189 |
| Occurrence | 30 ans | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F)=$ -0.316 |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | Assemblage | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT INITIAL | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.40 | 1.95 | 0.17 | 0.580 | | 1.70 | 0.40 | 1.95 | 0.169 | 1.09 | 0.580 | 0.58 | | 500 | 0 |
| 1b | 7.40 | 0.70 | 4.10 | 0.03 | 2.992 | s | 9.10 | 0.64 | 6.05 | 0.044 | 1.00 | 3.189 | 3.19 | | 1100 | 0 |
| 1c | 0.50 | 0.60 | 1.70 | 0.02 | 0.206 | p | 9.60 | 0.64 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 3.340 | 0.21 | | 400 | 0 |
| 1d | 0.30 | 0.70 | 1.15 | 0.03 | 0.172 | p | 9.90 | 0.64 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 3.451 | 0.17 | | 400 | 0 |
| 1e | 0.60 | 0.60 | 1.60 | 0.03 | 0.254 | p | 10.50 | 0.64 | 6.05 | 0.042 | 1.02 | 3.633 | 0.25 | | 500 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.70 | 1.25 | 0.01 | 0.415 | s | 11.40 | 0.65 | 7.30 | 0.028 | 0.98 | 3.562 | 3.56 | | 1400 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.51 | 3.65 | 0.09 | 1.166 | p | 14.80 | 0.61 | 7.30 | 0.043 | 1.02 | 4.680 | 1.17 | | 600 | 0 |
| 1h | 3.60 | 0.70 | 3.50 | 0.02 | 1.456 | p | 18.40 | 0.63 | 7.30 | 0.038 | 1.05 | 5.911 | 1.46 | | 900 | 0 |
| 1i | 2.80 | 0.40 | 1.60 | 0.01 | 0.675 | s | 21.20 | 0.60 | 8.90 | 0.027 | 1.01 | 5.811 | 5.81 | | 1600 | 0 |
| 1j | 1.30 | 0.51 | 2.10 | 0.12 | 0.536 | p | 22.50 | 0.60 | 8.90 | 0.035 | 1.02 | 6.329 | 0.54 | | 500 | 0 |
| 1k | 1.10 | 0.51 | 1.00 | 0.01 | 0.396 | s | 23.60 | 0.59 | 9.90 | 0.030 | 0.99 | 6.240 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1l | 1.60 | 0.70 | 2.85 | 0.01 | 0.622 | p | 25.20 | 0.60 | 9.90 | 0.028 | 1.00 | 6.703 | 0.62 | | 700 | 0 |
| 1m | 5.70 | 0.51 | 6.90 | 0.06 | 1.537 | p | 30.90 | 0.58 | 9.90 | 0.034 | 1.03 | 8.213 | 1.54 | | 800 | 0 |
| 1n | 6.70 | 0.40 | 3.45 | 0.01 | 1.347 | s | 37.60 | 0.55 | 13.35 | 0.024 | 0.98 | 8.221 | 8.22 | | 1800 | 0 |
| 1o | 1.10 | 0.70 | 1.30 | 0.01 | 0.500 | | 1.10 | 0.70 | 1.30 | 0.008 | 1.15 | 0.500 | 0.50 | | 700 | 0 |
| 1p | 1.30 | 0.70 | 1.45 | 0.02 | 0.644 | s | 2.40 | 0.70 | 2.75 | 0.011 | 1.04 | 0.937 | 0.94 | | 800 | 0 |
| 1q | 0.40 | 0.70 | 1.10 | 0.02 | 0.220 | s | 2.80 | 0.70 | 3.85 | 0.013 | 0.96 | 1.018 | 1.02 | | 800 | 0 |
| 1r | 2.00 | 0.70 | 2.40 | 0.02 | 0.856 | p | 4.80 | 0.70 | 3.85 | 0.015 | 1.04 | 1.785 | 0.86 | | 800 | 0 |
| 1s | 1.20 | 0.70 | 1.65 | 0.03 | 0.628 | p | 6.00 | 0.70 | 3.85 | 0.020 | 1.07 | 2.328 | 0.63 | | 600 | 0 |
| 1t | 1.40 | 0.40 | 1.85 | 0.01 | 0.337 | s | 7.40 | 0.64 | 5.70 | 0.017 | 0.99 | 2.297 | 2.30 | | 1100 | 0 |
| 1 | 45.00 | 0.56 | 12.65 | 0.04 | 10.812 | | 45.00 | 0.56 | 12.65 | 0.036 | 1.02 | 10.812 | 10.81 | | 1600 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3** 2
 K = 1.19 V = 0.14 U = 1.10 W = 0.87 pour F = 0.033333 T = **30 ans**

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- I : pente du sous-bassin versant (en m/m)

On définit par $M = L/A1/2$ l'allongement du bassin. m est un coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si $M = 2, m = 1$).

Si $M > 0.8, m = ((2/M)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)} = (4*A / L^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

Si $M <= 0.8, m = ((2/0.8)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$

Données Pluviométriques

| | | | | | |
|--------------------|--|-------------------------------------|--|--------------|---------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | | | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | | avec $a(F)=$ | 6.546 |
| Occurrence | 100 ans | (valable pour $t < 30mn$) | | et $b(F)=$ | -0.282 |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | | | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem blage | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|--------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT INITIAL | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.50 | 1.95 | 0.17 | 0.792 | | 1.70 | 0.50 | 1.95 | 0.169 | 1.08 | 0.792 | 0.79 | | 500 | 0 |
| 1b | 7.40 | 0.80 | 4.10 | 0.03 | 3.847 | s | 9.10 | 0.74 | 6.05 | 0.044 | 1.00 | 4.173 | 4.17 | | 1200 | 0 |
| 1c | 0.50 | 0.70 | 1.70 | 0.02 | 0.269 | p | 9.60 | 0.74 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 4.373 | 0.27 | | 500 | 0 |
| 1d | 0.30 | 0.80 | 1.15 | 0.03 | 0.216 | p | 9.90 | 0.74 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 4.517 | 0.22 | | 400 | 0 |
| 1e | 0.60 | 0.70 | 1.60 | 0.03 | 0.331 | p | 10.50 | 0.74 | 6.05 | 0.042 | 1.02 | 4.758 | 0.33 | | 500 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.80 | 1.25 | 0.01 | 0.532 | s | 11.40 | 0.75 | 7.30 | 0.028 | 0.98 | 4.717 | 4.72 | | 1600 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.62 | 3.65 | 0.09 | 1.582 | p | 14.80 | 0.72 | 7.30 | 0.044 | 1.01 | 6.216 | 1.58 | | 700 | 0 |
| 1h | 3.60 | 0.80 | 3.50 | 0.02 | 1.880 | p | 18.40 | 0.73 | 7.30 | 0.039 | 1.04 | 7.815 | 1.88 | | 900 | 0 |
| 1i | 2.80 | 0.50 | 1.60 | 0.01 | 0.958 | s | 21.20 | 0.70 | 8.90 | 0.028 | 1.01 | 7.830 | 7.83 | | 1800 | 0 |
| 1j | 1.30 | 0.62 | 2.10 | 0.12 | 0.715 | p | 22.50 | 0.70 | 8.90 | 0.035 | 1.02 | 8.505 | 0.72 | | 500 | 0 |
| 1k | 1.10 | 0.62 | 1.00 | 0.01 | 0.537 | s | 23.60 | 0.69 | 9.90 | 0.030 | 1.00 | 8.452 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1l | 1.60 | 0.80 | 2.85 | 0.01 | 0.810 | p | 25.20 | 0.70 | 9.90 | 0.028 | 1.00 | 9.064 | 0.81 | | 800 | 0 |
| 1m | 5.70 | 0.62 | 6.90 | 0.06 | 2.139 | p | 30.90 | 0.69 | 9.90 | 0.034 | 1.03 | 11.135 | 2.14 | | 800 | 0 |
| 1n | 6.70 | 0.50 | 3.45 | 0.01 | 1.942 | s | 37.60 | 0.65 | 13.35 | 0.024 | 0.98 | 11.409 | 11.41 | | 2000 | 0 |
| 1o | 1.10 | 0.80 | 1.30 | 0.01 | 0.641 | | 1.10 | 0.80 | 1.30 | 0.008 | 1.13 | 0.641 | 0.64 | | 800 | 0 |
| 1p | 1.30 | 0.80 | 1.45 | 0.02 | 0.817 | s | 2.40 | 0.80 | 2.75 | 0.011 | 1.03 | 1.217 | 1.22 | | 900 | 0 |
| 1q | 0.40 | 0.80 | 1.10 | 0.02 | 0.277 | s | 2.80 | 0.80 | 3.85 | 0.013 | 0.96 | 1.333 | 1.33 | | 800 | 0 |
| 1r | 2.00 | 0.80 | 2.40 | 0.02 | 1.102 | p | 4.80 | 0.80 | 3.85 | 0.015 | 1.03 | 2.323 | 1.10 | | 800 | 0 |
| 1s | 1.20 | 0.80 | 1.65 | 0.03 | 0.792 | p | 6.00 | 0.80 | 3.85 | 0.020 | 1.06 | 3.009 | 0.79 | | 700 | 0 |
| 1t | 1.40 | 0.50 | 1.85 | 0.01 | 0.480 | s | 7.40 | 0.74 | 5.70 | 0.017 | 0.99 | 3.051 | 3.05 | | 1200 | 0 |
| 1 | 45.00 | 0.66 | 12.65 | 0.04 | 14.728 | | 45.00 | 0.66 | 12.65 | 0.036 | 1.02 | 14.728 | 14.73 | | 1800 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3**

K = 1.23 V = 0.13 U = 1.09 W = 0.88 pour F = 0.01 T = **100** ans

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)

- A : aire du sous-bassin versant (en ha)

- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant

- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)

- I : pente du sous-bassin versant (en m/m)

On définit par $M = L/A1/2$ l'allongement du bassin. m est un coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si $M = 2, m = 1$).

Si $M > 0.8, m = ((2/M)^{2-0.42*b/(1-0.29*b)}) = (4*A / L^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

Si $M <= 0.8, m = ((2/0.8)^{2-0.42*b/(1-0.29*b)})$

| | | | | | | | |
|--------------------|--|--|--|---|--|--|--|
| Affaire | | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | | Données Pluviométriques | | | |
| Commune | | Saint Mathieu de Treviers | | Station : Montpellier - Mauguio | | | |
| Occurrence | | 2 ans | | $I(\text{mm/mn}) = a(F) * t(\text{mn})^{-b(F)}$ avec $a(F) = 6.5$ (valable pour $t < 30\text{mn}$) et $b(F) = -0.604$ | | | |
| Réf interne | | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | | I : intensité de la pluie (mm/mn) | | | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem blage | Eléments bassins assemblés | | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|--------------|----------------------------|------|-------|--------|------|---------|------------------|-------------------|--------------------|-----------------|--|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | Qc m³/s | | | Diam m | BaREP Volume m³ | |
| ETAT INITIAL | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 2a | 2.50 | 0.45 | 2.70 | 0.015 | 0.396 | | 2.50 | 0.45 | 2.70 | 0.015 | 1.10 | 0.396 | 0.40 | | 600 | 0 | |
| 2b | 0.70 | 0.45 | 1.50 | 0.010 | 0.126 | p | 3.20 | 0.45 | 2.70 | 0.014 | 1.19 | 0.505 | 0.13 | | 400 | 0 | |
| 2c | 0.80 | 0.45 | 1.70 | 0.010 | 0.135 | p | 4.00 | 0.45 | 2.70 | 0.013 | 1.27 | 0.633 | 0.14 | | 500 | 0 | |
| 2d | 0.10 | 0.45 | 1.80 | 0.015 | 0.015 | s | 4.10 | 0.45 | 4.50 | 0.014 | 0.94 | 0.483 | 0.48 | | 600 | 0 | |
| 2e | 1.30 | 0.45 | 0.50 | 0.015 | 0.380 | p | 5.40 | 0.45 | 4.50 | 0.014 | 1.02 | 0.659 | 0.38 | | 600 | 0 | |
| 2f | 0.70 | 0.45 | 3.10 | 0.010 | 0.081 | s | 6.10 | 0.45 | 7.60 | 0.012 | 0.77 | 0.520 | 0.00 | | 100 | 0 | |
| 2g | 2.30 | 0.45 | 2.10 | 0.010 | 0.374 | | 2.30 | 0.45 | 2.10 | 0.010 | 1.25 | 0.374 | 0.37 | | 600 | 0 | |
| 2h | 3.50 | 0.45 | 3.10 | 0.010 | 0.465 | s | 5.80 | 0.45 | 5.20 | 0.010 | 0.95 | 0.585 | 0.59 | | 700 | 0 | |
| 2i | 2.25 | 0.45 | 3.00 | 0.010 | 0.293 | s | 8.05 | 0.45 | 8.20 | 0.010 | 0.80 | 0.631 | 0.63 | | 800 | 0 | |
| 2j | 2.10 | 0.45 | 2.55 | 0.010 | 0.301 | | 2.10 | 0.45 | 2.55 | 0.010 | 1.08 | 0.301 | 0.30 | | 600 | 0 | |
| 2k | 1.00 | 0.45 | 1.40 | 0.010 | 0.194 | s | 3.10 | 0.45 | 3.95 | 0.010 | 0.93 | 0.351 | 0.35 | | 600 | 0 | |
| 2l | 0.70 | 0.45 | 1.75 | 0.010 | 0.115 | p | 3.80 | 0.45 | 3.95 | 0.010 | 0.99 | 0.438 | 0.11 | | 400 | 0 | |
| 2m | 0.30 | 0.45 | 0.75 | 0.010 | 0.077 | s | 4.10 | 0.45 | 4.70 | 0.010 | 0.91 | 0.427 | 0.00 | | 100 | 0 | |
| 2n | 0.40 | 0.45 | 1.50 | 0.010 | 0.069 | | 0.40 | 0.45 | 1.50 | 0.010 | 0.90 | 0.069 | 0.07 | | 400 | 0 | |
| 2o | 0.40 | 0.45 | 2.20 | 0.010 | 0.054 | s | 0.80 | 0.45 | 3.70 | 0.010 | 0.64 | 0.084 | 0.08 | | 400 | 0 | |
| 2a-o | 19.05 | 0.45 | 8.20 | 0.010 | 1.610 | | 19.05 | 0.45 | 8.20 | 0.010 | 1.04 | 1.610 | 1.61 | | 1000 | 0 | |
| 2p | 6.80 | 0.24 | 3.40 | 0.010 | 0.422 | | 6.80 | 0.24 | 3.40 | 0.010 | 1.30 | 0.422 | 0.42 | | 700 | 0 | |
| 2p | 33.35 | 0.36 | 8.90 | 0.010 | 2.147 | | 33.35 | 0.36 | 8.90 | 0.010 | 1.17 | 2.147 | 2.15 | | 1100 | 0 | |
| 2q | 2.50 | 0.45 | 2.70 | 0.020 | 0.432 | | 2.50 | 0.45 | 2.70 | 0.020 | 1.10 | 0.432 | 0.43 | | 600 | 0 | |
| 2r | 2.70 | 0.45 | 1.90 | 0.010 | 0.474 | s | 5.20 | 0.45 | 4.60 | 0.015 | 0.99 | 0.628 | 0.63 | | 800 | 0 | |
| 2s | 3.50 | 0.45 | 0.95 | 0.010 | 0.727 | s | 8.70 | 0.45 | 5.55 | 0.014 | 1.04 | 0.958 | 0.96 | | 900 | 0 | |
| 2t | 5.00 | 0.45 | 2.10 | 0.010 | 0.870 | s | 13.70 | 0.45 | 7.65 | 0.012 | 0.98 | 1.254 | 1.25 | | 1000 | 0 | |
| 2u | 3.00 | 0.45 | 1.40 | 0.010 | 0.641 | s | 16.70 | 0.45 | 9.05 | 0.012 | 0.94 | 1.387 | 1.39 | | 1000 | 0 | |
| 2v | 0.50 | 0.45 | 1.40 | 0.010 | 0.092 | s | 17.20 | 0.45 | 10.45 | 0.012 | 0.87 | 1.301 | 1.39 | | 1000 | 0 | |
| 2w | 1.80 | 0.45 | 2.30 | 0.010 | 0.271 | p | 19.00 | 0.45 | 10.45 | 0.011 | 0.89 | 1.438 | 0.27 | | 600 | 0 | |
| 2 | 52.35 | 0.40 | 10.45 | 0.010 | 3.606 | | 52.35 | 0.40 | 10.45 | 0.010 | 1.22 | 3.606 | 3.61 | | 1400 | 0 | |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$$Q(\text{m}^3/\text{s}) = K * I^V * C^U * A^W * m \quad (\text{m} : \text{coefficient d'allongement}) \quad \text{en zone : } 3$$

