

# **COMUNE DI URBINO**

Realizzazione di nuovi opifici Zona Industriale Cà Guerra



VERIFICA di COMPATIBILITA' IDRAULICA L.R. 22/11 succ. Modif. e Integ.

Fascicolo

VCI.03

Committente

GREEN POWER SYSTEMS SrI Loc. Maiano I – 61028 Sassocorvaro – Auditore PU Design

Studio Montini
Via Don Bramante Ligi, n 10
61030 Canavaccio-URBINO-PU
\$\infty\$ +39 (0) 722 36 98 56
\$\infty\$ +39 338 636 57 45

www.studiomontini.com
info@studiomontini.com

ALBO SEZIONE

Urbino: trentaagostoduemilaventidue

### SOMMARIO

2.0 - Previsioni Urbanistiche       4         3.0 - Riferimenti geografici       6         4.0 - Analisi morfodinamica storica-evolutiva (1948-2022)       8         5.0 - Situazione morfologica       14         6.0 - Situazione geologica       14         7.0 - Situazione idrografica       14         8.0 - Situazione idrogeologica       15         9.0 - Verifica Idraulica Fosso delle Casacce       16         10.0 - Processi morfogenici       17         11.0 - Precipitazioni       18         12.0 - Stabilità dell'area       18         13.0 - Misure di Mitigazione       19         14.0 - Conclusioni       19	1.0 - Premessa	3
4.0 - Analisi morfodinamica storica-evolutiva (1948-2022).       8         5.0 - Situazione morfologica.       14         6.0 - Situazione geologica.       14         7.0 - Situazione idrografica.       14         8.0 - Situazione idrogeologica       15         9.0 - Verifica Idraulica Fosso delle Casacce.       16         10.0 - Processi morfogenici.       17         11.0 - Precipitazioni.       18         12.0 - Stabilità dell'area.       18         13.0 - Misure di Mitigazione.       19	2.O - Previsioni Urbanistiche	
4.0 - Analisi morfodinamica storica-evolutiva (1948-2022).       8         5.0 - Situazione morfologica.       14         6.0 - Situazione geologica.       14         7.0 - Situazione idrografica.       14         8.0 - Situazione idrogeologica       15         9.0 - Verifica Idraulica Fosso delle Casacce.       16         10.0 - Processi morfogenici.       17         11.0 - Precipitazioni.       18         12.0 - Stabilità dell'area.       18         13.0 - Misure di Mitigazione.       19	3.0 - Riferimenti geografici	6
14	4.0 - Analisi morfodinamica storica-evolutiva (1948-2022)	8
6.0 - Situazione geologica       14         7.0 - Situazione idrografica       14         8.0 - Situazione idrogeologica       15         9.0 - Verifica Idraulica Fosso delle Casacce       16         10.0 - Processi morfogenici       17         11.0 - Precipitazioni       18         12.0 - Stabilità dell'area       18         13.0 - Misure di Mitigazione       19	5.U - SITUAZIONE MONOIOGICA	14
7.0 - Situazione idrografica	5.0 - Situazione geologica	14
9.0 – Verifica Idraulica Fosso delle Casacce	7.0 - Situazione idrografica	14
9.0 – Verifica Idraulica Fosso delle Casacce	3.0 - Situazione idrogeologica	15
11.0 - Precipitazioni	9.0 – Verifica Idraulica Fosso delle Casacce	16
12.0 - Stabilità dell'area	10.0 - Processi morfogenici	17
12.0 - Stabilità dell'area	11.0 - Precipitazioni	18
13.0 - Misure di Mitigazione	12.0 - Stabilità dell'area	18
14 0 - Conclusioni	13.0 - Misure di Mitigazione	19
1 to Contraction	14.0 - Conclusioni	19

Green Power Systems

#### 1.0 - Premessa

La presente relazione definisce le caratteristiche idrologiche ed idrauliche dell'area – oggetto di variante al piano attuativo già adottato – situata nei pressi della località Ca Guerra del Comune di Urbino (PU). Si premette che la variante era già stata oggetto di un progetto di piano particolareggiato con conseguente adozione ed approvazione da parte dell'Amministrazione comunale di Urbino rispettivamente con le delibere di Giunta Comunale n. 160 del 29/12/2011 e n. 69 del 31/07/2012. A tali approvazioni , non è seguita nel tempi successivi, l'attuazione da parte dei soggetti privati coinvolti ed oggi la ditta Green Power Systems s.r.l. con sede in località Maiano di Caprazzino del Comune di Sassocorvaro Auditore, ha rilevato tutta la proprietà del comparto D3 al fine di realizzare un nuovo polo di produzione del proprio gruppo industriale.



In questa sede si andrà a valutare la compatibilità fra le previsioni urbanistiche e l'assetto geologico, geomorfologico e idraulico dei terreni.

