FOR EVALUATOR'S USE ONLY

Sub. Code : 53

Optional Paper

Civil Engineering: Paper-I
Time: 3 Hours / Maximum Marks: 200 / Total Pages: 32

T.	7	. .	Tours	7 IVIA	ıxımuı	n Ma	rks :		/ Tota				
		(1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)							aluat	115.6 4	<u> </u>	· · ·	(For Evaluator's Use Only)
1-	- 3 () - 3 ()		RT-A	,		PA				'PA	RT-C		Grand Total
() ()	NC	E-1	E-2	AC	35776	E-1	E-2	AC	QN	E-1	E-2	AC	PARTIA
	1			<u></u>	21		<u> </u>		33				PARTB
	2	<u> </u>			22				34				PART C
	3				23				35				Total
	4				24				36				(-), Marks
Ĺ	5				25				37	7			Final Total
	6			.f.,	26		,		38		i		Marks in Words
	7				27				39				
	8		1		28					71.			
L	9				29							-	
1	0			` "'-	30			-					Remarks of Evaluator/Chief Evaluator
1	1		!	-	31			-		-		<u> </u>	
1	2		e progression in the		32				-		_	-	
1	3							·		- .:		-	
1	4					Ì	7						
1	5											·	
11	6											_	
1	7			-							-		
18	3												Remarks of Scrutiniser
19	€		\neg		$^{-\dagger}$			-					
20	5							-				_	
Tot	ai		<u></u>		-								
	alu r's In			,				:					





53_[]

	:	not exceed			ıs. Each qu	estion car	nes 2 marks.	Answer should
1		the interrela modulus of			dulus of ela	sticity (E),	modulus of	rigidity (C) and
								·
 _								
` 				<u>.</u>				<u> </u>
2	at fr		ncrement	of load 25				span, from zero
	• . •					4, W		
		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						
						-		
						-		
3							a rectangula of 100 kN-m	ar cross-section
3								
3								1
3								1.

Explain Point o	of Contraflexure".		
•		·	<u>-</u> .
·			
	<u> </u>	<u> </u>	_
··.,.			
		·	
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	The second secon		
	Control Magazine & Agraphy		
	<u>and the second </u>		
	and the second s		
Write the differen	at types of earth pressure for d	esign of retaining structures.	
			<u></u>
			-

53_I

			_ 	
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		and white constant of		
•	•	•		
			·	<u> </u>
foundation after 2 years is	180 mm, what is t	he degree of con	solidation at	this stag
If final expected settlement	under a foundation		the settlemen	t under 1
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · - · - · - · - · - · · - · · - · · - ·
·				· ·
		e en		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·
·			· .	
		in May May 1996 Tananan		
Define coefficient of comp	pressibility of soil	\$ 2		
			 	
		The second of the second		

[Contd...

 C_{j}

10	Deinie Static Indeterminancy for plane tru	. · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
r				
•			,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	
				. ,

[1	A fixed beam of 6 m span carries a downward p			raw B.M.D
			·	· ·
			·	
		•		
				<u> </u>
•		· · · ·	.,	
			, <u></u>	
	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	. .		
12	What is principle of virtual work?			
			·	
- '		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		·
				<u>. </u>
			<u> </u>	
53_I] 6	· ·		[Contd

	Enumerate factors (any four) responsible for losses of prestress.
	t
· 	
1	Write the Euler's Column formula for the following conditions:
	(i) both ends are fixed (ii) one end is fixed and other end is free.
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
5	What is doubly reinforced section? Write two situations in which it is preferred.
	in the control of the
	

16	write importance of providing "Distribution Reinforcement", in reinforced concrete structures.
ı	4
17	If f_{bt} and f_c are the coexistent bending tensile stress and shear stress in a member, what will be the equivalent stress f_c ?
	will be the equivalent stress f_e ?
	
18	Why intermediate/vertical stiffeners are used in plate girders ?
10	with intermediate vertical stiffeners are used in plate girders?

53_[]

•

					·		
			1				<u></u>
	_						
			.	*****			
	.					<u>. </u>	
<u>:</u> .				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
20	Define Pois	son's ratio	of materials.				
							