$K = 1.63 \quad V = 0.30 \quad U = 1.21 \quad W = 0.78 \quad \text{pour } F = 0.5 \quad T = 2 \text{ ans}$

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- sous-bassin versant (en m/m)

coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).
 $m = ((2/0.8)^{2 - 0.42 * b / (1 - 0.29 * b)})$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

| | | | | | | | |
|--------------------|--|--|--|--|--|--|--|
| Affaire | | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | | Données Pluviométriques | | | |
| Commune | | Saint Mathieu de Treviers | | Station : Prades le Lez | | | |
| Occurrence | | 5 ans | | $I(\text{mm/mn}) = a(F) * t(\text{mn})^{-b(F)}$ avec $a(F) = 5.203$ (valable pour $t < 30\text{mn}$) et $b(F) = -0.37$ | | | |
| Réf interne | | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | | I : intensité de la pluie (mm/mn) | | | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|---------|------------------|-------------------|--------------------|-----------------|--|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | Qc m³/s | | | Diam m | BaREP Volume m³ | |
| ETAT INITIAL | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 2a | 2.50 | 0.51 | 2.70 | 0.015 | 0.544 | | 2.50 | 0.51 | 2.70 | 0.015 | 1.06 | 0.544 | 0.54 | | 700 | 0 | |
| 2b | 0.70 | 0.51 | 1.50 | 0.010 | 0.169 | p | 3.20 | 0.51 | 2.70 | 0.014 | 1.10 | 0.691 | 0.17 | | 500 | 0 | |
| 2c | 0.80 | 0.51 | 1.70 | 0.010 | 0.185 | p | 4.00 | 0.51 | 2.70 | 0.013 | 1.15 | 0.861 | 0.19 | | 500 | 0 | |
| 2d | 0.10 | 0.51 | 1.80 | 0.015 | 0.023 | s | 4.10 | 0.51 | 4.50 | 0.014 | 0.96 | 0.746 | 0.75 | | 700 | 0 | |
| 2e | 1.30 | 0.51 | 0.50 | 0.015 | 0.406 | p | 5.40 | 0.51 | 4.50 | 0.014 | 1.01 | 0.995 | 0.41 | | 600 | 0 | |
| 2f | 0.70 | 0.51 | 3.10 | 0.010 | 0.131 | s | 6.10 | 0.51 | 7.60 | 0.012 | 0.86 | 0.916 | 0.00 | | 100 | 0 | |
| 2g | 2.30 | 0.51 | 2.10 | 0.010 | 0.509 | | 2.30 | 0.51 | 2.10 | 0.010 | 1.14 | 0.509 | 0.51 | | 700 | 0 | |
| 2h | 3.50 | 0.51 | 3.10 | 0.010 | 0.684 | s | 5.80 | 0.51 | 5.20 | 0.010 | 0.97 | 0.960 | 0.96 | | 900 | 0 | |
| 2i | 2.25 | 0.51 | 3.00 | 0.010 | 0.439 | s | 8.05 | 0.51 | 8.20 | 0.010 | 0.88 | 1.147 | 1.15 | | 900 | 0 | |
| 2j | 2.10 | 0.51 | 2.55 | 0.010 | 0.433 | | 2.10 | 0.51 | 2.55 | 0.010 | 1.05 | 0.433 | 0.43 | | 700 | 0 | |
| 2k | 1.00 | 0.51 | 1.40 | 0.010 | 0.249 | s | 3.10 | 0.51 | 3.95 | 0.010 | 0.96 | 0.555 | 0.55 | | 700 | 0 | |
| 2l | 0.70 | 0.51 | 1.75 | 0.010 | 0.160 | p | 3.80 | 0.51 | 3.95 | 0.010 | 1.00 | 0.684 | 0.16 | | 500 | 0 | |
| 2m | 0.30 | 0.51 | 0.75 | 0.010 | 0.090 | s | 4.10 | 0.51 | 4.70 | 0.010 | 0.95 | 0.696 | 0.00 | | 100 | 0 | |
| 2n | 0.40 | 0.51 | 1.50 | 0.010 | 0.095 | | 0.40 | 0.51 | 1.50 | 0.010 | 0.94 | 0.095 | 0.09 | | 400 | 0 | |
| 2o | 0.40 | 0.51 | 2.20 | 0.010 | 0.083 | s | 0.80 | 0.51 | 3.70 | 0.010 | 0.78 | 0.141 | 0.14 | | 500 | 0 | |
| 2a-o | 19.05 | 0.51 | 8.20 | 0.010 | 2.777 | | 19.05 | 0.51 | 8.20 | 0.010 | 1.02 | 2.777 | 2.78 | | 1300 | 0 | |
| 2p | 6.80 | 0.29 | 3.40 | 0.010 | 0.697 | | 6.80 | 0.29 | 3.40 | 0.010 | 1.16 | 0.697 | 0.70 | | 800 | 0 | |
| 2p | 33.35 | 0.41 | 8.90 | 0.010 | 3.758 | | 33.35 | 0.41 | 8.90 | 0.010 | 1.09 | 3.758 | 3.76 | | 1400 | 0 | |
| 2q | 2.50 | 0.51 | 2.70 | 0.020 | 0.571 | | 2.50 | 0.51 | 2.70 | 0.020 | 1.06 | 0.571 | 0.57 | | 600 | 0 | |
| 2r | 2.70 | 0.51 | 1.90 | 0.010 | 0.621 | s | 5.20 | 0.51 | 4.60 | 0.015 | 1.00 | 0.954 | 0.95 | | 900 | 0 | |
| 2s | 3.50 | 0.51 | 0.95 | 0.010 | 0.881 | s | 8.70 | 0.51 | 5.55 | 0.014 | 1.02 | 1.499 | 1.50 | | 1000 | 0 | |
| 2t | 5.00 | 0.51 | 2.10 | 0.010 | 1.130 | s | 13.70 | 0.51 | 7.65 | 0.012 | 0.99 | 2.105 | 2.10 | | 1100 | 0 | |
| 2u | 3.00 | 0.51 | 1.40 | 0.010 | 0.770 | s | 16.70 | 0.51 | 9.05 | 0.012 | 0.97 | 2.418 | 2.42 | | 1200 | 0 | |
| 2v | 0.50 | 0.51 | 1.40 | 0.010 | 0.122 | s | 17.20 | 0.51 | 10.45 | 0.012 | 0.92 | 2.360 | 2.42 | | 1200 | 0 | |
| 2w | 1.80 | 0.51 | 2.30 | 0.010 | 0.383 | p | 19.00 | 0.51 | 10.45 | 0.011 | 0.94 | 2.605 | 0.38 | | 600 | 0 | |
| 2 | 52.35 | 0.46 | 10.45 | 0.010 | 6.423 | | 52.35 | 0.46 | 10.45 | 0.010 | 1.12 | 6.423 | 6.42 | | 1700 | 0 | |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(\text{m}^3/\text{s}) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3**
 K = 1.02 V = 0.17 U = 1.12 W = 0.85 pour F = 0.2 T = 5 ans

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)

- A : aire du sous-bassin versant (en ha)

- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant

- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)

sous-bassin versant (en m/m)

coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).

$m = ((2/0.8)^{2-0.42*b/(1-0.29*b)})^{1-0.29*b}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

$m = ((2/0.8)^{2-0.42*b/(1-0.29*b)})^{1-0.29*b}$

| Données Pluviométriques | |
|--|--|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers |
| Occurrence | 10 ans |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot |
| Station : Prades le Lez | |
| $I(\text{mm/mn}) = a(F) \cdot t(\text{mn})^{-b(F)}$ avec $a(F) = 5.67$ (valable pour $t < 30\text{mn}$) et $b(F) = -0.348$ | |
| I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem blage | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|--------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|--------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT INITIAL | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 2 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 2a | 2.50 | 0.60 | 2.70 | 0.015 | 0.744 | | 2.50 | 0.60 | 2.70 | 0.015 | 1.05 | 0.744 | 0.74 | | 700 | 0 |
| 2b | 0.70 | 0.60 | 1.50 | 0.010 | 0.230 | p | 3.20 | 0.60 | 2.70 | 0.014 | 1.10 | 0.946 | 0.23 | | 500 | 0 |
| 2c | 0.80 | 0.60 | 1.70 | 0.010 | 0.253 | p | 4.00 | 0.60 | 2.70 | 0.013 | 1.14 | 1.177 | 0.25 | | 600 | 0 |
| 2d | 0.10 | 0.60 | 1.80 | 0.015 | 0.032 | s | 4.10 | 0.60 | 4.50 | 0.014 | 0.97 | 1.031 | 1.03 | | 800 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.60 | 0.50 | 0.015 | 0.543 | p | 5.40 | 0.60 | 4.50 | 0.014 | 1.01 | 1.373 | 0.54 | | 700 | 0 |
| 2f | 0.70 | 0.60 | 3.10 | 0.010 | 0.182 | s | 6.10 | 0.60 | 7.60 | 0.012 | 0.87 | 1.281 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.60 | 2.10 | 0.010 | 0.696 | | 2.30 | 0.60 | 2.10 | 0.010 | 1.13 | 0.696 | 0.70 | | 800 | 0 |
| 2h | 3.50 | 0.60 | 3.10 | 0.010 | 0.941 | s | 5.80 | 0.60 | 5.20 | 0.010 | 0.98 | 1.333 | 1.33 | | 1000 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.60 | 3.00 | 0.010 | 0.606 | s | 8.05 | 0.60 | 8.20 | 0.010 | 0.89 | 1.607 | 1.61 | | 1000 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.60 | 2.55 | 0.010 | 0.595 | | 2.10 | 0.60 | 2.55 | 0.010 | 1.04 | 0.595 | 0.60 | | 700 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.60 | 1.40 | 0.010 | 0.339 | s | 3.10 | 0.60 | 3.95 | 0.010 | 0.96 | 0.769 | 0.77 | | 800 | 0 |
| 2l | 0.70 | 0.60 | 1.75 | 0.010 | 0.219 | p | 3.80 | 0.60 | 3.95 | 0.010 | 1.00 | 0.946 | 0.22 | | 500 | 0 |
| 2m | 0.30 | 0.60 | 0.75 | 0.010 | 0.121 | s | 4.10 | 0.60 | 4.70 | 0.010 | 0.95 | 0.967 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2n | 0.40 | 0.60 | 1.50 | 0.010 | 0.130 | | 0.40 | 0.60 | 1.50 | 0.010 | 0.95 | 0.130 | 0.13 | | 400 | 0 |
| 2o | 0.40 | 0.60 | 2.20 | 0.010 | 0.115 | s | 0.80 | 0.60 | 3.70 | 0.010 | 0.79 | 0.197 | 0.20 | | 500 | 0 |
| 2a-o | 19.05 | 0.60 | 8.20 | 0.010 | 3.876 | | 19.05 | 0.60 | 8.20 | 0.010 | 1.02 | 3.876 | 3.88 | | 1400 | 0 |
| 2p | 6.80 | 0.34 | 3.40 | 0.010 | 0.958 | | 6.80 | 0.34 | 3.40 | 0.010 | 1.15 | 0.958 | 0.96 | | 900 | 0 |
| 2p | 33.35 | 0.48 | 8.90 | 0.010 | 5.220 | | 33.35 | 0.48 | 8.90 | 0.010 | 1.09 | 5.220 | 5.22 | | 1600 | 0 |
| 2q | 2.50 | 0.60 | 2.70 | 0.020 | 0.779 | | 2.50 | 0.60 | 2.70 | 0.020 | 1.05 | 0.779 | 0.78 | | 700 | 0 |
| 2r | 2.70 | 0.60 | 1.90 | 0.010 | 0.847 | s | 5.20 | 0.60 | 4.60 | 0.015 | 1.00 | 1.317 | 1.32 | | 1000 | 0 |
| 2s | 3.50 | 0.60 | 0.95 | 0.010 | 1.193 | s | 8.70 | 0.60 | 5.55 | 0.014 | 1.02 | 2.074 | 2.07 | | 1100 | 0 |
| 2t | 5.00 | 0.60 | 2.10 | 0.010 | 1.538 | s | 13.70 | 0.60 | 7.65 | 0.012 | 0.99 | 2.930 | 2.93 | | 1300 | 0 |
| 2u | 3.00 | 0.60 | 1.40 | 0.010 | 1.041 | s | 16.70 | 0.60 | 9.05 | 0.012 | 0.97 | 3.378 | 3.38 | | 1300 | 0 |
| 2v | 0.50 | 0.60 | 1.40 | 0.010 | 0.167 | s | 17.20 | 0.60 | 10.45 | 0.012 | 0.93 | 3.309 | 3.38 | | 1300 | 0 |
| 2w | 1.80 | 0.60 | 2.30 | 0.010 | 0.526 | p | 19.00 | 0.60 | 10.45 | 0.011 | 0.94 | 3.651 | 0.53 | | 700 | 0 |
| 2 | 52.35 | 0.55 | 10.45 | 0.010 | 9.138 | | 52.35 | 0.55 | 10.45 | 0.010 | 1.11 | 9.138 | 9.14 | | 1900 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$$Q(\text{m}^3/\text{s}) = K \cdot I^V \cdot C^U \cdot A^W \cdot m$$

(m : coefficient d'allongement) en zone : **3**

K = 1.10 V = 0.16 U = 1.11 W = 0.86 pour F = 0.1 T = **10 ans**

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m³/s)

- A : aire du sous-bassin versant (en ha)

- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant

- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)

sous-bassin versant (en m/m)

coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).