La D.G.R. 53 del 27-01-2014, per valutare la pericolosità presente e potenziale dell'area e le possibili alterazioni del regime idraulico, prevede più livelli di approfondimento. La verifica è stata sviluppata secondo:

#### l° livello di approfondimento

- analisi bibliografica storica.
- Fenomeni di esondazione che hanno storicamente interessato l'area.
- Studi esistenti.
- Analisi geomorfologica con valenza idraulica.

## Ilº livello di approfondimento:

- analisi geomorfologica,
- analisi della dinamica fluviale,
- analisi dei processi geomorfologici predominanti,
- analisi delle aree interessabili da fenomeni di piena,
- considerazione sull'evoluzione nel tempo del corso d'acqua e delle aree di pertinenza fluviale.

IN APPOSITO ELABORATO SI PRODUCE LA VERIFICA IDRAULICA (livello III°) DEL FOSSO POSTO AL LIMITE OCCIDENTALE DEL SITO OGGETTO DI VARIANTE DA VALUTARSI IN AGGIUNTA A QUANTO ESAMINATO IN QUESTA SEDE.





## 2.0 - Previsioni Urbanistiche

Le figure seguenti costituiscono estratto dello Strumento Urbanistico Vigente, e dello Strumento Urbanistico Variato.

	VIGENTE		
cala			
onte	Studio Montini		
DATI T	ECNICI - LEGENDA		
Zona D3 -	Ca' Guerra		
Particelle d	oggetto di intervento. Comune di Urbino Foglio 5	numeri 21 - 132	
	territoriale oggetto di intervento		73.651,00 mg
	utile lorda massima		30.000,00 mg
	minima parce pubblice		7.500,00 mg
	minima parcheggi pubblici permeabile - 30% zona d'intervento	1000	3.000,00 mg
Superice	permeable - Juns zona d'intervento	73.651	x 30% = 22.095,00 mg
	LIMITE FASCIA DI RISPETTO STRADALE		
	MASSIMO INGOMBRO EDIFICI		
	LIMITE ZONA D'INTERVENTO	mq.73.651,00	
	MARCIAPIEDI E PERCORSI PEDONALI	mq. 960,00	
	PISTA CICLABILE DI PROGETTO	mq. 745,00	
	STRADE DI PROGETTO	mq. 3.246,00	
	LOTTO Nº1	mq.17.780,00	
	LOTTO N°2	mq.15.160,00	
	LOTTO N°3	mq.25.170,00	
VERIF	ICHE DATI TECNICI		
		DI PROGETTO	DATI DA P.R.G.
	SUPERFICI PERMEABILI	mq.22.100,00	> mq.22.095,00
	SUPERFICE PARCO PUBBLICO	mq. 8.315,00	> mq. 7.500,00
	PARCHEGGI PUBBLICI	mq. 3.020,00	>mq. 3.000,00
	UNITÀ IMMOBILIARE N°1	mq. 9.400,00	
	UNITÀ IMMOBILIARE N°2	mq. 7.000,00	1
	UNITÀ IMMOBILIARE N°3	mq.13.600,00	



La variante al piano attuativo già adottato contempla una diversa distribuzione delle strutture edilizie che risultano concentrate in due comparti anziché in tre.

	VARIATO (	IN PROGE	ETTO)	
				_
Scala				
onte	Studio Montini			
LEGENDA - DA	TI TECNICI DI LO	TTIZZAZIONE		
Zona D3 - Ca' Guerra				
	o, Comune di Urbino Foglio 5 numer			
Superfice territoriale oggetto e Superfice utile lorda massima	a intervento		73.651,00 mg 30,000.00 mg	
Superfice utile lorga massima Superfice minima verde pubb	koo		30.000,00 mg 7.500,00 mg	
Superfice minima parcheggi p			3.000,00 mg	
Superfice permeabile - 30% z	ona d'intervento	73.651 x 30% =		
Superfice min. standard 10% Posizionera al di fuori della fascia di	S.T. (Art. 5 D.M. 1444/58) ispetto straculu	73.651 x 10% =		
LIMITE FASCIA D	I RISPETTO STRADALE			
MASSIMO INGOI	MBRO REALIZZABILE			
CABINA ELETTR	CA			
	NTERVENTO (sup. territoriale)	mq.73.651,00		
	PERCORSI PEDONALI	mq. 1.255,00		
LOTTO UNICO -		mq. 372,00 mg.56.100.00		
corro directori	sur. Pundiania	mq.36.100,00		
VERIFICHE DA	TI TECNICI			
		DI PROGETTO	DATI	
SUPERFICI PERI	MEABILI	mg.22.102.00	DA P.R.G.	
(verde subblice-verde	privato+parcheggi pubblici+plauzale permea	sle) 111q.22.102,00	>mq.22.095,00	
VERIFICA STANDARD URB	ANISTICI			
SUPERFICE VER	DE PUBBLICO	mq.11.185,00	> mq. 7.500,00	
PARCHEGGI PUE	IBLICI E SPAZI DI MANOVRA	mq. 4.925,00	>mq. 3.000,00	
	TOT. STANDAR	RD = mq.16.110,00	> mq.10.500,00	
	DI CUI Posizionata al di fuori della fascia di rispetto	stracate mq 9.410,00	> mq. 7.365,10	
VERIFICA SUPERFICIE UTIL	E LORDA MAX			
EDIFICIO "A"		mq.27.141,25		
EDIFICIO "B" (nº	3 piani da mq.900)	mq. 2.700,00		
	TOT. S.U	L. = mq.29.841,25	< mq.30.000,00	



La superficie complessiva ammonta a 73651.00 m².