·						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
			<u>, i.</u>			· ·	
·			<u>, i.</u>				
							,

Note: Attempt all the twelve questions. Each question carries 5 marks. Answer should not exceed 50 words.

• .		
· · ·		
· · · ·		
		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Draw the stress-s	strain curve for mild steel and	
Draw the stress-s	·	show the salient points.
Draw the stress-s	·	
Draw the stress-s		
Draw the stress-s		

23	How	4 mm thick clay sample tested in which time it will take for ected, if:		
	(i)	thickness of layer is 4.8 n	n and it is sandwiched bet	ween two sand layers.
	(ii)	thickness of layer is 3.6 m sand layer.	, which is underlain by roc	ky strata and overlain by
		•		•
		·	·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
				
				·
				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
				<u> </u>
24		d the torque which a shaft of 1 not to exceed 110 N/mm ² .	150 mm diameter can transm	it safely, if the shear stress
		·		·
<u> </u>	····	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		 .		
				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
			•	•
				
				·
	·			
53_			11	[Contd

			.						
				<u></u>					·
 	······································		 	·	<u></u>			·	
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· .
		es e e			·	·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		<u> </u>
		, which is the second							
						-	1 00		_
					-				
26 Writ	e five merits	of prestressed o	oncrete	over R	CC.			· · ·	
26 Writ	e five merits	of prestressed o	concrete	over R	CC.				
26 Writ	e five merits	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	concrete	over R	CC.				
26 Writ	e five merits	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	concrete	over R	CC.		·.		
26 Writ	e five merits	to the second of		over R			·		
26 Writ	e five merits	to the second of							
	e five merits								
	e five merits								
	e five merits								

	(i) Concrete and steel	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	~~4~ C	on dosin-	mith de	ad laad	ما ميرا	sad.
	(ii) Dead load, live load and vand wind load combination		oaus 10	or design	with	au Ivau,	, 1175 IL	au
	as per the specifications of IS			•				
	as per me specifications of the	4,			•			
_						<u> </u>		
						· •		
			<u></u>					
_				V	P - 17			
			-					
			-	<u> </u>				
		- .					 	
-	·				······································		<u> </u>	·
	<u> </u>		·			<u>.</u>	.	· · ·
					 +	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-	
		·						
				<u> </u>				
_	A structure is to be constructed	where	hasic	wind nres	sure is 4	14 m/sec	risk fa	ctor =
	A structure is to be constructed,	where	e basic	wind pres	sure is 4	14 m/sec	; risk fa	ctor =
-	A structure is to be constructed, terrain and size factor is 0.98, topo	where	basic	wind pres	ssure is 4	4 m/sec	; risk fa gn wind	ctor =
_	A structure is to be constructed, terrain and size factor is 0.98, topo	where	basic ic facto	wind pres	ssure is 4	44 m/sec the design	; risk fa gn wind	ctor =
_	A structure is to be constructed, terrain and size factor is 0.98, topo	where ograph	basic ic facto	wind pres	ssure is 4	4 m/sec the desi	; risk fa gn wind	ctor =
_	A structure is to be constructed, terrain and size factor is 0.98, topo	where	e basic ic facto	wind pres	ssure is 4	the design	gn wind	ctor =
	terrain and size factor is 0.98, topo	where	ic facto	or is 1.0. D	ssure is 4	14 m/sec the desi	gn wind	ctor = pressi
	terrain and size factor is 0.98, topo	ograph	ic facto	or is 1.0. D	etermine	the design	gn wind	ctor = pressi
	terrain and size factor is 0.98, topo	ograph	ic facto	or is 1.0. D	etermine	the desi	gn wind	ctor =
	terrain and size factor is 0.98, topo	ograph	ic facto	or is 1.0. D	etermine	the desi	gn wind	ctor =
	terrain and size factor is 0.98, topo	ograph	ic facto	or is 1.0. D	etermine	the desi	gn wind	ctor =
	terrain and size factor is 0.98, topo	ograph	ic facto	or is 1.0. D	etermine	the desi	gn wind	ctor = pressi
	terrain and size factor is 0.98, topo	ograph	ic facto	or is 1.0. D	etermine	the desi	gn wind	ctor = pressi
	terrain and size factor is 0.98, topo	ograph	ic facto	or is 1.0. D	etermine	the desi	gn wind	ctor = pressi
	terrain and size factor is 0.98, topo	ograph	ic facto	or is 1.0. D	etermine	the design	gn wind	pressi