$m = \frac{1}{(1-0.29^b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

$m = ((2/0.8)^{2-0.42 \cdot b/(1-0.29^b)})$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|---|----------------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(\text{mm/mn}) = a(F) \cdot t(\text{mn})^{-b(F)}$ | avec $a(F) =$ 6.189 |
| Occurrence | 30 ans | (valable pour $t < 30\text{mn}$) | et $b(F) =$ -0.316 |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|-------------|--------------|--------------|---------------|---------------|----------------------------|-------------|--------------|--------------|-------------|------------------|-------------------|--------------------|------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT INITIAL | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 2 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 2a | 2.50 | 0.70 | 2.70 | 0.015 | 1.022 | | 2.50 | 0.70 | 2.70 | 0.015 | 1.05 | 1.022 | 1.02 | | 800 | 0 |
| 2b | 0.70 | 0.70 | 1.50 | 0.010 | 0.315 | p | 3.20 | 0.70 | 2.70 | 0.014 | 1.09 | 1.297 | 0.31 | | 600 | 0 |
| 2c | 0.80 | 0.70 | 1.70 | 0.010 | 0.347 | p | 4.00 | 0.70 | 2.70 | 0.013 | 1.12 | 1.613 | 0.35 | | 600 | 0 |
| 2d | 0.10 | 0.70 | 1.80 | 0.015 | 0.044 | s | 4.10 | 0.70 | 4.50 | 0.014 | 0.97 | 1.436 | 1.44 | | 900 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.70 | 0.50 | 0.015 | 0.723 | p | 5.40 | 0.70 | 4.50 | 0.014 | 1.01 | 1.907 | 0.72 | | 700 | 0 |
| 2f | 0.70 | 0.70 | 3.10 | 0.010 | 0.255 | s | 6.10 | 0.70 | 7.60 | 0.012 | 0.88 | 1.813 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.70 | 2.10 | 0.010 | 0.954 | | 2.30 | 0.70 | 2.10 | 0.010 | 1.11 | 0.954 | 0.95 | | 900 | 0 |
| 2h | 3.50 | 0.70 | 3.10 | 0.010 | 1.303 | s | 5.80 | 0.70 | 5.20 | 0.010 | 0.98 | 1.870 | 1.87 | | 1100 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.70 | 3.00 | 0.010 | 0.840 | s | 8.05 | 0.70 | 8.20 | 0.010 | 0.90 | 2.284 | 2.28 | | 1200 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.70 | 2.55 | 0.010 | 0.822 | | 2.10 | 0.70 | 2.55 | 0.010 | 1.04 | 0.822 | 0.82 | | 800 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.70 | 1.40 | 0.010 | 0.461 | s | 3.10 | 0.70 | 3.95 | 0.010 | 0.97 | 1.073 | 1.07 | | 900 | 0 |
| 2l | 0.70 | 0.70 | 1.75 | 0.010 | 0.301 | p | 3.80 | 0.70 | 3.95 | 0.010 | 1.00 | 1.320 | 0.30 | | 600 | 0 |
| 2m | 0.30 | 0.70 | 0.75 | 0.010 | 0.163 | s | 4.10 | 0.70 | 4.70 | 0.010 | 0.96 | 1.355 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2n | 0.40 | 0.70 | 1.50 | 0.010 | 0.178 | | 0.40 | 0.70 | 1.50 | 0.010 | 0.95 | 0.178 | 0.18 | | 500 | 0 |
| 2o | 0.40 | 0.70 | 2.20 | 0.010 | 0.159 | s | 0.80 | 0.70 | 3.70 | 0.010 | 0.81 | 0.277 | 0.28 | | 600 | 0 |
| 2a-o | 19.05 | 0.70 | 8.20 | 0.010 | 5.473 | | 19.05 | 0.70 | 8.20 | 0.010 | 1.02 | 5.473 | 5.47 | | 1600 | 0 |
| 2p | 6.80 | 0.51 | 3.40 | 0.010 | 1.757 | | 6.80 | 0.51 | 3.40 | 0.010 | 1.13 | 1.757 | 1.76 | | 1100 | 0 |
| 2p | 33.35 | 0.62 | 8.90 | 0.010 | 8.253 | | 33.35 | 0.62 | 8.90 | 0.010 | 1.08 | 8.253 | 8.25 | | 1800 | 0 |
| 2q | 2.50 | 0.70 | 2.70 | 0.020 | 1.065 | | 2.50 | 0.70 | 2.70 | 0.020 | 1.05 | 1.065 | 1.06 | | 800 | 0 |
| 2r | 2.70 | 0.70 | 1.90 | 0.010 | 1.156 | s | 5.20 | 0.70 | 4.60 | 0.015 | 1.00 | 1.831 | 1.83 | | 1100 | 0 |
| 2s | 3.50 | 0.70 | 0.95 | 0.010 | 1.612 | s | 8.70 | 0.70 | 5.55 | 0.014 | 1.02 | 2.893 | 2.89 | | 1300 | 0 |
| 2t | 5.00 | 0.70 | 2.10 | 0.010 | 2.097 | s | 13.70 | 0.70 | 7.65 | 0.012 | 0.99 | 4.123 | 4.12 | | 1400 | 0 |
| 2u | 3.00 | 0.70 | 1.40 | 0.010 | 1.406 | s | 16.70 | 0.70 | 9.05 | 0.012 | 0.97 | 4.775 | 4.78 | | 1500 | 0 |
| 2v | 0.50 | 0.70 | 1.40 | 0.010 | 0.228 | s | 17.20 | 0.70 | 10.45 | 0.012 | 0.93 | 4.700 | 4.78 | | 1500 | 0 |
| 2w | 1.80 | 0.70 | 2.30 | 0.010 | 0.724 | p | 19.00 | 0.70 | 10.45 | 0.011 | 0.95 | 5.185 | 0.72 | | 800 | 0 |
| 2 | 52.35 | 0.68 | 10.45 | 0.010 | 13.773 | | 52.35 | 0.68 | 10.45 | 0.010 | 1.10 | 13.773 | 13.77 | | 2200 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(\text{m}^3/\text{s}) = K \cdot I^V \cdot C^U \cdot A^W \cdot m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3** 2
 K = 1.19 V = 0.14 U = 1.10 W = 0.87 pour F = 0.033333 T = **30 ans**

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m³/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- I : pente du sous-bassin versant (en m/m)

On définit par $M = L/A1/2$ l'allongement du bassin. m est un coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si $M = 2$, $m = 1$).

Si $M > 0.8$, $m = ((2/M)^2)^{-0.42 \cdot b / (1 - 0.29 \cdot b)} = (4 \cdot A / L^2)^{-0.42 \cdot b / (1 - 0.29 \cdot b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

Si $M \leq 0.8$, $m = ((2/0.8)^2)^{-0.42 \cdot b / (1 - 0.29 \cdot b)}$

| | | | | | | | |
|--------------------|--|--|--|--|--|--|--|
| Affaire | | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | | Données Pluviométriques | | | |
| Commune | | Saint Mathieu de Treviers | | Station : Prades le Lez | | | |
| Occurrence | | 100 ans | | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ avec $a(F) = 6.546$ (valable pour $t < 30mn$) et $b(F) = -0.282$ | | | |
| Réf interne | | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | | I : intensité de la pluie (mm/mn) | | | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem blage | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|--------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT INITIAL | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 2 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 2a | 2.50 | 0.80 | 2.70 | 0.015 | 1.320 | | 2.50 | 0.80 | 2.70 | 0.015 | 1.04 | 1.320 | 1.32 | | 900 | 0 |
| 2b | 0.70 | 0.80 | 1.50 | 0.010 | 0.405 | p | 3.20 | 0.80 | 2.70 | 0.014 | 1.08 | 1.676 | 0.41 | | 600 | 0 |
| 2c | 0.80 | 0.80 | 1.70 | 0.010 | 0.449 | p | 4.00 | 0.80 | 2.70 | 0.013 | 1.11 | 2.082 | 0.45 | | 700 | 0 |
| 2d | 0.10 | 0.80 | 1.80 | 0.015 | 0.057 | s | 4.10 | 0.80 | 4.50 | 0.014 | 0.97 | 1.884 | 1.88 | | 1000 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.80 | 0.50 | 0.015 | 0.904 | p | 5.40 | 0.80 | 4.50 | 0.014 | 1.01 | 2.496 | 0.90 | | 800 | 0 |
| 2f | 0.70 | 0.80 | 3.10 | 0.010 | 0.336 | s | 6.10 | 0.80 | 7.60 | 0.012 | 0.89 | 2.419 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.80 | 2.10 | 0.010 | 1.231 | | 2.30 | 0.80 | 2.10 | 0.010 | 1.10 | 1.231 | 1.23 | | 900 | 0 |
| 2h | 3.50 | 0.80 | 3.10 | 0.010 | 1.699 | s | 5.80 | 0.80 | 5.20 | 0.010 | 0.98 | 2.473 | 2.47 | | 1200 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.80 | 3.00 | 0.010 | 1.098 | s | 8.05 | 0.80 | 8.20 | 0.010 | 0.91 | 3.059 | 3.06 | | 1300 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.80 | 2.55 | 0.010 | 1.068 | | 2.10 | 0.80 | 2.55 | 0.010 | 1.03 | 1.068 | 1.07 | | 900 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.80 | 1.40 | 0.010 | 0.591 | s | 3.10 | 0.80 | 3.95 | 0.010 | 0.97 | 1.413 | 1.41 | | 1000 | 0 |
| 2l | 0.70 | 0.80 | 1.75 | 0.010 | 0.389 | p | 3.80 | 0.80 | 3.95 | 0.010 | 1.00 | 1.734 | 0.39 | | 600 | 0 |
| 2m | 0.30 | 0.80 | 0.75 | 0.010 | 0.206 | s | 4.10 | 0.80 | 4.70 | 0.010 | 0.96 | 1.790 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2n | 0.40 | 0.80 | 1.50 | 0.010 | 0.231 | | 0.40 | 0.80 | 1.50 | 0.010 | 0.96 | 0.231 | 0.23 | | 500 | 0 |
| 2o | 0.40 | 0.80 | 2.20 | 0.010 | 0.209 | s | 0.80 | 0.80 | 3.70 | 0.010 | 0.83 | 0.367 | 0.37 | | 600 | 0 |
| 2a-o | 19.05 | 0.80 | 8.20 | 0.010 | 7.283 | | 19.05 | 0.80 | 8.20 | 0.010 | 1.02 | 7.283 | 7.28 | | 1800 | 0 |
| 2p | 6.80 | 0.62 | 3.40 | 0.010 | 2.454 | | 6.80 | 0.62 | 3.40 | 0.010 | 1.12 | 2.454 | 2.45 | | 1200 | 0 |
| 2p | 33.35 | 0.72 | 8.90 | 0.010 | 11.176 | | 33.35 | 0.72 | 8.90 | 0.010 | 1.07 | 11.176 | 11.18 | | 2000 | 0 |
| 2q | 2.50 | 0.80 | 2.70 | 0.020 | 1.369 | | 2.50 | 0.80 | 2.70 | 0.020 | 1.04 | 1.369 | 1.37 | | 900 | 0 |
| 2r | 2.70 | 0.80 | 1.90 | 0.010 | 1.485 | s | 5.20 | 0.80 | 4.60 | 0.015 | 1.00 | 2.398 | 2.40 | | 1200 | 0 |
| 2s | 3.50 | 0.80 | 0.95 | 0.010 | 2.050 | s | 8.70 | 0.80 | 5.55 | 0.014 | 1.02 | 3.802 | 3.80 | | 1400 | 0 |
| 2t | 5.00 | 0.80 | 2.10 | 0.010 | 2.691 | s | 13.70 | 0.80 | 7.65 | 0.012 | 0.99 | 5.468 | 5.47 | | 1600 | 0 |
| 2u | 3.00 | 0.80 | 1.40 | 0.010 | 1.786 | s | 16.70 | 0.80 | 9.05 | 0.012 | 0.97 | 6.363 | 6.36 | | 1700 | 0 |
| 2v | 0.50 | 0.80 | 1.40 | 0.010 | 0.294 | s | 17.20 | 0.80 | 10.45 | 0.012 | 0.94 | 6.296 | 6.36 | | 1700 | 0 |
| 2w | 1.80 | 0.80 | 2.30 | 0.010 | 0.939 | p | 19.00 | 0.80 | 10.45 | 0.011 | 0.95 | 6.943 | 0.94 | | 900 | 0 |
| 2 | 52.35 | 0.75 | 10.45 | 0.010 | 17.651 | | 52.35 | 0.75 | 10.45 | 0.010 | 1.09 | 17.651 | 17.65 | | 2400 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3**
 K = 1.23 V = 0.13 U = 1.09 W = 0.88 pour F = 0.01 T = **100** ans

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- I : pente du sous-bassin versant (en m/m)

On définit par $M = L/A/2$ l'allongement du bassin. m est un coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si $M = 2$, $m = 1$).