Le figure seguenti riportano le variazioni areali:

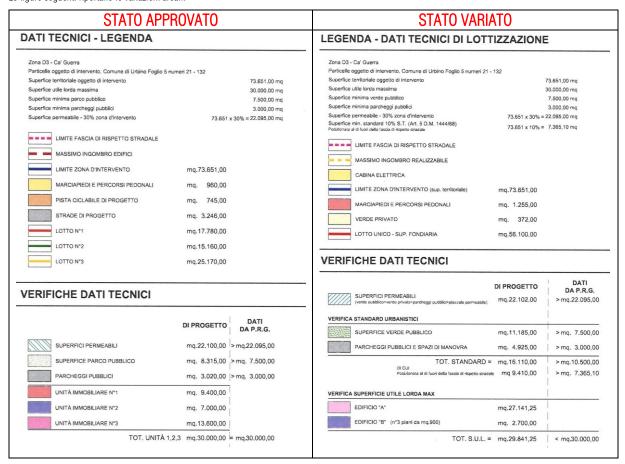


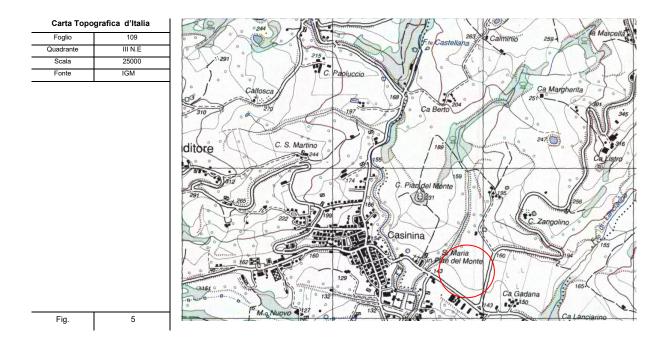
Fig. 4 – Confronto dati tecnici

II confronto fra STATO APPROVATO e STATO VARIATO NON EVIDENZIA MODIFICHE SOSTANZIALI.

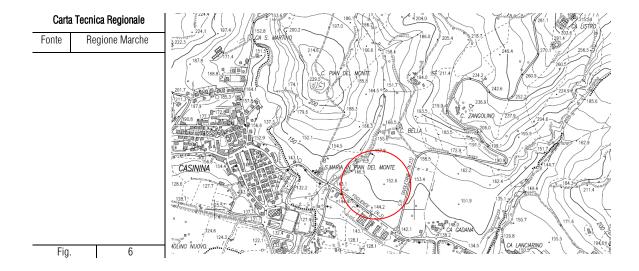
## 3.0 - Riferimenti geografici

L'area, per la cui esatta ubicazione si rimanda alla cartografia allegata, si pone a margine del territorio comunale di Urbino, nei pressi del toponimo Cà Guerra (in carta: Cà Gadana).

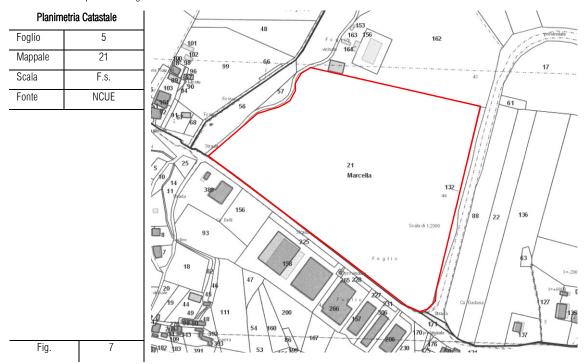
Nella carta topografica d'Italia, alla scala 1:25.000, essa occupa la parte nord occidentale della Tavoletta "MONTECALVO in FOGLIA" F° 109 III° N.E.



La figura seguente individua l'area nella carta tecnica regionale.

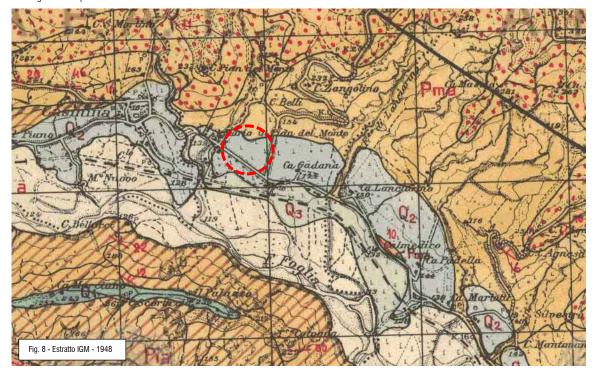


Dal punto di vista catastale il lotto possiede i seguenti riferimenti:



## 4.0 - Analisi morfodinamica storica-evolutiva (1948-2022)

Si riportano i fotogrammi disponibili dal 1948 al 2022.