											•		
												:	-
					-								
							·						
	<u>-</u>												
						.,			_		-		
	· ,	-t <u>-</u>											
	.	 						·			<u> </u>		
		•											
						-							
	<u> </u>											•	
		 :					<u>-</u> .						
	diagrams at	a section	on of 3	m fre	om le:	ft hand	l supp	ort.					·
						·		••			_	 -	
		 -	·				_	· ·	••		,		- · .
		· -						 -		<u> </u>		· ·	
		•	· ·										
			,		······								
				<u>. </u>				<u>-</u>		 -		i	
						•••	·				 -		
		<u> </u>	·		·			<u>.</u>	<u> </u>	·	<u> </u>	·	
	<u></u> -												
		_									-		
		. <u>-</u>											·

31	Calculate the factor of safety with respect to cohesion, of a clay slope laid at
	1 in 2 to a height of 8 m, if the internal angle of friction is 20°.
	$C = 22 \text{ kN/m}^2$ and unit weight of soil 19 kN/m ³ and the value of Taylor's stability number is 0.0625.
•	rayions stability number is 0.0025.
32	Write following in respect of Standard Penetration test: (i) height of hammer (ii) fall of hammer (iii) penetration of sampler for which 'N is counted (iv) Expression for overburden correction (v) SPT number for refusal.
•	

53<u>_</u>I]

Marks: 100

Note: Attempt any 5 questions. Each question carries 20 marks. Answer should not exceed 200 words.
 33 An unsymmetrical I section is used to support a superimposed load of 2 kN/m over a span of 8 m. The sectional details are: Top flange 300 mm wide, 60 mm thick, bottom flange: 100 mm wide, 60 mm thick, thickness of web 80 mm. Overall depth of beam 400 mm. At

self weight and	the superimpos	ed load. Assume	concrete weigh	3 24 kN/m².	
	. <u></u>				
			·	<u></u>	
			· •		
		· •••			
····				·	
			 .		
			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		•		•	
<u> </u>			.	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
<u>.</u>					

		•
ı		1
	·····	
	•	
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
·		
•	•	
-		
•		
· ·	·	
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
	·	_
		·
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·	•
		<u> </u>
•	•	

						•				- · ·				1			
							٠						· ·				
	,										•						
											•			•			
												,		 -			
 	 											•	•				
 ·	·		- 	~						-			··	•			
 <u> </u>					<u></u>	· · ·											
•		<u>·</u>				• •											
										_							
•																	
	· ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	<u> </u>	- 2 <u>1</u> - 22 - 22 - 23	· .			<u> </u>				<u></u>				_
				<u></u>		:				•	<u> </u>						
· 																	_
							_										
				_					•••				• • • •				
		.			 -							٠				•	÷
· · ·				-	7.	······································								·			-
					<u> </u>	·											
												•					
	-	-	••			: -					-	٠.					
										<u>.</u>							_
																,	
									<u> </u>				-				
				-	-	-											

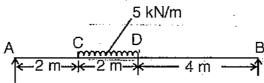
to the first of the second of the first of the second of t
The state of the s

35	the components	erent types of we of a well foundar within permissible	tion. What	are the c	orrective i	measures adop	es. Descri oted to ke
	mo wid billio	William politicolor	io mints,	Willie Wei	i Jiiikiiig	•	
			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		•		
				.		*******	
		•					
-							
						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
							
	·	· · ·					
	·						
		· · · .			<u></u>		
							
				<u>,,_</u>			
			· ·	<u></u> .		···	
				<u>.</u> .			
						· · ·	1/27 - 1
			<u></u>				
		· •			<u> </u>		
	\					·	
							· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
		· ·	. "				
	11.000			· 		·	
-		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · <u></u>		
3_I			20	•			[Contd