Si $M > 0.8$, $m = ((2/M)^2 - 0.42 * b / (1 - 0.29 * b)) = (4 * A / L^2)^{-0.42 * b / (1 - 0.29 * b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

Si $M <= 0.8$, $m = ((2/0.8)^2 - 0.42 * b / (1 - 0.29 * b))$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|--|--------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Montpellier - Mauguio | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)*(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F) = 6.5$ |
| Occurrence | 2 ans | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F) = -0.604$ |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem blage | Eléments bassins assemblés | | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|--------------|----------------------------|------|-------|--------|------|---------|------------------|-------------------|--------------------|-----------------|--|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | Qc m³/s | | | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ | |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.20 | 1.95 | 0.17 | 0.247 | | 1.70 | 0.20 | 1.95 | 0.169 | 1.20 | 0.247 | 0.25 | | 300 | 0 | |
| 1g | 3.40 | 0.25 | 3.65 | 0.09 | 0.387 | s | 5.10 | 0.23 | 5.60 | 0.110 | 0.88 | 0.451 | 0.45 | | 500 | 0 | |
| 1b | 7.40 | 0.45 | 4.10 | 0.03 | 1.218 | | 7.40 | 0.45 | 4.10 | 0.029 | 1.19 | 1.218 | 1.22 | | 800 | 0 | |
| 1c | 0.50 | 0.35 | 1.70 | 0.02 | 0.077 | p | 7.90 | 0.44 | 4.10 | 0.029 | 1.21 | 1.280 | 0.08 | | 300 | 0 | |
| 1d | 0.30 | 0.45 | 1.15 | 0.03 | 0.086 | p | 8.20 | 0.44 | 4.10 | 0.029 | 1.23 | 1.339 | 0.09 | | 300 | 0 | |
| 1e | 0.60 | 0.35 | 1.60 | 0.03 | 0.100 | s | 8.80 | 0.44 | 5.70 | 0.028 | 1.02 | 1.144 | 1.14 | | 800 | 0 | |
| 1f | 0.90 | 0.45 | 1.25 | 0.01 | 0.174 | s | 9.70 | 0.44 | 6.95 | 0.021 | 0.93 | 1.035 | 1.14 | | 1000 | 0 | |
| 1g | 3.40 | 0.25 | 3.65 | 0.09 | 0.387 | p | 13.10 | 0.39 | 6.95 | 0.040 | 1.03 | 1.508 | 0.39 | | 400 | 0 | |
| 1h | 3.60 | 0.45 | 3.50 | 0.02 | 0.570 | p | 16.70 | 0.40 | 6.95 | 0.035 | 1.10 | 1.968 | 0.57 | | 600 | 0 | |
| 1i | 2.80 | 0.20 | 1.60 | 0.01 | 0.201 | s | 19.50 | 0.37 | 8.55 | 0.025 | 1.02 | 1.700 | 1.70 | | 1100 | 0 | |
| 1j | 1.30 | 0.25 | 2.10 | 0.12 | 0.206 | p | 20.80 | 0.37 | 8.55 | 0.035 | 1.04 | 1.961 | 0.21 | | 300 | 0 | |
| 1k | 1.10 | 0.25 | 1.00 | 0.01 | 0.130 | s | 21.90 | 0.36 | 9.55 | 0.030 | 0.99 | 1.803 | 0.00 | | 100 | 0 | |
| 1l | 1.60 | 0.45 | 2.85 | 0.01 | 0.222 | p | 23.50 | 0.37 | 9.55 | 0.028 | 1.01 | 1.947 | 0.22 | | 500 | 0 | |
| 1m | 5.70 | 0.25 | 6.90 | 0.06 | 0.403 | p | 29.20 | 0.34 | 9.55 | 0.033 | 1.08 | 2.405 | 0.40 | | 500 | 0 | |
| 1n | 6.70 | 0.20 | 3.45 | 0.01 | 0.345 | s | 35.90 | 0.32 | 13.00 | 0.024 | 0.95 | 2.041 | 2.04 | | 1100 | 0 | |
| 1o | 1.10 | 0.45 | 1.30 | 0.01 | 0.209 | | 1.10 | 0.45 | 1.30 | 0.008 | 1.34 | 0.209 | 0.21 | | 500 | 0 | |
| 1p | 1.30 | 0.45 | 1.45 | 0.02 | 0.298 | s | 2.40 | 0.45 | 2.75 | 0.011 | 1.08 | 0.345 | 0.34 | | 600 | 0 | |
| 1q | 0.40 | 0.45 | 1.10 | 0.02 | 0.107 | s | 2.80 | 0.45 | 3.85 | 0.013 | 0.92 | 0.349 | 0.35 | | 500 | 0 | |
| 1r | 2.00 | 0.45 | 2.40 | 0.02 | 0.345 | p | 4.80 | 0.45 | 3.85 | 0.015 | 1.08 | 0.648 | 0.35 | | 600 | 0 | |
| 1s | 1.20 | 0.45 | 1.65 | 0.03 | 0.307 | p | 6.00 | 0.45 | 3.85 | 0.021 | 1.16 | 0.912 | 0.31 | | 500 | 0 | |
| 1t | 1.40 | 0.20 | 1.85 | 0.01 | 0.097 | s | 7.40 | 0.40 | 5.70 | 0.018 | 0.97 | 0.751 | 0.75 | | 800 | 0 | |
| 1 | 43.30 | 0.33 | 12.65 | 0.04 | 3.023 | | 43.30 | 0.33 | 12.65 | 0.036 | 1.02 | 3.023 | 3.02 | | 1000 | 0 | |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3**
 K = 1.63 V = 0.30 U = 1.21 W = 0.78 pour F = 0.5 T = 2 ans

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m³/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- sous-bassin versant (en m/m)

coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).

$m = ((2/0.8)^2 - 0.42^b / (1 - 0.29^b))^{1/(1 - 0.29^b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

$m = ((2/0.8)^2 - 0.42^b / (1 - 0.29^b))^{1/(1 - 0.29^b)}$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|-----------------------------------|---------------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F)=$ 5.203 |
| Occurrence | 5 ans | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F)=$ -0.37 |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem blage | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|--------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|--------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.25 | 1.95 | 0.17 | 0.279 | | 1.70 | 0.25 | 1.95 | 0.169 | 1.11 | 0.279 | 0.28 | | 400 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.29 | 3.65 | 0.09 | 0.485 | s | 5.10 | 0.28 | 5.60 | 0.110 | 0.93 | 0.621 | 0.62 | | 500 | 0 |
| 1b | 7.40 | 0.51 | 4.10 | 0.03 | 1.606 | | 7.40 | 0.51 | 4.10 | 0.029 | 1.10 | 1.606 | 1.61 | | 900 | 0 |
| 1c | 0.50 | 0.42 | 1.70 | 0.02 | 0.106 | p | 7.90 | 0.50 | 4.10 | 0.029 | 1.12 | 1.693 | 0.11 | | 400 | 0 |
| 1d | 0.30 | 0.51 | 1.15 | 0.03 | 0.096 | p | 8.20 | 0.50 | 4.10 | 0.029 | 1.12 | 1.763 | 0.10 | | 300 | 0 |
| 1e | 0.60 | 0.42 | 1.60 | 0.03 | 0.132 | s | 8.80 | 0.50 | 5.70 | 0.028 | 1.01 | 1.656 | 1.66 | | 900 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.51 | 1.25 | 0.01 | 0.224 | s | 9.70 | 0.50 | 6.95 | 0.021 | 0.96 | 1.630 | 1.66 | | 1100 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.29 | 3.65 | 0.09 | 0.485 | p | 13.10 | 0.45 | 6.95 | 0.037 | 1.01 | 2.147 | 0.48 | | 500 | 0 |
| 1h | 3.60 | 0.51 | 3.50 | 0.02 | 0.776 | p | 16.70 | 0.46 | 6.95 | 0.033 | 1.06 | 2.801 | 0.78 | | 700 | 0 |
| 1i | 2.80 | 0.25 | 1.60 | 0.01 | 0.305 | s | 19.50 | 0.43 | 8.55 | 0.024 | 1.01 | 2.690 | 2.69 | | 1300 | 0 |
| 1j | 1.30 | 0.29 | 2.10 | 0.12 | 0.228 | p | 20.80 | 0.42 | 8.55 | 0.032 | 1.02 | 2.936 | 0.23 | | 400 | 0 |
| 1k | 1.10 | 0.29 | 1.00 | 0.01 | 0.164 | s | 21.90 | 0.41 | 9.55 | 0.027 | 0.99 | 2.849 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1l | 1.60 | 0.51 | 2.85 | 0.01 | 0.326 | p | 23.50 | 0.42 | 9.55 | 0.026 | 1.01 | 3.087 | 0.33 | | 600 | 0 |
| 1m | 5.70 | 0.29 | 6.90 | 0.06 | 0.613 | p | 29.20 | 0.40 | 9.55 | 0.031 | 1.04 | 3.719 | 0.61 | | 600 | 0 |
| 1n | 6.70 | 0.25 | 3.45 | 0.01 | 0.593 | s | 35.90 | 0.37 | 13.00 | 0.023 | 0.97 | 3.618 | 3.62 | | 1300 | 0 |
| 1o | 1.10 | 0.51 | 1.30 | 0.01 | 0.270 | | 1.10 | 0.51 | 1.30 | 0.008 | 1.18 | 0.270 | 0.27 | | 600 | 0 |
| 1p | 1.30 | 0.51 | 1.45 | 0.02 | 0.353 | s | 2.40 | 0.51 | 2.75 | 0.011 | 1.04 | 0.494 | 0.49 | | 600 | 0 |
| 1q | 0.40 | 0.51 | 1.10 | 0.02 | 0.122 | s | 2.80 | 0.51 | 3.85 | 0.013 | 0.95 | 0.530 | 0.53 | | 600 | 0 |
| 1r | 2.00 | 0.51 | 2.40 | 0.02 | 0.459 | p | 4.80 | 0.51 | 3.85 | 0.015 | 1.05 | 0.939 | 0.46 | | 600 | 0 |
| 1s | 1.20 | 0.51 | 1.65 | 0.03 | 0.348 | p | 6.00 | 0.51 | 3.85 | 0.020 | 1.09 | 1.240 | 0.35 | | 500 | 0 |
| 1t | 1.40 | 0.29 | 1.85 | 0.01 | 0.179 | s | 7.40 | 0.47 | 5.70 | 0.017 | 0.98 | 1.192 | 1.19 | | 900 | 0 |
| 1 | 43.30 | 0.38 | 12.65 | 0.04 | 4.953 | | 43.30 | 0.38 | 12.65 | 0.036 | 1.01 | 4.953 | 4.95 | | 1200 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3**
 K = 1.02 V = 0.17 U = 1.12 W = 0.85 pour F = 0.2 T = **5 ans**

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m³/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- sous-bassin versant (en m/m)

coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).

$m = ((2/0.8)^2 - 0.42^b / (1 - 0.29^b))^{1/(1 - 0.29^b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

$m = ((2/0.8)^2 - 0.42^b / (1 - 0.29^b))^{1/(1 - 0.29^b)}$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|---|--------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(\text{mm/mn}) = a(F) \cdot t(\text{mn})^{-b(F)}$ | avec $a(F) = 5.67$ |
| Occurrence | 10 ans | (valable pour $t < 30\text{mn}$) | et $b(F) = -0.348$ |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | Assemblage | Eléments bassins assemblés | | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|------------|----------------------------|------|-------|--------|------|---------|------------------|-------------------|--------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | Qc m³/s | | | Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.30 | 1.95 | 0.17 | 0.379 | | 1.70 | 0.30 | 1.95 | 0.169 | 1.10 | 0.379 | 0.38 | | 400 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.34 | 3.65 | 0.09 | 0.654 | s | 5.10 | 0.33 | 5.60 | 0.110 | 0.93 | 0.849 | 0.85 | | 600 | 0 |
| 1b | 7.40 | 0.60 | 4.10 | 0.03 | 2.190 | | 7.40 | 0.60 | 4.10 | 0.029 | 1.10 | 2.190 | 2.19 | | 1000 | 0 |
| 1c | 0.50 | 0.50 | 1.70 | 0.02 | 0.147 | p | 7.90 | 0.59 | 4.10 | 0.029 | 1.11 | 2.310 | 0.15 | | 400 | 0 |
| 1d | 0.30 | 0.60 | 1.15 | 0.03 | 0.182 | p | 8.20 | 0.59 | 4.10 | 0.029 | 1.11 | 2.404 | 0.13 | | 400 | 0 |
| 1e | 0.60 | 0.50 | 1.60 | 0.03 | 0.129 | s | 8.80 | 0.59 | 5.70 | 0.028 | 1.01 | 2.278 | 2.28 | | 1000 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.60 | 1.25 | 0.01 | 0.305 | s | 9.10 | 0.59 | 5.35 | 0.020 | 1.04 | 2.310 | 2.31 | | 1200 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.60 | 1.25 | 0.01 | 0.305 | s | 9.70 | 0.59 | 6.95 | 0.021 | 0.97 | 2.258 | 2.28 | | 1200 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.34 | 3.65 | 0.09 | 0.654 | p | 13.10 | 0.52 | 6.95 | 0.037 | 1.01 | 2.947 | 0.65 | | 500 | 0 |
| 1h | 3.60 | 0.60 | 3.50 | 0.02 | 1.062 | p | 16.70 | 0.54 | 6.95 | 0.033 | 1.05 | 3.845 | 1.06 | | 800 | 0 |
| 1i | 2.80 | 0.30 | 1.60 | 0.01 | 0.426 | s | 19.50 | 0.51 | 8.55 | 0.024 | 1.01 | 3.730 | 3.73 | | 1400 | 0 |
| 1j | 1.30 | 0.34 | 2.10 | 0.12 | 0.305 | p | 20.80 | 0.50 | 8.55 | 0.031 | 1.02 | 4.053 | 0.30 | | 400 | 0 |
| 1k | 1.10 | 0.34 | 1.00 | 0.01 | 0.222 | s | 21.90 | 0.49 | 9.55 | 0.027 | 0.99 | 3.951 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1l | 1.60 | 0.60 | 2.85 | 0.01 | 0.449 | p | 23.50 | 0.50 | 9.55 | 0.025 | 1.00 | 4.281 | 0.45 | | 600 | 0 |
| 1m | 5.70 | 0.34 | 6.90 | 0.06 | 0.841 | p | 29.20 | 0.47 | 9.55 | 0.031 | 1.04 | 5.140 | 0.84 | | 600 | 0 |
| 1n | 6.70 | 0.30 | 3.45 | 0.01 | 0.837 | s | 35.90 | 0.43 | 13.00 | 0.023 | 0.97 | 5.067 | 5.07 | | 1500 | 0 |
| 1o | 1.10 | 0.60 | 1.30 | 0.01 | 0.367 | | 1.10 | 0.60 | 1.30 | 0.008 | 1.17 | 0.367 | 0.37 | | 700 | 0 |
| 1p | 1.30 | 0.60 | 1.45 | 0.02 | 0.477 | s | 2.40 | 0.60 | 2.75 | 0.011 | 1.04 | 0.679 | 0.68 | | 700 | 0 |
| 1q | 0.40 | 0.60 | 1.10 | 0.02 | 0.164 | s | 2.80 | 0.60 | 3.85 | 0.013 | 0.96 | 0.732 | 0.73 | | 700 | 0 |
| 1r | 2.00 | 0.60 | 2.40 | 0.02 | 0.626 | p | 4.80 | 0.60 | 3.85 | 0.015 | 1.04 | 1.291 | 0.63 | | 700 | 0 |
| 1s | 1.20 | 0.60 | 1.65 | 0.03 | 0.468 | p | 6.00 | 0.60 | 3.85 | 0.020 | 1.08 | 1.696 | 0.47 | | 600 | 0 |
| 1t | 1.40 | 0.30 | 1.85 | 0.01 | 0.212 | s | 7.40 | 0.54 | 5.70 | 0.017 | 0.98 | 1.622 | 1.62 | | 1000 | 0 |
| 1 | 43.30 | 0.45 | 12.65 | 0.04 | 6.921 | | 43.30 | 0.45 | 12.65 | 0.036 | 1.01 | 6.921 | 6.92 | | 1400 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$$Q(\text{m}^3/\text{s}) = K \cdot I^V \cdot C^U \cdot A^W \cdot m$$

(m : coefficient d'allongement) en zone : **3**
 K = 1.10 V = 0.16 U = 1.11 W = 0.86 pour F = 0.1 T = **10 ans**

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m³/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- sous-bassin versant (en m/m)

coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).