Carta IGM – Rilievo del 1948 Nel 1948, l'elemento geomorfologico piu importante è il fiume Foglia. Il Foglia scorre con regolarità evidenziando qualche raro intreccio. Il letto di ruscellamento ha larghezza variabile da qualche decina al centinaio di metri. Il corso d'acqua in parola non interessa l'area oggetto di variante.



Estratto Ortofotocarta Regione Marche Volo anno 1978 Il letto di scorrimento non evidenzia spostamenti significativi. I contributi dei fossi laterali non mostrano fasi sedimentarie importanti. A valle della strada sono presenti 2 capannoni



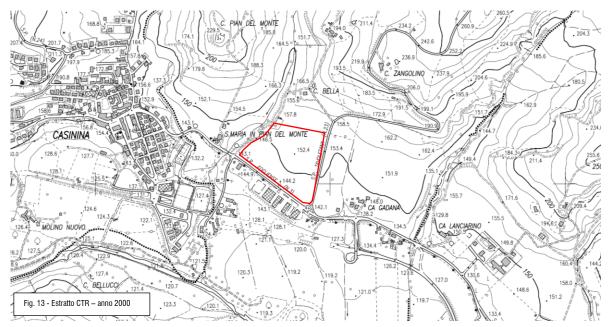
L'area mostra uno sfruttamento agricolo. Il fosso che lambisce ad ovest il sito non evidenzia azioni erosive. Si notano i primi capannoni realizzati a valle della provinciale Feltresca.



Si conferma quanto già detto per il fotogramma del 1988. I percorsi stradali ed i letti di scorrimento dei fossi non evidenziano spostamenti o traslazioni



Si conferma quanto già detto per il fotogramma del 1994. Le forme morfologiche sono sostanzialmente immutate. Le trasformazioni sono imputabili agli interventi antropici: capannoni e viabilità.



Si conferma quanto già detto per la figura precedente (che si riferisce allo stesso anno).



Le variazioni afferiscono all'attività edilizia a valle della strada



Le variazioni afferiscono all'attività agraria



La morfologia non evidenzia fenomeni morfogenetici attivi



La morfologia non evidenzia fenomeni morfogenetici attivi

Si può affermare che il sito, in oltre 70 anni di osservazioni cartografiche, non è stato interessato da fenomeni geomorfologici allo stato attivo, capaci di apportare modifiche alla morfologia del luogo. Gli agenti responsabili dell'attuale conformazione hanno esaurito la loro azione e non sono in grado di riattivarsi in tempi brevi.

L'area ha palesato un uso preminentemente agricolo. Le strutture abitative ed i tracciati stradali non evidenziano problematiche di ordine statico, o fenomenologie che possano far pensare a movimenti gravitativi in atto.

L'antropizzazione ha generato la costruzione di capannoni a valle della strada e della viabilità che vede una sorta di circonvallazione dell'abitato di Casinina (opere totalmente esterne al sito d'interesse).

Il Foglia tende a scorrere nella sua destra orografica in ossequio alla legge di Coriolis, mostrando una blanda sinuosità e qualche braided.

Si precisa che a far data dagli anni 1960 è stata attivata la diga di Mercatale (che sbarra il Fiume Foglia) che ha calmierato e regolarizzato i deflussi dell'asta fluviale.

In merito al fosso che lambisce il sito di lottizzazione verso occidente, si precisa che esso è un impluvio di modeste dimensioni e che il suo letto di scorrimento mostra quote d'alveo ampiamente inferiori all'area di lottizzazione (quota area in esame  $= 157 \text{ m s} \text{lm} ----- quota fosso <math>= 140 \div 144 \text{ m s} \text{lm}$ )

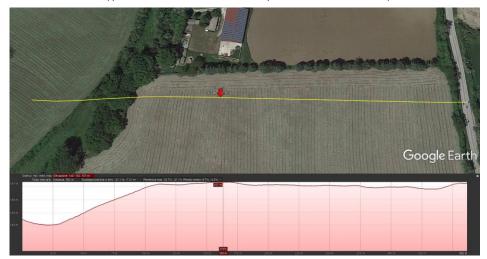


Fig. 18 – Quota sito: 157 m slm



Fig. 19 – Quota fosso: 144 m slm

Si osserva inoltre come la destra orografica del fosso risulti altimetricamente ribassata rispetto alla sinistra e pertanto una ipotetica onda di piena si espanderebbe nel lato opposto a quello della lottizzazione.



Fig. 20 – Quota destra orografica: 140 slm

## 5.0 - Situazione morfologica

L'area si colloca ai piedi del declivio che dalla dorsale "Tavoleto – Montecalvo in Foglia" si protende verso sud-sudovest raccordandosi al fondovalle ove scorre il Fiume Foglia. Il sito d'interesse dista ca. 650 metri dal fiume in parola.