	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
•	
	<u> </u>
-,	
	· many management and
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	•
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
•	en e
•	
	·
<u> </u>	
	•
 .:-	·
	•

	·
-	
•	
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	

53_I]



		• •		
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
		<u> </u>	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
-				
***************************************				·
	** - * * * * * * * * * * * * * * * * *		- company of the comp	
			•	
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
	<u> </u>			.
				
	a series de la companya de la compa			
	e som en	······································		
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			-
<u> </u>			A Company of the Comp	
				-
	The second secon		transfer and the second	

	4.4.4.8
	Q \
	en e
A SPECIAL CO.	
and the second of the second o	en e

53_I] · ·

<u></u>				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		- 1	<u>.</u>	,
	<u>-</u> ,				<u></u>			
							············	
	, <u></u>							
- 1				<u> </u>				
				· <u></u>		=* · ±···		· .
	· - .		•					
				·				
				·				·
		-			·			
		_						
								* '-
					"-			
			·			,, <u>-</u> •		
							 -	 -
								·
				<u>-</u> .		-		 .
						<u>.</u>		
•			· •	<u></u>		·		
	<u>. </u>				•			
	•						·	

			·	-	
	,,,,,,		-47-		
				•	
	51	" "			
-		·	****		
	-				
	·				
		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
<u> </u>					
	•	···			
	·				
		-			
•					
•					
					· ·-
			· — —		
		<u> </u>		·	
			-		
<u> </u>					
•	• •				
			-		
	·	·		<u> </u>	

				*				,	•							
		-														
	· .															
										•						
	•															
						<u></u>									<u> </u>	
				· .	٠.					····						
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			.,						·						
	•	· ———-				•										
 .	· - ·					· ·				•			·			
			· ·		*•.	. .			·					•		
	·									· ·	· ·					
									·	-				•		
			•	•									-			
					····	•				,						
	·									~		٠,	<u>.</u>			
			· •	<u> </u>			· -		<u> </u>			<u>.</u>	<u> </u>			
			·- ··	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			_									
	· · ·					·					•		•			
•							-:				٠	<u> </u>				•
			·· · · · · ·						-			- .				
	, <u> </u>												•		<u>.</u>	
															•`	

	٠.			.1	option and a		9
	·						
					i :		
			1	•••			. !
	•						
					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
				•			
				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
				<u></u>			
					The second secon		
		<u> </u>			<u> </u>		
					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
·				. 5.	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	<u></u>	
	• .						
	· · · · · ·						
		•	•		* 120% T. T. C. L. T. L.		
				··			
-	<u> </u>		<u> </u>	<u>.</u> .	And the second section of the section o	· <u>.</u>	
	<u> </u>				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
· · ·	·		· 		ALLE BURGARION OF A		
							-
			· · -				

	modulus of el	length equal to lasticity, $E = 70$	GPa and Pois	son's ration	$0 \ v = 1/3$	Calculate to	he elongati
		in diameter and					J
			' 1				
	<u></u>						
					<u> </u>	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	·····	· .					
				·	····-		
			<u> </u>	···			
						1°-1	<u>.</u>
	44						
	· .						
	· 		2				
		1 10 1	<u> </u>				.
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		-		 .		
-	s.						
				<u> </u>		<u>.</u>	·
_			· 				
		<u> </u>	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·	<u>.</u>	 :	
			 .	<u> "-</u>	<u>.</u> .	·	
	- *				<u> </u>	·	
		<u> </u>				-	
							
	•						<u>. </u>
•				· · · · · ·		 .	_
			· . • .	·· <u> </u>	<u> </u>	-	·
_							

[Contd...

53_I }

·		<u> </u>	
		<u>-</u>	
	1742		
			<u> </u>
4		·	
		·	
		-	
			<u></u>
		·	
		· · · · · ·	
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		

SPACE FOR ROUGH WORK

53 I



SPACE FOR ROUGH WORK

53...T.I

MADIRIONEEL Contd.



SPACE FOR ROUGH WORK





53_I]



32