$\sqrt[1.29]{(1-0.29^b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

$$m = ((2/0.8)^2 - 0.42^b / (1-0.29^b))$$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|-----------------------------------|---------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F) = 6.189$ |
| Occurrence | 30 ans | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F) = -0.316$ |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|--------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.40 | 1.95 | 0.17 | 0.580 | | 1.70 | 0.40 | 1.95 | 0.169 | 1.09 | 0.580 | 0.58 | | 500 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.51 | 3.65 | 0.09 | 1.166 | s | 5.10 | 0.47 | 5.60 | 0.110 | 0.94 | 1.470 | 1.47 | | 700 | 0 |
| 1b | 7.40 | 0.70 | 4.10 | 0.03 | 2.992 | | 7.40 | 0.70 | 4.10 | 0.029 | 1.09 | 2.992 | 2.99 | | 1100 | 0 |
| 1c | 0.50 | 0.60 | 1.70 | 0.02 | 0.206 | p | 7.90 | 0.69 | 4.10 | 0.029 | 1.10 | 3.159 | 0.21 | | 400 | 0 |
| 1d | 0.30 | 0.70 | 1.15 | 0.03 | 0.172 | p | 8.20 | 0.69 | 4.10 | 0.029 | 1.10 | 3.287 | 0.17 | | 400 | 0 |
| 1e | 0.60 | 0.60 | 1.60 | 0.03 | 0.254 | s | 8.80 | 0.69 | 5.70 | 0.028 | 1.01 | 3.155 | 3.15 | | 1100 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.70 | 1.25 | 0.01 | 0.415 | s | 9.70 | 0.69 | 6.95 | 0.021 | 0.97 | 3.159 | 3.16 | | 1400 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.51 | 3.65 | 0.09 | 1.166 | p | 13.10 | 0.64 | 6.95 | 0.040 | 1.01 | 4.348 | 1.17 | | 600 | 0 |
| 1h | 3.60 | 0.70 | 3.50 | 0.02 | 1.456 | p | 16.70 | 0.65 | 6.95 | 0.035 | 1.05 | 5.591 | 1.46 | | 900 | 0 |
| 1i | 2.80 | 0.40 | 1.60 | 0.01 | 0.675 | s | 19.50 | 0.62 | 8.55 | 0.026 | 1.01 | 5.520 | 5.52 | | 1600 | 0 |
| 1j | 1.30 | 0.51 | 2.10 | 0.12 | 0.536 | p | 20.80 | 0.61 | 8.55 | 0.034 | 1.02 | 6.054 | 0.54 | | 500 | 0 |
| 1k | 1.10 | 0.51 | 1.00 | 0.01 | 0.396 | s | 21.90 | 0.61 | 9.55 | 0.028 | 0.99 | 5.975 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1l | 1.60 | 0.70 | 2.85 | 0.01 | 0.622 | p | 23.50 | 0.61 | 9.55 | 0.027 | 1.00 | 6.442 | 0.62 | | 700 | 0 |
| 1m | 5.70 | 0.51 | 6.90 | 0.06 | 1.537 | p | 29.20 | 0.59 | 9.55 | 0.033 | 1.04 | 7.971 | 1.54 | | 800 | 0 |
| 1n | 6.70 | 0.40 | 3.45 | 0.01 | 1.347 | s | 35.90 | 0.56 | 13.00 | 0.024 | 0.98 | 7.994 | 7.99 | | 1800 | 0 |
| 1o | 1.10 | 0.70 | 1.30 | 0.01 | 0.500 | | 1.10 | 0.70 | 1.30 | 0.008 | 1.15 | 0.500 | 0.50 | | 700 | 0 |
| 1p | 1.30 | 0.70 | 1.45 | 0.02 | 0.644 | s | 2.40 | 0.70 | 2.75 | 0.011 | 1.04 | 0.937 | 0.94 | | 800 | 0 |
| 1q | 0.40 | 0.70 | 1.10 | 0.02 | 0.220 | s | 2.80 | 0.70 | 3.85 | 0.013 | 0.96 | 1.018 | 1.02 | | 800 | 0 |
| 1r | 2.00 | 0.70 | 2.40 | 0.02 | 0.856 | p | 4.80 | 0.70 | 3.85 | 0.015 | 1.04 | 1.785 | 0.86 | | 800 | 0 |
| 1s | 1.20 | 0.70 | 1.65 | 0.03 | 0.628 | p | 6.00 | 0.70 | 3.85 | 0.020 | 1.07 | 2.328 | 0.63 | | 600 | 0 |
| 1t | 1.40 | 0.40 | 1.85 | 0.01 | 0.337 | s | 7.40 | 0.64 | 5.70 | 0.017 | 0.99 | 2.297 | 2.30 | | 1100 | 0 |
| 1 | 43.30 | 0.56 | 12.65 | 0.04 | 10.398 | | 43.30 | 0.56 | 12.65 | 0.036 | 1.01 | 10.398 | 10.40 | | 1600 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m \quad (m : \text{coefficient d'allongement}) \quad \text{en zone : } 3 \quad 2$$

$K = 1.19 \quad V = 0.14 \quad U = 1.10 \quad W = 0.87 \quad \text{pour } F = 0.033333 \quad T = 30 \text{ ans}$

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- I : pente du sous-bassin versant (en m/m)

On définit par $M = L/A1/2$ l'allongement du bassin. m est un coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si $M = 2, m = 1$).

Si $M > 0.8, m = ((2/M)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)} = (4*A / L^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

Si $M \leq 0.8, m = ((2/0.8)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$

| Données Pluviométriques | |
|---|--|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers |
| Occurrence | 100 ans |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot |
| Station : Prades le Lez | |
| $I(\text{mm/mn}) = a(F) * t(\text{mn})^{-b(F)}$ avec $a(F) = 6.546$ | |
| (valable pour $t < 30\text{mn}$) et $b(F) = -0.282$ | |
| I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|--------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.50 | 1.95 | 0.169 | 0.792 | | 1.70 | 0.50 | 1.95 | 0.169 | 1.08 | 0.792 | 0.79 | | 500 | 0 |
| 1b | 7.40 | 0.80 | 4.10 | 0.029 | 3.847 | s | 9.10 | 0.74 | 6.05 | 0.044 | 1.00 | 4.173 | 4.17 | | 1200 | 0 |
| 1c | 0.50 | 0.70 | 1.70 | 0.024 | 0.269 | p | 9.60 | 0.74 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 4.373 | 0.27 | | 500 | 0 |
| 1d | 0.30 | 0.80 | 1.15 | 0.035 | 0.216 | p | 9.90 | 0.74 | 6.05 | 0.043 | 1.01 | 4.517 | 0.22 | | 400 | 0 |
| 1e | 0.60 | 0.70 | 1.60 | 0.025 | 0.331 | s | 10.50 | 0.74 | 7.65 | 0.038 | 0.96 | 4.425 | 4.42 | | 1300 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.80 | 1.25 | 0.008 | 0.532 | s | 11.40 | 0.75 | 8.90 | 0.028 | 0.93 | 4.479 | 4.48 | | 1500 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.62 | 3.65 | 0.090 | 1.582 | p | 14.80 | 0.72 | 8.90 | 0.044 | 0.96 | 5.915 | 1.58 | | 700 | 0 |
| 1h | 3.60 | 0.80 | 3.50 | 0.023 | 1.880 | p | 18.40 | 0.73 | 8.90 | 0.039 | 0.99 | 7.431 | 1.88 | | 900 | 0 |
| 1i | 2.80 | 0.50 | 1.60 | 0.009 | 0.958 | s | 21.20 | 0.70 | 10.50 | 0.029 | 0.97 | 7.553 | 7.55 | | 1800 | 0 |
| 1j | 1.30 | 0.62 | 2.10 | 0.117 | 0.715 | p | 22.50 | 0.70 | 10.50 | 0.037 | 0.97 | 8.196 | 0.72 | | 500 | 0 |
| 1k | 1.10 | 0.62 | 1.00 | 0.010 | 0.537 | s | 23.60 | 0.69 | 11.50 | 0.031 | 0.96 | 8.193 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1l | 1.60 | 0.80 | 2.85 | 0.012 | 0.810 | p | 25.20 | 0.70 | 11.50 | 0.030 | 0.97 | 8.783 | 0.81 | | 800 | 0 |
| 1m | 5.70 | 0.62 | 6.90 | 0.059 | 2.139 | p | 30.90 | 0.69 | 11.50 | 0.035 | 0.99 | 10.770 | 2.14 | | 800 | 0 |
| 1n | 6.70 | 0.50 | 3.45 | 0.012 | 1.942 | s | 37.60 | 0.65 | 14.95 | 0.026 | 0.95 | 11.166 | 11.17 | | 2000 | 0 |
| 1o | 1.10 | 0.80 | 1.30 | 0.008 | 0.641 | | 1.10 | 0.80 | 1.30 | 0.008 | 1.13 | 0.641 | 0.64 | | 800 | 0 |
| 1p | 1.30 | 0.80 | 1.45 | 0.017 | 0.817 | s | 2.40 | 0.80 | 2.75 | 0.011 | 1.03 | 1.217 | 1.22 | | 900 | 0 |
| 1q | 0.40 | 0.80 | 1.10 | 0.023 | 0.277 | s | 2.80 | 0.80 | 3.85 | 0.013 | 0.96 | 1.333 | 1.33 | | 800 | 0 |
| 1r | 2.00 | 0.80 | 2.40 | 0.017 | 1.102 | p | 4.80 | 0.80 | 3.85 | 0.015 | 1.03 | 2.323 | 1.10 | | 800 | 0 |
| 1s | 1.20 | 0.80 | 1.65 | 0.033 | 0.792 | p | 6.00 | 0.80 | 3.85 | 0.020 | 1.06 | 3.009 | 0.79 | | 700 | 0 |
| 1t | 1.40 | 0.50 | 1.85 | 0.014 | 0.480 | s | 7.40 | 0.74 | 5.70 | 0.017 | 0.99 | 3.051 | 3.05 | | 1200 | 0 |
| 1 | 45.00 | 0.66 | 12.65 | 0.036 | 14.728 | | 45.00 | 0.66 | 12.65 | 0.036 | 1.02 | 14.728 | 14.73 | | 1800 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(\text{m}^3/\text{s}) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : 3 2
 K = 1.23 V = 0.13 U = 1.09 W = 0.88 pour F = 0.01 T = 100 ans

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- I : pente du sous-bassin versant (en m/m)

On définit par $M = L/A1/2$ l'allongement du bassin. m est un coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si $M = 2$, $m = 1$).

Si $M > 0.8$, $m = ((2/M)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)} = (4*A / L^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

Si $M <= 0.8$, $m = ((2/0.8)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$

| | | | | | | | |
|-----------------------------------|--|--|--|--|--|-------------------------|--|
| Affaire | | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | | Données Pluviométriques | | | |
| Commune | | Saint Mathieu de Treviers | | Station : Prades le Lez | | | |
| Occurrence | | 100 ans | | I(mm/mn) = a(F)*t(mn) ^{-b(F)} | | avec a(F)= 6.546 | |
| Réf interne | | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | | (valable pour t < 30mn) | | et b(F)= -0.282 | |
| I : intensité de la pluie (mm/mn) | | | | | | | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|--------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 1 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1a | 1.70 | 0.50 | 1.95 | 0.169 | 0.792 | | 1.70 | 0.50 | 1.95 | 0.169 | 1.08 | 0.792 | 0.79 | | 500 | 0 |
| 1g | 3.40 | 0.62 | 3.65 | 0.090 | 1.582 | s | 5.10 | 0.58 | 5.60 | 0.110 | 0.95 | 2.031 | 2.03 | | 800 | 0 |
| 1b | 7.40 | 0.80 | 4.10 | 0.029 | 3.847 | p | 12.50 | 0.71 | 4.10 | 0.057 | 1.15 | 6.233 | 3.85 | | 1200 | 0 |
| 1c | 0.50 | 0.70 | 1.70 | 0.024 | 0.269 | p | 13.00 | 0.71 | 4.10 | 0.056 | 1.16 | 6.461 | 0.27 | | 500 | 0 |
| 1d | 0.30 | 0.80 | 1.15 | 0.035 | 0.216 | p | 13.30 | 0.71 | 4.10 | 0.055 | 1.16 | 6.621 | 0.22 | | 400 | 0 |
| 1e | 0.60 | 0.70 | 1.60 | 0.025 | 0.331 | s | 13.90 | 0.71 | 5.70 | 0.043 | 1.07 | 6.152 | 6.15 | | 1400 | 0 |
| 1f | 0.90 | 0.80 | 1.25 | 0.008 | 0.532 | s | 14.80 | 0.72 | 6.95 | 0.028 | 1.03 | 5.953 | 6.15 | | 1700 | 0 |
| 1h | 3.60 | 0.80 | 3.50 | 0.023 | 1.880 | p | 18.40 | 0.73 | 6.95 | 0.027 | 1.06 | 7.553 | 1.88 | | 900 | 0 |
| 1i | 2.80 | 0.50 | 1.60 | 0.009 | 0.958 | s | 21.20 | 0.70 | 8.55 | 0.021 | 1.02 | 7.644 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1j | 1.30 | 0.62 | 2.10 | 0.117 | 0.715 | p | 22.50 | 0.70 | 8.55 | 0.029 | 1.03 | 8.397 | 0.72 | | 500 | 0 |
| 1k | 1.10 | 0.62 | 1.00 | 0.010 | 0.537 | s | 23.60 | 0.69 | 9.55 | 0.025 | 1.00 | 8.363 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 1l | 1.60 | 0.80 | 2.85 | 0.012 | 0.810 | p | 25.20 | 0.70 | 9.55 | 0.024 | 1.01 | 8.976 | 0.81 | | 800 | 0 |
| 1m | 5.70 | 0.62 | 6.90 | 0.059 | 2.139 | p | 30.90 | 0.69 | 9.55 | 0.031 | 1.04 | 11.102 | 2.14 | | 800 | 0 |
| 1n | 6.70 | 0.50 | 3.45 | 0.012 | 1.942 | s | 37.60 | 0.65 | 13.00 | 0.023 | 0.99 | 11.388 | 11.39 | | 2000 | 0 |
| 1o | 1.10 | 0.80 | 1.30 | 0.008 | 0.641 | | 1.10 | 0.80 | 1.30 | 0.008 | 1.13 | 0.641 | 0.64 | | 800 | 0 |
| 1p | 1.30 | 0.80 | 1.45 | 0.017 | 0.817 | s | 2.40 | 0.80 | 2.75 | 0.011 | 1.03 | 1.217 | 1.22 | | 900 | 0 |
| 1q | 0.40 | 0.80 | 1.10 | 0.023 | 0.277 | s | 2.80 | 0.80 | 3.85 | 0.013 | 0.96 | 1.333 | 1.33 | | 800 | 0 |
| 1r | 2.00 | 0.80 | 2.40 | 0.017 | 1.102 | p | 4.80 | 0.80 | 3.85 | 0.015 | 1.03 | 2.323 | 1.10 | | 800 | 0 |
| 1s | 1.20 | 0.80 | 1.65 | 0.033 | 0.792 | p | 6.00 | 0.80 | 3.85 | 0.020 | 1.06 | 3.009 | 0.79 | | 700 | 0 |
| 1t | 1.40 | 0.50 | 1.85 | 0.014 | 0.480 | s | 7.40 | 0.74 | 5.70 | 0.017 | 0.99 | 3.051 | 3.05 | | 1200 | 0 |
| 1 | 45.00 | 0.66 | 12.65 | 0.036 | 14.728 | | 45.00 | 0.66 | 12.65 | 0.036 | 1.02 | 14.728 | 14.73 | | 1800 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3** 2
 K = 1.23 V = 0.13 U = 1.09 W = 0.88 pour F = 0.01 T = **100** ans

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)
- A : aire du sous-bassin versant (en ha)
- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant
- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)
- I : pente du sous-bassin versant (en m/m)

On définit par M = L/A1/2 l'allongement du bassin. m est un coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).