Le pendenze oscillano fra 0 e 5° ma per ampi tratti sono sub orizzontali.

Le altimetrie sono di ca. + 157 m slm.

Gli elementi geomorfologici ricontratti in loco, ad eccezione dei corsi d'acqua: attivi, risultano inattivi o quiescenti.

#### 6.0 - Situazione geologica

Dall'esame della cartografia regionale, dai rilievi svolti e dai sondaggi effettuati, emerge che la zona è geologicamente caratterizzata dalle unità alluvionali terrazzate del "Sintema di Matelica" e solo marginalmente dalle unità alluvionali terrazzate del "Sintema del Musone.

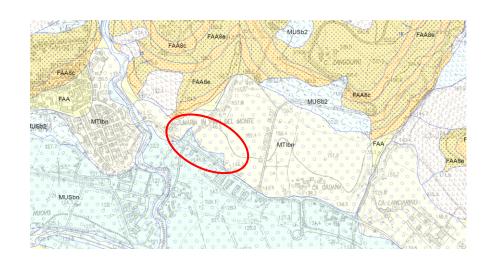
Detti sintemi costituiscono il risultato della sedimentazione "alluvionale" avvenuta nel pleisto-olocene e ono litologicamente costituiti da limi argilloso sabbiosi, limi sabbioso argillosi e sabbie ghiaiose in matrice argillosa.

I depositi sintemici sono terrazzati da +15 a +30 m sull'alveo del collettore primario (F. Foglia).

Essi hanno spessori stimabili attorno alla decina di metri e ricoprono un substrato afferente alle unità plioceniche della serie marchigiana: l'unità delle Argille Azzurre. I depositi sintemici hanno una stratificazione a marcata variabilità laterale e verticale.

Per indicazioni di dettaglio si rimanda agli allegati cartografici di fine relazione, ed in particolare alla: Carta Geologica.

Carta geologica	
Sezione	
Scala	f.s.
Fonte	Regione Marche
	1
Fig.	21



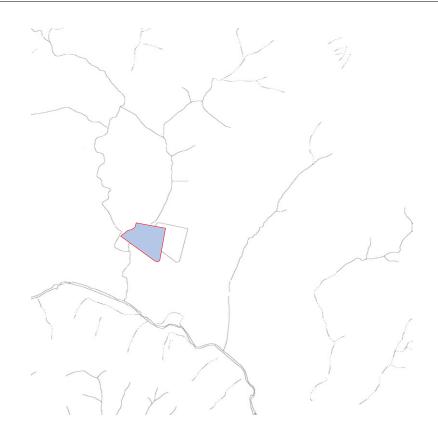
#### 7.0 - Situazione idrografica

Il reticolo idrografico locale è costituito dall'insieme dei corsi d'acqua che solcano in superficie il bacino imbrifero convergendo alla sezione di chiusura dello stesso.

Esso manifesta una struttura ad albero la cui ramificazione riflette la natura dei processi climatici, idrologici, geologici, morfologici che controllano l'evoluzione del territorio.

In assenza di condizionamenti da parte delle geo-strutture il reticolo tende a organizzarsi secondo criteri di minima dissipazione energetica dando luogo alle classiche forme dendritiche. L'intensità della ramificazione è evidenziata nella figura sequente.

Carta	del Retico	olo Idrografico	
Scala		F.s.	
Fonte	CTR R	egione Marche	
Fi	g.	22	



Il collettore primario è il Fiume Foglia a cui tributa i liquidi il Fosso presente ad ovest dell'area.

### 8.0 - Situazione idrogeologica

L'idrogeologia è condizionata da molteplici fattori; non ultimo dei quali: la permeabilità dei terreni.

Nel caso in esame si mette in luce come i terreni afferenti al sintema di Matelica siano dotati di una porosità che li rende attraversabili dai liquidi e quindi da una permeabilità media.

Per contro i terreni costituenti il bedrock (Argille Plioceniche) sono da considerarsi scarsamente permeabili.

Queste diverse caratteristiche possono determinare accumuli idrici al contatto fra depositi sintemici (più permeabili) e substrato argilloso (impermeabile).

Le terebrazioni dirette sotto superficie – spinte fino a ca -15 metri dall'attuale piano di calpestio - non hanno evidenziato venute idriche.

#### 9.0 – Verifica Idraulica Fosso delle Casacce

Il sito oggetto di disamina non mostra criticità idrauliche.

In ordine alla presenza del Fosso delle Casacce si rimanda alla Verifica Idraulica prodotta in apposito elaborato.