Si M > 0.8, $m = ((2/M)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)} = (4*A / L^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

Si M <= 0.8, $m = ((2/0.8)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|--|--------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Montpellier - Mauguio | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F) = 6.5$ |
| Occurrence | 2 ans | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F) = -0.604$ |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 2 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 2b | 0.70 | 0.45 | 1.50 | 0.010 | 0.126 | | 0.70 | 0.45 | 1.50 | 0.010 | 1.07 | 0.126 | 0.13 | | 400 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.45 | 2.10 | 0.010 | 0.374 | p | 3.00 | 0.45 | 2.10 | 0.010 | 1.36 | 0.500 | 0.37 | | 600 | 0 |
| 2c | 0.80 | 0.45 | 0.40 | 0.010 | 0.230 | s | 3.80 | 0.45 | 2.50 | 0.010 | 1.31 | 0.580 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.45 | 1.40 | 0.015 | 0.292 | s | 5.10 | 0.45 | 3.90 | 0.011 | 1.09 | 0.633 | 0.63 | | 700 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.45 | 0.50 | 0.015 | 0.380 | p | 6.40 | 0.45 | 3.90 | 0.013 | 1.17 | 0.837 | 0.38 | | 600 | 0 |
| 2f | 0.70 | 0.45 | 3.10 | 0.010 | 0.081 | s | 7.10 | 0.45 | 7.00 | 0.011 | 0.85 | 0.632 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.45 | 2.10 | 0.010 | 0.374 | | 2.30 | 0.45 | 2.10 | 0.010 | 1.25 | 0.374 | 0.37 | | 600 | 0 |
| 2h | 3.50 | 0.45 | 3.10 | 0.010 | 0.465 | s | 5.80 | 0.45 | 5.20 | 0.010 | 0.95 | 0.585 | 0.59 | | 700 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.45 | 3.00 | 0.010 | 0.293 | s | 8.05 | 0.45 | 8.20 | 0.010 | 0.80 | 0.631 | 0.63 | | 800 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.45 | 2.55 | 0.010 | 0.301 | | 2.10 | 0.45 | 2.55 | 0.010 | 1.08 | 0.301 | 0.30 | | 600 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.45 | 1.40 | 0.010 | 0.194 | s | 3.10 | 0.45 | 3.95 | 0.010 | 0.93 | 0.351 | 0.35 | | 600 | 0 |
| 2l | 0.70 | 0.45 | 1.75 | 0.010 | 0.115 | p | 3.80 | 0.45 | 3.95 | 0.010 | 0.99 | 0.438 | 0.11 | | 400 | 0 |
| 2m | 0.30 | 0.45 | 0.75 | 0.010 | 0.077 | s | 4.10 | 0.45 | 4.70 | 0.010 | 0.91 | 0.427 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2n | 0.40 | 0.45 | 1.50 | 0.010 | 0.069 | | 0.40 | 0.45 | 1.50 | 0.010 | 0.90 | 0.069 | 0.07 | | 400 | 0 |
| 2o | 0.40 | 0.45 | 2.20 | 0.010 | 0.054 | s | 0.80 | 0.45 | 3.70 | 0.010 | 0.64 | 0.084 | 0.08 | | 400 | 0 |
| 2j-o | 4.90 | 0.45 | 4.70 | 0.010 | 0.519 | | 4.90 | 0.45 | 4.70 | 0.010 | 0.96 | 0.519 | 0.52 | | 700 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.45 | 2.55 | 0.010 | 0.301 | | 2.10 | 0.45 | 2.55 | 0.010 | 1.08 | 0.301 | 0.30 | | 600 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.45 | 1.40 | 0.010 | 0.194 | s | 3.10 | 0.45 | 3.95 | 0.010 | 0.93 | 0.351 | 0.35 | | 600 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.45 | 3.00 | 0.010 | 0.293 | p | 5.35 | 0.45 | 3.95 | 0.010 | 1.10 | 0.635 | 0.29 | | 600 | 0 |
| 2p | 6.80 | 0.34 | 3.40 | 0.010 | 0.644 | | 6.80 | 0.34 | 3.40 | 0.010 | 1.30 | 0.644 | 0.64 | | 800 | 0 |
| 2p | 34.35 | 0.34 | 8.90 | 0.010 | 2.069 | | 37.45 | 0.35 | 8.90 | 0.010 | 1.22 | 2.346 | 2.35 | | 1200 | 0 |
| 2q | 2.50 | 0.45 | 2.70 | 0.020 | 0.432 | | 2.50 | 0.45 | 2.70 | 0.020 | 1.10 | 0.432 | 0.43 | | 600 | 0 |
| 2r | 2.70 | 0.45 | 1.90 | 0.010 | 0.474 | s | 5.20 | 0.45 | 4.60 | 0.015 | 0.99 | 0.628 | 0.63 | | 800 | 0 |
| 2s | 3.50 | 0.45 | 0.95 | 0.010 | 0.727 | s | 8.70 | 0.45 | 5.55 | 0.014 | 1.04 | 0.958 | 0.96 | | 900 | 0 |
| 2t | 5.00 | 0.45 | 2.10 | 0.010 | 0.870 | s | 13.70 | 0.45 | 7.65 | 0.012 | 0.98 | 1.254 | 1.25 | | 1000 | 0 |
| 2u | 3.00 | 0.45 | 1.40 | 0.010 | 0.641 | s | 16.70 | 0.45 | 9.05 | 0.012 | 0.94 | 1.387 | 1.39 | | 1000 | 0 |
| 2v | 0.50 | 0.45 | 1.40 | 0.010 | 0.092 | s | 17.20 | 0.45 | 10.45 | 0.012 | 0.87 | 1.301 | 1.39 | | 1000 | 0 |
| 2w | 1.80 | 0.45 | 2.30 | 0.010 | 0.271 | p | 19.00 | 0.45 | 10.45 | 0.011 | 0.89 | 1.438 | 0.27 | | 600 | 0 |
| 2 | 53.35 | 0.40 | 10.45 | 0.010 | 3.681 | | 53.35 | 0.40 | 10.45 | 0.010 | 1.23 | 3.681 | 3.68 | | 1400 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$ (m : coefficient d'allongement) en zone : **3**
 K = 1.63 V = 0.30 U = 1.21 W = 0.78 pour F = 0.5 T = 2 ans

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)

- A : aire du sous-bassin versant (en ha)

- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant

- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)

sous-bassin versant (en m/m)

coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).

$m = ((2/0.8)^{2-0.42*b/(1-0.29*b)})^{1/(1-0.29*b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

$m = ((2/0.8)^{2-0.42*b/(1-0.29*b)})^{1/(1-0.29*b)}$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|-------------------------------------|---------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)^m * t(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F) = 5.203$ |
| Occurrence | 5 ans | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F) = -0.37$ |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|---------|------------------|-------------------|--------------------|-----------------|--|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | Qc m³/s | | | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ | |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 2b | 0.70 | 0.51 | 1.50 | 0.010 | 0.169 | | 0.70 | 0.51 | 1.50 | 0.010 | 1.04 | 0.169 | 0.17 | | 500 | 0 | |
| 2g | 2.30 | 0.51 | 2.10 | 0.010 | 0.509 | p | 3.00 | 0.51 | 2.10 | 0.010 | 1.19 | 0.668 | 0.51 | | 700 | 0 | |
| 2c | 0.80 | 0.51 | 0.40 | 0.010 | 0.250 | s | 3.80 | 0.51 | 2.50 | 0.010 | 1.17 | 0.802 | 0.00 | | 100 | 0 | |
| 2e | 1.30 | 0.51 | 1.40 | 0.015 | 0.349 | s | 5.10 | 0.51 | 3.90 | 0.011 | 1.05 | 0.951 | 0.95 | | 800 | 0 | |
| 2e | 1.30 | 0.51 | 0.50 | 0.015 | 0.406 | p | 6.40 | 0.51 | 3.90 | 0.013 | 1.09 | 1.219 | 0.41 | | 600 | 0 | |
| 2f | 0.70 | 0.51 | 3.10 | 0.010 | 0.131 | s | 7.10 | 0.51 | 7.00 | 0.011 | 0.91 | 1.087 | 0.00 | | 100 | 0 | |
| 2g | 2.30 | 0.51 | 2.10 | 0.010 | 0.509 | | 2.30 | 0.51 | 2.10 | 0.010 | 1.14 | 0.509 | 0.51 | | 700 | 0 | |
| 2h | 3.50 | 0.51 | 3.10 | 0.010 | 0.684 | s | 5.80 | 0.51 | 5.20 | 0.010 | 0.97 | 0.960 | 0.96 | | 900 | 0 | |
| 2i | 2.25 | 0.51 | 3.00 | 0.010 | 0.439 | s | 8.05 | 0.51 | 8.20 | 0.010 | 0.88 | 1.147 | 1.15 | | 900 | 0 | |
| 2j | 2.10 | 0.51 | 2.55 | 0.010 | 0.433 | | 2.10 | 0.51 | 2.55 | 0.010 | 1.05 | 0.433 | 0.43 | | 700 | 0 | |
| 2k | 1.00 | 0.51 | 1.40 | 0.010 | 0.249 | s | 3.10 | 0.51 | 3.95 | 0.010 | 0.96 | 0.555 | 0.55 | | 700 | 0 | |
| 2l | 0.70 | 0.51 | 1.75 | 0.010 | 0.160 | p | 3.80 | 0.51 | 3.95 | 0.010 | 1.00 | 0.684 | 0.16 | | 500 | 0 | |
| 2m | 0.30 | 0.51 | 0.75 | 0.010 | 0.090 | s | 4.10 | 0.51 | 4.70 | 0.010 | 0.95 | 0.696 | 0.00 | | 100 | 0 | |
| 2n | 0.40 | 0.51 | 1.50 | 0.010 | 0.095 | | 0.40 | 0.51 | 1.50 | 0.010 | 0.94 | 0.095 | 0.09 | | 400 | 0 | |
| 2o | 0.40 | 0.51 | 2.20 | 0.010 | 0.083 | s | 0.80 | 0.51 | 3.70 | 0.010 | 0.78 | 0.141 | 0.14 | | 500 | 0 | |
| 2j-o | 4.90 | 0.51 | 4.70 | 0.010 | 0.836 | | 4.90 | 0.51 | 4.70 | 0.010 | 0.98 | 0.836 | 0.84 | | 800 | 0 | |
| 2a | 2.50 | 0.60 | 2.70 | 0.015 | 0.653 | | 2.50 | 0.60 | 2.70 | 0.015 | 1.06 | 0.653 | 0.65 | | | | |
| 2d | 0.10 | 0.60 | 1.80 | 0.015 | 0.028 | s | 2.60 | 0.60 | 4.50 | 0.015 | 0.89 | 0.569 | 0.57 | | | | |
| 2f | 0.70 | 0.60 | 3.10 | 0.010 | 0.157 | s | 3.30 | 0.60 | 7.60 | 0.013 | 0.77 | 0.588 | 0.59 | | | | |
| 2j | 2.10 | 0.51 | 2.55 | 0.010 | 0.433 | | 2.10 | 0.51 | 2.55 | 0.010 | 1.05 | 0.433 | 0.43 | | 700 | 0 | |
| 2k | 1.00 | 0.51 | 1.40 | 0.010 | 0.249 | s | 3.10 | 0.51 | 3.95 | 0.010 | 0.96 | 0.555 | 0.55 | | 700 | 0 | |
| 2i | 2.25 | 0.51 | 3.00 | 0.010 | 0.439 | p | 5.35 | 0.51 | 3.95 | 0.010 | 1.06 | 0.972 | 0.44 | | 700 | 0 | |
| 2p | 6.80 | 0.40 | 3.40 | 0.010 | 0.998 | | 6.80 | 0.40 | 3.40 | 0.010 | 1.16 | 0.998 | 1.00 | | 900 | 0 | |
| 2p | 34.35 | 0.40 | 8.90 | 0.010 | 3.768 | | 37.45 | 0.41 | 8.90 | 0.010 | 1.12 | 4.223 | 4.22 | | 1500 | 0 | |
| 2q | 2.50 | 0.51 | 2.70 | 0.020 | 0.571 | | 2.50 | 0.51 | 2.70 | 0.020 | 1.06 | 0.571 | 0.57 | | 600 | 0 | |
| 2r | 2.70 | 0.51 | 1.90 | 0.010 | 0.621 | s | 5.20 | 0.51 | 4.60 | 0.015 | 1.00 | 0.954 | 0.95 | | 900 | 0 | |
| 2s | 3.50 | 0.51 | 0.95 | 0.010 | 0.881 | s | 8.70 | 0.51 | 5.55 | 0.014 | 1.02 | 1.499 | 1.50 | | 1000 | 0 | |
| 2t | 5.00 | 0.51 | 2.10 | 0.010 | 1.130 | s | 13.70 | 0.51 | 7.65 | 0.012 | 0.99 | 2.105 | 2.10 | | 1100 | 0 | |
| 2u | 3.00 | 0.51 | 1.40 | 0.010 | 0.770 | s | 16.70 | 0.51 | 9.05 | 0.012 | 0.97 | 2.418 | 2.42 | | 1200 | 0 | |
| 2v | 0.50 | 0.51 | 1.40 | 0.010 | 0.122 | s | 17.20 | 0.51 | 10.45 | 0.012 | 0.92 | 2.360 | 2.42 | | 1200 | 0 | |
| 2w | 1.80 | 0.51 | 2.30 | 0.010 | 0.383 | p | 19.00 | 0.51 | 10.45 | 0.011 | 0.94 | 2.605 | 0.38 | | 600 | 0 | |
| 2 | 53.35 | 0.46 | 10.45 | 0.010 | 6.549 | | 53.35 | 0.46 | 10.45 | 0.010 | 1.12 | 6.549 | 6.55 | | 1700 | 0 | |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$$

(m : coefficient d'allongement) en zone : 3 pour F = 0.2 T = 5 ans

K = 1.02 V = 0.17 U = 1.12 W = 0.85

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)

- A : aire du sous-bassin versant (en ha)

- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant

- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)

sous-bassin versant (en m/m)

coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).

$\frac{1}{1+0.29^b}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

$$m = ((2/0.8)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$$

Données Pluviométriques

| | | | |
|---------------------------|--|-----------------------------------|--|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | |
| Commune Occurrence | Saint Mathieu de Treviers 10 ans | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | avec a(F)= 5.67 et b(F)= -0.348 |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem blage | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|--------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 2 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 2b | 0.70 | 0.60 | 1.50 | 0.010 | 0.230 | | 0.70 | 0.60 | 1.50 | 0.010 | 1.04 | 0.230 | 0.23 | | 500 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.60 | 2.10 | 0.010 | 0.696 | p | 3.00 | 0.60 | 2.10 | 0.010 | 1.18 | 0.913 | 0.70 | | 800 | 0 |
| 2c | 0.80 | 0.60 | 0.40 | 0.010 | 0.336 | s | 3.80 | 0.60 | 2.50 | 0.010 | 1.16 | 1.098 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.60 | 1.40 | 0.015 | 0.472 | s | 5.10 | 0.60 | 3.90 | 0.011 | 1.05 | 1.312 | 1.31 | | 900 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.60 | 0.50 | 0.015 | 0.543 | p | 6.40 | 0.60 | 3.90 | 0.012 | 1.09 | 1.677 | 0.54 | | 700 | 0 |
| 2f | 0.70 | 0.60 | 3.10 | 0.010 | 0.182 | s | 7.10 | 0.60 | 7.00 | 0.011 | 0.92 | 1.517 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.60 | 2.10 | 0.010 | 0.696 | | 2.30 | 0.60 | 2.10 | 0.010 | 1.13 | 0.696 | 0.70 | | 800 | 0 |
| 2h | 3.50 | 0.60 | 3.10 | 0.010 | 0.941 | s | 5.80 | 0.60 | 5.20 | 0.010 | 0.98 | 1.333 | 1.33 | | 1000 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.60 | 3.00 | 0.010 | 0.606 | s | 8.05 | 0.60 | 8.20 | 0.010 | 0.89 | 1.607 | 1.61 | | 1000 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.60 | 2.55 | 0.010 | 0.595 | | 2.10 | 0.60 | 2.55 | 0.010 | 1.04 | 0.595 | 0.60 | | 700 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.60 | 1.40 | 0.010 | 0.339 | s | 3.10 | 0.60 | 3.95 | 0.010 | 0.96 | 0.769 | 0.77 | | 800 | 0 |
| 2l | 0.70 | 0.60 | 1.75 | 0.010 | 0.219 | p | 3.80 | 0.60 | 3.95 | 0.010 | 1.00 | 0.946 | 0.22 | | 500 | 0 |
| 2m | 0.30 | 0.60 | 0.75 | 0.010 | 0.121 | s | 4.10 | 0.60 | 4.70 | 0.010 | 0.95 | 0.967 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2n | 0.40 | 0.60 | 1.50 | 0.010 | 0.130 | | 0.40 | 0.60 | 1.50 | 0.010 | 0.95 | 0.130 | 0.13 | | 400 | 0 |
| 2o | 0.40 | 0.60 | 2.20 | 0.010 | 0.115 | s | 0.80 | 0.60 | 3.70 | 0.010 | 0.79 | 0.197 | 0.20 | | 500 | 0 |
| 2j-o | 4.90 | 0.60 | 4.70 | 0.010 | 1.160 | | 4.90 | 0.60 | 4.70 | 0.010 | 0.98 | 1.160 | 1.16 | | 900 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.60 | 2.55 | 0.010 | 0.595 | | 2.10 | 0.60 | 2.55 | 0.010 | 1.04 | 0.595 | 0.60 | | 700 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.60 | 1.40 | 0.010 | 0.339 | s | 3.10 | 0.60 | 3.95 | 0.010 | 0.96 | 0.769 | 0.77 | | 800 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.60 | 3.00 | 0.010 | 0.606 | p | 5.35 | 0.60 | 3.95 | 0.010 | 1.05 | 1.342 | 0.61 | | 700 | 0 |
| 2l | 0.70 | 0.60 | 1.75 | 0.010 | 0.219 | p | 6.05 | 0.60 | 3.95 | 0.010 | 1.07 | 1.522 | 0.22 | | 500 | 0 |
| 2m | 0.30 | 0.60 | 0.75 | 0.010 | 0.121 | s | 6.35 | 0.60 | 4.70 | 0.010 | 1.02 | 1.511 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2n | 0.40 | 0.60 | 1.50 | 0.010 | 0.130 | p | 6.75 | 0.60 | 4.70 | 0.010 | 1.03 | 1.609 | 0.13 | | 400 | 0 |
| 2o | 0.40 | 0.60 | 2.20 | 0.010 | 0.115 | p | 7.15 | 0.60 | 4.70 | 0.010 | 1.04 | 1.706 | 0.11 | | 400 | 0 |
| 2a | 2.50 | 0.60 | 2.70 | 0.015 | 0.744 | | 2.50 | 0.60 | 2.70 | 0.015 | 1.05 | 0.744 | 0.74 | | 700 | 0 |
| 2d | 0.10 | 0.60 | 1.80 | 0.015 | 0.032 | s | 2.60 | 0.60 | 4.50 | 0.015 | 0.90 | 0.656 | 0.66 | | 700 | 0 |
| 2f | 0.70 | 0.60 | 3.10 | 0.010 | 0.182 | s | 3.30 | 0.60 | 7.60 | 0.013 | 0.79 | 0.687 | 0.69 | | 800 | 0 |
| 2a+2d+2f+2i-o | 10.45 | 0.70 | 7.60 | 0.010 | 2.553 | | 10.45 | 0.70 | 7.60 | 0.010 | 0.95 | 2.553 | 2.55 | | 1200 | 0 |
| 2a+2d+2f+2i-p | 6.80 | 0.51 | 3.40 | 0.010 | 1.503 | p | 17.25 | 0.63 | 7.60 | 0.010 | 1.03 | 3.757 | 1.50 | | 1000 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.60 | 2.55 | 0.010 | 0.595 | | 2.10 | 0.60 | 2.55 | 0.010 | 1.04 | 0.595 | 0.60 | | 700 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.60 | 1.40 | 0.010 | 0.339 | s | 3.10 | 0.60 | 3.95 | 0.010 | 0.96 | 0.769 | 0.77 | | 800 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.60 | 3.00 | 0.010 | 0.606 | p | 5.35 | 0.60 | 3.95 | 0.010 | 1.05 | 1.342 | 0.61 | | 700 | 0 |
| 2p | 6.80 | 0.34 | 3.40 | 0.010 | 0.958 | | 6.80 | 0.34 | 3.40 | 0.010 | 1.15 | 0.958 | 0.96 | | 900 | 0 |
| 2p | 34.35 | 0.51 | 8.90 | 0.010 | 5.755 | | 37.45 | 0.52 | 8.90 | 0.010 | 1.11 | 6.389 | 6.39 | | 1700 | 0 |
| 2q | 2.50 | 0.60 | 2.70 | 0.020 | 0.779 | | 2.50 | 0.60 | 2.70 | 0.020 | 1.05 | 0.779 | 0.78 | | 700 | 0 |
| 2r | 2.70 | 0.60 | 1.90 | 0.010 | 0.847 | s | 5.20 | 0.60 | 4.60 | 0.015 | 1.00 | 1.317 | 1.32 | | 1000 | 0 |
| 2s | 3.50 | 0.60 | 0.95 | 0.010 | 1.193 | s | 8.70 | 0.60 | 5.55 | 0.014 | 1.02 | 2.074 | 2.07 | | 1100 | 0 |
| 2t | 5.00 | 0.60 | 2.10 | 0.010 | 1.538 | s | 13.70 | 0.60 | 7.65 | 0.012 | 0.99 | 2.930 | 2.93 | | 1300 | 0 |
| 2u | 3.00 | 0.60 | 1.40 | 0.010 | 1.041 | s | 16.70 | 0.60 | 9.05 | 0.012 | 0.97 | 3.378 | 3.38 | | 1300 | 0 |
| 2v | 0.50 | 0.60 | 1.40 | 0.010 | 0.167 | s | 17.20 | 0.60 | 10.45 | 0.012 | 0.93 | 3.309 | 3.38 | | 1300 | 0 |
| 2w | 1.80 | 0.60 | 2.30 | 0.010 | 0.526 | p | 19.00 | 0.60 | 10.45 | 0.011 | 0.94 | 3.651 | 0.53 | | 700 | 0 |
| 2p1 | 3.00 | 0.34 | 2.70 | 0.005 | 0.401 | | 3.00 | 0.34 | 2.70 | 0.005 | 1.08 | 0.401 | 0.40 | | 700 | 0 |
| 2 | 53.35 | 0.55 | 10.45 | 0.010 | 9.316 | | 53.35 | 0.55 | 10.45 | 0.010 | 1.12 | 9.316 | 9.32 | | 1900 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$$

(m : coefficient d'allongement)

K = 1.10 V = 0.16 U = 1.11 W = 0.86 en zone : **3**

pour F = 0.1 T = **10 ans**

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m³/s)

- A : aire du sous-bassin versant (en ha)

- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant

- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)

sous-bassin versant (en m/m)

coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si M = 2, m = 1).

$m = \frac{1}{(1-0.29^b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

$$m = \left(\frac{2}{0.8} \right)^{2-0.42*b/(1-0.29^b)}$$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|-----------------------------------|---------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F) = 6.189$ |
| Occurrence | 30 ans | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F) = -0.316$ |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 2 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 2b | 0.70 | 0.70 | 1.50 | 0.010 | 0.315 | | 0.70 | 0.70 | 1.50 | 0.010 | 1.03 | 0.315 | 0.31 | | 600 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.70 | 2.10 | 0.010 | 0.954 | p | 3.00 | 0.70 | 2.10 | 0.010 | 1.16 | 1.249 | 0.95 | | 900 | 0 |
| 2c | 0.80 | 0.70 | 0.40 | 0.010 | 0.447 | s | 3.80 | 0.70 | 2.50 | 0.010 | 1.14 | 1.509 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.70 | 1.40 | 0.015 | 0.638 | s | 5.10 | 0.70 | 3.90 | 0.011 | 1.04 | 1.821 | 1.82 | | 1000 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.70 | 0.50 | 0.015 | 0.723 | p | 6.40 | 0.70 | 3.90 | 0.012 | 1.08 | 2.320 | 0.72 | | 700 | 0 |
| 2f | 0.70 | 0.70 | 3.10 | 0.010 | 0.255 | s | 7.10 | 0.70 | 7.00 | 0.011 | 0.92 | 2.142 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.70 | 2.10 | 0.010 | 0.954 | | 2.30 | 0.70 | 2.10 | 0.010 | 1.11 | 0.954 | 0.95 | | 900 | 0 |
| 2h | 3.50 | 0.70 | 3.10 | 0.010 | 1.303 | s | 5.80 | 0.70 | 5.20 | 0.010 | 0.98 | 1.870 | 1.87 | | 1100 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.70 | 3.00 | 0.010 | 0.840 | s | 8.05 | 0.70 | 8.20 | 0.010 | 0.90 | 2.284 | 2.28 | | 1200 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.70 | 2.55 | 0.010 | 0.822 | | 2.10 | 0.70 | 2.55 | 0.010 | 1.04 | 0.822 | 0.82 | | 800 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.70 | 1.40 | 0.010 | 0.461 | s | 3.10 | 0.70 | 3.95 | 0.010 | 0.97 | 1.073 | 1.07 | | 900 | 0 |
| 2l | 0.70 | 0.70 | 1.75 | 0.010 | 0.301 | p | 3.80 | 0.70 | 3.95 | 0.010 | 1.00 | 1.320 | 0.30 | | 600 | 0 |
| 2m | 0.30 | 0.70 | 0.75 | 0.010 | 0.163 | s | 4.10 | 0.70 | 4.70 | 0.010 | 0.96 | 1.355 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2n | 0.40 | 0.70 | 1.50 | 0.010 | 0.178 | | 0.40 | 0.70 | 1.50 | 0.010 | 0.95 | 0.178 | 0.18 | | 500 | 0 |
| 2o | 0.40 | 0.70 | 2.20 | 0.010 | 0.159 | s | 0.80 | 0.70 | 3.70 | 0.010 | 0.81 | 0.277 | 0.28 | | 600 | 0 |
| 2j-o | 4.90 | 0.70 | 4.70 | 0.010 | 1.624 | | 4.90 | 0.70 | 4.70 | 0.010 | 0.98 | 1.624 | 1.62 | | 1000 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.70 | 2.55 | 0.010 | 0.822 | | 2.10 | 0.70 | 2.55 | 0.010 | 1.04 | 0.822 | 0.82 | | 800 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.70 | 1.40 | 0.010 | 0.461 | s | 3.10 | 0.70 | 3.95 | 0.010 | 0.97 | 1.073 | 1.07 | | 900 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.70 | 3.00 | 0.010 | 0.840 | p | 5.35 | 0.70 | 3.95 | 0.010 | 1.05 | 1.867 | 0.84 | | 800 | 0 |
| 2l | 0.70 | 0.70 | 1.75 | 0.010 | 0.301 | p | 6.05 | 0.70 | 3.95 | 0.010 | 1.07 | 2.116 | 0.30 | | 600 | 0 |
| 2m | 0.30 | 0.70 | 0.75 | 0.010 | 0.163 | s | 6.35 | 0.70 | 4.70 | 0.010 | 1.02 | 2.112 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2n | 0.40 | 0.70 | 1.50 | 0.010 | 0.178 | p | 6.75 | 0.70 | 4.70 | 0.010 | 1.03 | 2.247 | 0.18 | | 500 | 0 |
| 2o | 0.40 | 0.70 | 2.20 | 0.010 | 0.159 | p | 7.15 | 0.70 | 4.70 | 0.010 | 1.04 | 2.382 | 0.16 | | 500 | 0 |
| 2a | 2.50 | 0.70 | 2.70 | 0.015 | 1.022 | | 2.50 | 0.70 | 2.70 | 0.015 | 1.05 | 1.022 | 1.02 | | 800 | 0 |
| 2d | 0.10 | 0.70 | 1.80 | 0.015 | 0.044 | s | 2.60 | 0.70 | 4.50 | 0.015 | 0.91 | 0.916 | 0.92 | | 800 | 0 |
| 2f | 0.70 | 0.70 | 3.10 | 0.010 | 0.255 | s | 3.30 | 0.70 | 7.60 | 0.013 | 0.81 | 0.976 | 0.98 | | 900 | 0 |
| 2a+2d+2f+2i-o | 10.45 | 0.70 | 7.60 | 0.010 | 3.043 | | 10.45 | 0.70 | 7.60 | 0.010 | 0.95 | 3.043 | 3.04 | | 1300 | 0 |
| 2a+2d+2f+2i-p | 6.80 | 0.51 | 3.40 | 0.010 | 1.757 | p | 17.25 | 0.63 | 7.60 | 0.010 | 1.03 | 4.467 | 1.76 | | 1100 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.70 | 2.55 | 0.010 | 0.822 | | 2.10 | 0.70 | 2.55 | 0.010 | 1.04 | 0.822 | 0.82 | | 800 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.70 | 1.40 | 0.010 | 0.461 | s | 3.10 | 0.70 | 3.95 | 0.010 | 0.97 | 1.073 | 1.07 | | 900 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.70 | 3.00 | 0.010 | 0.840 | p | 5.35 | 0.70 | 3.95 | 0.010 | 1.05 | 1.867 | 0.84 | | 800 | 0 |
| 2p | 6.80 | 0.63 | 3.40 | 0.010 | 2.216 | | 6.80 | 0.63 | 3.40 | 0.010 | 1.13 | 2.216 | 2.22 | | 1200 | 0 |
| 2p | 34.35 | 0.63 | 8.90 | 0.010 | 8.655 | | 37.45 | 0.64 | 8.90 | 0.010 | 1.10 | 9.544 | 9.54 | | 1900 | 0 |
| 2q | 2.50 | 0.70 | 2.70 | 0.020 | 1.065 | | 2.50 | 0.70 | 2.70 | 0.020 | 1.05 | 1.065 | 1.06 | | 800 | 0 |
| 2r | 2.70 | 0.70 | 1.90 | 0.010 | 1.156 | s | 5.20 | 0.70 | 4.60 | 0.015 | 1.00 | 1.831 | 1.83 | | 1100 | 0 |
| 2s | 3.50 | 0.70 | 0.95 | 0.010 | 1.612 | s | 8.70 | 0.70 | 5.55 | 0.014 | 1.02 | 2.893 | 2.89 | | 1300 | 0 |
| 2t | 5.00 | 0.70 | 2.10 | 0.010 | 2.097 | s | 13.70 | 0.70 | 7.65 | 0.012 | 0.99 | 4.123 | 4.12 | | 1400 | 0 |
| 2u | 3.00 | 0.70 | 1.40 | 0.010 | 1.406 | s | 16.70 | 0.70 | 9.05 | 0.012 | 0.97 | 4.775 | 4.78 | | 1500 | 0 |
| 2v | 0.50 | 0.70 | 1.40 | 0.010 | 0.228 | s | 17.20 | 0.70 | 10.45 | 0.012 | 0.93 | 4.700 | 4.78 | | 1500 | 0 |
| 2p1 | 3.00 | 0.51 | 2.70 | 0.005 | 0.742 | p | 20.20 | 0.67 | 10.45 | 0.011 | 0.96 | 5.228 | 0.74 | | 900 | 0 |
| 2 | 54.55 | 0.68 | 10.45 | 0.010 | 14.361 | | 54.55 | 0.68 | 10.45 | 0.010 | 1.11 | 14.361 | 14.36 | | 2200 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$$