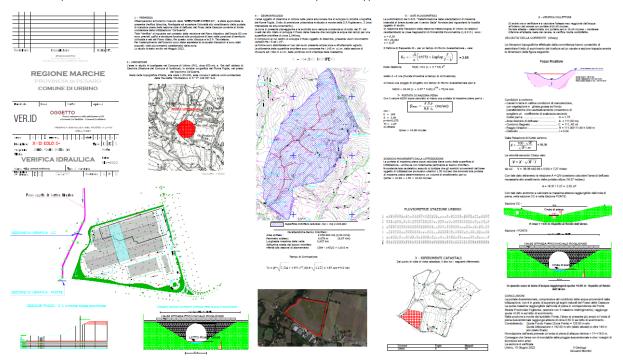


Fig. 23 – Verifica Idraulica Fosso delle Casacce

#### Si sintetizza:

- Il fosso delle Casacce scorre al limite occidentale dell'area in un alveo avente quote relative di almeno 13 m rispetto alla quota dell'area di lottizzazione.
- Le pendenze del letto di scorrimento sono superiori al 10% e tale fattore è in grado di determinare portate idriche nell'ordine di alcune decine di mc/s.
- Una eventuale esondazione andrebbe ad interessare la destra orografica del corso d'acqua ove le quote altimetriche sono inferiori a quelle del sito oggetto di variante al piano attuativo già adottato.
- Non si hanno notizie di passate esondazioni del Fosso delle Casacce che abbiano interessato il sito oggetto di variante al piano attuativo; le sezioni utili di deflusso e le accentuate pendenze dell'alveo di scorrimento consentono lo smaltimento della portata di massima piena senza temibili escursioni di livello.
- Lo smaltimento della portata 200ennale, in corrispondenza del ponte sulla ex strada provinciale (oggi comunale) ove si riscontra il massimo restringimento, produce un innalzamento del livello di circa 1.00 m.
- Considerando che la quota del fosso nella zona ponte è di ca. 140 m slm e che l'area di lottizzazione quota oltre 150 m slm l'area oggetto di variante non evidenzi criticità di ordine idraulico.

## 10.0 - Processi morfogenici

Nella zona e nelle sue adiacenze non sono rilevabili fenomeni franosi.

La morfologia del luogo non lascia aperte ipotesi di potenziali dissesti gravitativi.

Non si osservano fenomeni di degradazione e/o accentuate forme d'erosione; l'area è da ritenersi stabile.

Dalla cartografia PAI dell'autorità di bacino distrettuale dell'appennino centrale Decreto 27-10-2021 - Tav. RI 4 b -



emerge che l'area in esame non è ricompresa in nessuna frana e/o in zone esondabili.

Anche la cartografia del progetto I.F.F.I. (Inventario dei Fenomeni franosi Italiani – ISPRA) non ricomprende il sito in aree in dissesto di versante.



Per quanto sopra la variante al piano attuativo, non evidenzia criticità geomorfologiche.

## 11.0 - Precipitazioni

Le precipitazioni medie annue si attestano intorno a valori tra 676 e 1140mm in accordo con quanto registrato nella stazione di Urbino e riportato nella figura seguente