(m : coefficient d'allongement)

| | | | | | | | | |
|-----|------|----------|----------|----------|-----------|----------|-----|---------------|
| K = | 1.19 | V = 0.14 | U = 1.10 | W = 0.87 | en zone : | 3 | | 2 |
| | | | | | pour F = | 0.033333 | T = | 30 ans |

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)

- A : aire du sous-bassin versant (en ha)

- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant

- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)

- I : pente du sous-bassin versant (en m/m)

On définit par $M = L/A1/2$ l'allongement du bassin. m est un coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si $M = 2$, $m = 1$).

Si $M > 0.8$, $m = ((2/M)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)} = (4*A / L^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

Si $M \leq 0.8$, $m = ((2/0.8)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$

Données Pluviométriques

| | | | |
|--------------------|--|-----------------------------------|---------------------|
| Affaire | Schéma Directeur d'Assainissement Pluvial | Station : Prades le Lez | |
| Commune | Saint Mathieu de Treviers | $I(mm/mn) = a(F)*t(mn)^{-b(F)}$ | avec $a(F) = 6.546$ |
| Occurrence | 100 ans | (valable pour $t < 30mn$) | et $b(F) = -0.282$ |
| Réf interne | LP1842D013-MB-CALC-QBV-Caquot | I : intensité de la pluie (mm/mn) | |

| N° Bassin Versant | Eléments du bassin ajouté | | | | | As sem bla ge | Eléments bassins assemblés | | | | | Qmax adopté m³/s | BaREP Qfuite m³/s | Prédimensionnement | | |
|-------------------------|---------------------------|------|-------|-------|---------|---------------|----------------------------|------|-------|--------|------|------------------|-------------------|--------------------|------------------|-----------------|
| | Aire A ha | C | L hm | I m/m | Qc m³/s | | Ae ha | Ce | Le hm | le m/m | m | | | Qc m³/s | Conduites Diam m | BaREP Volume m³ |
| ETAT PROJETE | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Bassin versant 2 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 2b | 0.70 | 0.80 | 1.50 | 0.010 | 0.405 | | 0.70 | 0.80 | 1.50 | 0.010 | 1.03 | 0.405 | 0.41 | | 600 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.80 | 2.10 | 0.010 | 1.231 | p | 3.00 | 0.80 | 2.10 | 0.010 | 1.14 | 1.609 | 1.23 | | 900 | 0 |
| 2c | 0.80 | 0.80 | 0.40 | 0.010 | 0.561 | s | 3.80 | 0.80 | 2.50 | 0.010 | 1.12 | 1.951 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.80 | 1.40 | 0.015 | 0.810 | s | 5.10 | 0.80 | 3.90 | 0.011 | 1.04 | 2.380 | 2.38 | | 1100 | 0 |
| 2e | 1.30 | 0.80 | 0.50 | 0.015 | 0.904 | p | 6.40 | 0.80 | 3.90 | 0.012 | 1.07 | 3.023 | 0.90 | | 800 | 0 |
| 2f | 0.70 | 0.80 | 3.10 | 0.010 | 0.336 | s | 7.10 | 0.80 | 7.00 | 0.011 | 0.93 | 2.850 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2g | 2.30 | 0.80 | 2.10 | 0.010 | 1.231 | | 2.30 | 0.80 | 2.10 | 0.010 | 1.10 | 1.231 | 1.23 | | 900 | 0 |
| 2h | 3.50 | 0.80 | 3.10 | 0.010 | 1.699 | s | 5.80 | 0.80 | 5.20 | 0.010 | 0.98 | 2.473 | 2.47 | | 1200 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.80 | 3.00 | 0.010 | 1.098 | s | 8.05 | 0.80 | 8.20 | 0.010 | 0.91 | 3.059 | 3.06 | | 1300 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.80 | 2.55 | 0.010 | 1.068 | | 2.10 | 0.80 | 2.55 | 0.010 | 1.03 | 1.068 | 1.07 | | 900 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.80 | 1.40 | 0.010 | 0.591 | s | 3.10 | 0.80 | 3.95 | 0.010 | 0.97 | 1.413 | 1.41 | | 1000 | 0 |
| 2l | 0.70 | 0.80 | 1.75 | 0.010 | 0.389 | p | 3.80 | 0.80 | 3.95 | 0.010 | 1.00 | 1.734 | 0.39 | | 600 | 0 |
| 2m | 0.30 | 0.80 | 0.75 | 0.010 | 0.206 | s | 4.10 | 0.80 | 4.70 | 0.010 | 0.96 | 1.790 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2n | 0.40 | 0.80 | 1.50 | 0.010 | 0.231 | | 0.40 | 0.80 | 1.50 | 0.010 | 0.96 | 0.231 | 0.23 | | 500 | 0 |
| 2o | 0.40 | 0.80 | 2.20 | 0.010 | 0.209 | s | 0.80 | 0.80 | 3.70 | 0.010 | 0.83 | 0.367 | 0.37 | | 600 | 0 |
| 2j-o | 4.90 | 0.80 | 4.70 | 0.010 | 2.142 | | 4.90 | 0.80 | 4.70 | 0.010 | 0.98 | 2.142 | 2.14 | | 1100 | 0 |
| 2j | 2.10 | 0.80 | 2.55 | 0.010 | 1.068 | | 2.10 | 0.80 | 2.55 | 0.010 | 1.03 | 1.068 | 1.07 | | 900 | 0 |
| 2k | 1.00 | 0.80 | 1.40 | 0.010 | 0.591 | s | 3.10 | 0.80 | 3.95 | 0.010 | 0.97 | 1.413 | 1.41 | | 1000 | 0 |
| 2i | 2.25 | 0.80 | 3.00 | 0.010 | 1.098 | p | 5.35 | 0.80 | 3.95 | 0.010 | 1.04 | 2.447 | 1.10 | | 900 | 0 |
| 2l | 0.70 | 0.80 | 1.75 | 0.010 | 0.389 | p | 6.05 | 0.80 | 3.95 | 0.010 | 1.06 | 2.770 | 0.39 | | 600 | 0 |
| 2m | 0.30 | 0.80 | 0.75 | 0.010 | 0.206 | s | 6.35 | 0.80 | 4.70 | 0.010 | 1.02 | 2.781 | 2.78 | | 1300 | 0 |
| 2n | 0.40 | 0.80 | 1.50 | 0.010 | 0.231 | p | 6.75 | 0.80 | 4.70 | 0.010 | 1.03 | 2.957 | 0.23 | | 500 | 0 |
| 2o | 0.40 | 0.80 | 2.20 | 0.010 | 0.209 | p | 7.15 | 0.80 | 4.70 | 0.010 | 1.03 | 3.134 | 0.21 | | 500 | 0 |
| 2p | 6.80 | 0.62 | 5.10 | 0.010 | 2.211 | | 6.80 | 0.62 | 5.10 | 0.010 | 1.01 | 2.211 | 2.21 | | 1200 | 0 |
| 2p | 34.35 | 0.72 | 8.90 | 0.010 | 11.513 | | 37.45 | 0.73 | 8.90 | 0.010 | 1.09 | 12.686 | 12.69 | | 2100 | 0 |
| 2a | 2.50 | 0.80 | 2.70 | 0.015 | 0.000 | | 2.50 | 0.80 | 2.70 | 0.015 | 1.04 | 0.000 | 0.00 | | 100 | 0 |
| 2a | 2.50 | 0.80 | 2.70 | 0.015 | 1.320 | | 2.50 | 0.80 | 2.70 | 0.015 | 1.04 | 1.320 | 1.32 | | 900 | 0 |
| 2d | 0.10 | 0.80 | 1.80 | 0.015 | 0.057 | s | 2.60 | 0.80 | 4.50 | 0.015 | 0.92 | 1.204 | 1.20 | | 900 | 0 |
| 2f | 0.70 | 0.80 | 3.10 | 0.010 | 0.336 | s | 3.30 | 0.80 | 7.60 | 0.013 | 0.83 | 1.308 | 1.31 | | 1000 | 0 |
| 2max | 2.50 | 0.62 | 2.50 | 0.015 | 1.021 | | 2.50 | 0.62 | 2.50 | 0.015 | 1.06 | 1.021 | 1.02 | | 800 | 0 |
| 2a+2d+2f+2i-o | 10.45 | 0.80 | 7.60 | 0.010 | 4.057 | | 10.45 | 0.80 | 7.60 | 0.010 | 0.96 | 4.057 | 4.06 | | 1400 | 0 |
| 2a+2d+2f+2i-p | 6.80 | 0.62 | 3.40 | 0.010 | 2.454 | p | 17.25 | 0.73 | 7.60 | 0.010 | 1.02 | 6.075 | 2.45 | | | |
| 2q | 2.50 | 0.80 | 2.70 | 0.020 | 1.369 | | 2.50 | 0.80 | 2.70 | 0.020 | 1.04 | 1.369 | 1.37 | | 900 | 0 |
| 2r | 2.70 | 0.80 | 1.90 | 0.010 | 1.485 | s | 5.20 | 0.80 | 4.60 | 0.015 | 1.00 | 2.398 | 2.40 | | 1200 | 0 |
| 2s | 3.50 | 0.80 | 0.95 | 0.010 | 2.050 | s | 8.70 | 0.80 | 5.55 | 0.014 | 1.02 | 3.802 | 3.80 | | 1400 | 0 |
| 2t | 5.00 | 0.80 | 2.10 | 0.010 | 2.691 | s | 13.70 | 0.80 | 7.65 | 0.012 | 0.99 | 5.468 | 5.47 | | 1600 | 0 |
| 2u | 3.00 | 0.80 | 1.40 | 0.010 | 1.786 | s | 16.70 | 0.80 | 9.05 | 0.012 | 0.97 | 6.363 | 6.36 | | 1700 | 0 |
| 2v | 0.50 | 0.80 | 1.40 | 0.010 | 0.294 | s | 17.20 | 0.80 | 10.45 | 0.012 | 0.94 | 6.296 | 6.36 | | 1700 | 0 |
| 2w | 1.80 | 0.80 | 2.30 | 0.010 | 0.939 | p | 19.00 | 0.80 | 10.45 | 0.011 | 0.95 | 6.943 | 0.94 | | 900 | 0 |
| 2p1 | 3.00 | 0.62 | 2.70 | 0.005 | 1.047 | | 3.00 | 0.62 | 2.70 | 0.005 | 1.07 | 1.047 | 1.05 | | 1000 | 0 |
| 2 | 53.35 | 0.75 | 10.45 | 0.010 | 17.991 | | 53.35 | 0.75 | 10.45 | 0.010 | 1.09 | 17.991 | 17.99 | | 2400 | 0 |

Méthode utilisée : Méthode Superficielle selon Circulaire interministérielle de 1977

$$Q(m^3/s) = K * I^V * C^U * A^W * m$$

(m : coefficient d'allongement)

| | | | | | | | | |
|-----|------|----------|----------|----------|-----------|----------|-----|----------------|
| K = | 1.23 | V = 0.13 | U = 1.09 | W = 0.88 | en zone : | 3 | | 2 |
| | | | | | pour F = | 0.01 | T = | 100 ans |

K, V, U et W sont des coefficients dépendant de la Région et de la période de retour T.

- Q : débit ruisselé (m3/s)

- A : aire du sous-bassin versant (en ha)

- C : coefficient de ruissellement du sous-bassin versant

- L : longueur du sous-bassin versant (en hm)

- I : pente du sous-bassin versant (en m/m)

On définit par $M = L/A1/2$ l'allongement du bassin. m est un coefficient exprimant l'influence de l'allongement sur le débit (si $M = 2$, $m = 1$).

Si $M > 0.8$, $m = ((2/M)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)} = (4*A / L^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$, avec b paramètre de la formule de calcul de l'intensité de la pluie.

Si $M \leq 0.8$, $m = ((2/0.8)^2)^{-0.42*b/(1-0.29*b)}$