		-		UR	BIN	ю.	QU	AN	TIT	A' D	H PI	REC	IPI	ΑZ	IONI r	nm			
ANNI	G	F	М		Α		м		G		L		A		s	0	N	D	somma
1961	71.3	7.4	19	1.4	111	.0	102	.5	38	3.0	84	.6	16	.0	19.1	149.2	125.3	150.0	893.8
1962	63.6	44.3	137	.3	43	8.	39	1.4	44	.9	22	8.5	2	.0	35.1	137.6	190.2	55.5	816.
1963	173.0	104.1	49	1.8	75	0.	98	1.5	82	8.5	39	.5	62	.1	105.6	180.6	44.3	124.8	1140.
1964	9.1	37.6	147	.1	20	.9	41	.6	80	1.9	142	.5	74	.8	80.0	208.7	91.4	109.0	1043.
1965	50.1	91.5	34	.2	102	.3	112	.9	40	0.0	12	.3	83	.8	103.9	5.2	115.4	62.9	814.
1966	81.3	17.2	29	.7	44	.9	62	.6	18	.9	61	.9	12	.5	136.9	99.0	101.3	53.6	719.
1967	90.4	10.5	7	.7	104	.4	25	.6	85	.9	60	.7	59	.2	38.7	5.4	106.7	69.5	664.
1968	79.0	67.5	15	.4	47	.6	132	.0	149	.7	76	.0	112	.2	33.5	48.9	77.1	88.3	927.
1969	34.8	111.4	105	.0	77	.5	59	.6	113	.1	111	.3	74	.2	96.1	19.0	89.6	63.4	955.
1970	31.8	49.3	41	.8	23	.7	40	.4	46	0.6	77	.8	50	.0	26.6	12.2	24.1	137.4	561.
1971	32.6	6.0	132	.0	49	.6	46	.1	88	.6	58	.5	7	.2	81.6	22.6	93.2	19.4	637.
1972	59.4	82.3	39	.4	177	.8	82	.3	10	.7	73	8.	167	.8	134.5	42.6	23.2	42.1	935.
1973	103.7	*88.7	78	.7	90	.8	10	.6	69	.3	48	.9	117	.3	133.2	111.8	46.6	41.2	940.
1974	15.9	33.0	49	.6	85	.3	53	.0	67	.4	28	8.	144	.7	54.2	118.6	84.9	22.6	758.
1975	9.7	41.2	43	.0	25	.9	108	.6	41	.3	19	.0	147	.2	45.6	72.8	63.1	59.4	676.
1976	10.2	161.8	121	.1	43	.1	27	.0	92	.2	95	.6	201	.5	106.9	114.2	101.7	51.5	1126.
1977	40.9	38.3	40	.6	32	.0	44	.9	32	.2	65	.0	65	.7	93.4	53.3	112.6	41.6	660.
1978	65.4	37.3	87	.3	141	.6	83	.7	143	.1	23	.9	31	.4	55.5	123.9	120.6	74.0	987.
1979	79.8	111.6	36	.5	67	.0	0	.2	58	.1	97	.0	81	.5	64.5	83.1	252.8	57.2	989.
1980	102.2	20.3	115	.0	84	.2	149	.7	77	.5	13	.0	33	.7	26.1	89.5	248.8	86.7	1046.
somma	1204.2	1161.3	1330		1448		1321		1380		1212		1544		1471.0	1698.2	2112.9	1410.1	17296.
			URBING	O - MA	SSIN	IA QI	IANT	ITÁ G	IORN	ALIE	RA DI	PRE	CIPITA	ZION	NI mm				
			ANNI	G	*	м	A	м	G	L	٨	5	٥	N	0				
			1961	20.2	3,0	8,0	31.2	30.9	13.7	30.6	11.0	13.0	67.t	47.8	35.4				
			1962	16.5	11.6	25.0 15	13,9	9.8	11.8	11.2	1.3	12.7	59.0	32.8 15	18.3				
			1963	30.0	38.0	11.7	25,5	23.1	32.2	9.6	18.0	24,5	59.0	11,9	26.5				
			1984	1.6	13.4	46.6	5.7	18.0	45,5	56.0	20.4	43.0	39.5	21.0	28.7				
			1965	13.2	28.5	9.0	22.7	32.2	10.0	8.7	27.2	30.0	4.2	54,8	15.6				
			1966	30.6	6.6	5.5	11.5	12,3	5.1	19.0	4.9	82.5	24.9	53.3	28,5				
			1967	45.0	6.9	63,8	29.9	8.0	15.8	23.2	35.3	15.2	2.4	40.6	13.0				
			1968	25.0	11.4	6.7	28.5	31.9	38.0	29.6	86.8	15.3	26.6	20.2	37.0				
			1999	13.2	30.3	16,8	24.1	13 22.8	47.0	85 60.1	17.9	25.0	12.7		13.5				
			1969 1970	19	•		9.2	17.2		11	23.3	•	29	32.7 5.6	40.0				
			1971	5.8	13.3	7.4	29	22	24.0	46.0	31	25.4	21		22				
			ONE.	15.0	3.3	43.2 26	21.7	9.2	32.8	23.3	4.9 91	27.6	17.0	16.5	8.0 24				
			1972	22.1	23.0	14.3	39.3 16	17.2	3.6 24	25.4 13	51.3	33,4	9.9	9.5 85	12.7				
			1973	32.0	2	34.6	18.3	9.0	45.6 13	28.1	24.3 35	35.7 27	42.6	34.8 T	16.0				
			1974	9.2	11,4	12.4	21.0	13.8	18.0	23.3	38.0	18.2	50.0	36,7	6.5 30				
			1975	8.6	23.1	12,8	8.8	25.5	17.5	12,0	48.7	30.4	33,1	16.8	17.4				
			1976	4.4	32.8	17.5	18.0	17.5	58,3	20.7	82.3	49.4	15.9	24.2	5.7				
			1977	16.6	9.0	39.0	15.1	2.8	13,0	49.2	21,4	28.4	21.2	20.7	22.0				
			1978	18.4	7.3	24.8	29.5	12.9	60.4	12.4	14.9	42.7	38.6	62.9	26,5				
			1979	30.0	92.5	7.9	14.9	0.2	28.8	45,9	20.0	28.6	12.6	85.2	20.5				
				2	11.9	19.0	24.6	28.0	27.5	6.7	25,1		14.2	62,3	38.0				
			1980 data	15.0	1	~	-		,			23.0	-2	,	*				
			Estrema	45.0 6	52.5	63.8 15	39.3	32.2 21	15	90.1	82.3 19	19	67.1 S	85.2	40.0				

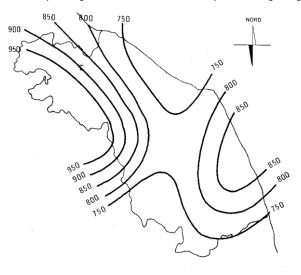


Fig. 26 – Dati Pluviometrici Stazione di Urbino

## 12.0 - Stabilità dell'area

In apposito elaborato – VST. 05 – sono state sviluppate le verifiche di stabilità.

Le verifiche sono state eseguite considerando lo stato ante operam e post operam.

I coefficienti di sicurezza sono:

Sezione 1	CONDIZIONE	CERCHIO	Gs - Coeff. Di sicurezza	RISULTATO	COEFFICIENTE DI SICURAZZA MINIMO
	ANTE OPERAM	1	15.130	VERIFICA SODDISFATTA	15.130
		2	33.309	VERIFICA SODDISFATTA	
		3	20.171	VERIFICA SODDISFATTA	
		4	29.962	VERIFICA SODDISFATTA	
Sezione 1	CONDIZIONE				
	POST OPERAM	1	118.691	VERIFICA SODDISFATTA	
		2	70.574	VERIFICA SODDISFATTA	
		3	13.156	VERIFICA SODDISFATTA	13.156
		4	407.597	VERIFICA SODDISFATTA	
		4	401.331	VEHILION SOUDISI ATTA	
	1	4	407.597	VEHILION SODDISI ATTA	ı
Sezione 3	I CONDIZIONE	I 4	V		I COFFEICIENTE DI SICURAZZA MINIMO
Sezione 3	CONDIZIONE ANTE OPERAM	CERCHIO	V	RISULTATO	COEFFICIENTE DI SICURAZZA MINIMO
Sezione 3	CONDIZIONE ANTE OPERAM	CERCHIO 1	V 2.366	RISULTATO VERIFICA SODDISFATTA	
Sezione 3		1	V	RISULTATO	COEFFICIENTE DI SICURAZZA MINIMO  1.578
Sezione 3		1	V 2.366 1.578	RISULTATO VERIFICA SODDISFATTA VERIFICA SODDISFATTA	
		1	V 2.366 1.578 1.854	RISULTATO VERIFICA SODDISFATTA VERIFICA SODDISFATTA VERIFICA SODDISFATTA	
	ANTE OPERAM	1	V 2.366 1.578 1.854	RISULTATO VERIFICA SODDISFATTA VERIFICA SODDISFATTA VERIFICA SODDISFATTA	
	ANTE OPERAM  CONDIZIONE	1	V 2.366 1.578 1.854 1.772	RISULTATO  VERIFICA SODDISFATTA  VERIFICA SODDISFATTA  VERIFICA SODDISFATTA  VERIFICA SODDISFATTA	
Sezione 3 Sezione 3	ANTE OPERAM  CONDIZIONE	1 2 3 4	V 2.366 1.578 1.854 1.772	RISULTATO  VERIFICA SODDISFATTA  VERIFICA SODDISFATTA  VERIFICA SODDISFATTA  VERIFICA SODDISFATTA  VERIFICA SODDISFATTA  VERIFICA SODDISFATTA	1.578

Nel ricordare che le rilevazioni effettuate in loco non hanno dato riscontro di problematiche di tipo gravitativo, si conclude osservando che le verifiche di stabilità hanno confermato sufficienti condizioni statiche del sito.

#### 13.0 - Misure di Mitigazione

Al fine di migliorare le condizioni di stabilità locale si prescrive:

- a) tenere sempre sotto controllo il deflusso delle acque meteoriche e dilavanti impedendo ed eliminando tutte le forme capaci di originare infiltrazione nel sottosuolo,
- b) Mettere in atto un dreno, a monte del muro di recinzione posto nel lato a monte del lotto, in grado di intercettare tutte le acque d'infiltrazione e di convogliarle verso le vie di naturale deflusso
- c) Mettere in atto un fosso di guardia a cielo aperto, immediatamente a monte del dreno di cui al punto precedente, in grado di intercettare tutte le acque meteoriche e dilavanti provenienti dal terreno a monte
- d) Convogliare tutte le acque raccolte (dal dreno e dal fosso di guardia) verso le vie di naturale deflusso senza che esse possano generare azioni erosive

#### 14.0 - Conclusioni

A seguito delle rilevazioni effettuate e delle elaborazioni prodotte, l'area interessata dalla variante al piano attuativo già adottato in Loc. Cà Guerra del Comune di Urbino interagisce con un sito sostanzialmente stabile, esente da forme gravitative di versante allo stato attivo e da problematiche di ordine idraulico (esondazioni e/o alluvionamenti).

Le condizioni di stabilità sono sufficienti.

Le previsioni urbanistiche proposte appaiono compatibili con l'assetto geologico e geomorfologico del sito.

Gli interventi che troveranno dimora nell'area oggetto di studio (opifici Industriali) saranno accompagnati da un'adeguata sistemazione idrografica tesa ad eliminare ristagni e infiltrazioni entro terra.

Al fine di ottimizzare le condizioni geomorfologiche locali sono stati prescritti interventi tesi alla corretta regimazione delle acque meteoriche e d'infiltrazione consistenti in:

- Drenaggio dei muri di contenimento prevedibili nel lato a monte del lotto
- Fosso di guardia a cielo aperto a monte delmuro di cui al punto precedente.

Nei confronti di tali opere sarà attuato un piano di manutenzione semestrale con pulizia e verifica della loro efficienza.

Le canalizzazioni fognarie dovranno rispondere a requisiti di perfetta tenuta.

Questo studio rimane a disposizione per eventuali chiarimenti.

Urbino, trentaagostoduemilaventidue

