AGREGADOS PARA EL CONCRETO CON MATERIALES REUTILIZADOS DE LA DEMOLICIÓN DE ESTRUCTURAS "PRUEBAS DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN"

MARLON JOSÉ CAMILO CRUZ IBAGÓN NICOLÁS FERNANDO MORENO ARCINIEGAS

CORPORACIÓN UNIVERSITARIA MINUTO DE DIOS FACULTAD DE INGENIERÍA INGENIERÍA CIVIL GIRARDOT 2016

AGREGADOS PARA EL CONCRETO CON MATERIALES REUTILIZADOS DE LA DEMOLICIÓN DE ESTRUCTURAS "PRUEBAS DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN"

MARLON JOSÉ CAMILO CRUZ IBAGÓN NICOLÁS FERNANDO MORENO ARCINIEGAS

TRABAJO DE GRADO

ING. LUIS EDGARDO GARCÍA DÍAZ

CORPORACIÓN UNIVERSITARIA MINUTO DE DIOS FACULTAD DE INGENIERÍA INGENIERÍA CIVIL GIRARDOT 2016

DEDICATORIA

Este semillero de Investigación está dedicado en primer lugar a Dios por permitirme llegar a este punto de mi carrera profesional y cumplir esta meta; a mi madre Jeannette Ibagón Díaz y mi padre José Prudencio cruz reyes porque gracias al apoyo incondicional que me han brindado durante todo este proceso de formación he llegado a ser una persona íntegra y responsable con los proyectos propuestos; a los docentes de la Uniminuto que siempre fueron incondicionales en darnos la mejor formación educativa.

Marlon José Camilo Cruz Ibagón

DEDICATORIA

Esta monografía se la dedico a Dios quién supo guiarme por el buen camino, darme fuerzas para seguir adelante y no desmayar en los problemas que se presentaban, enseñándome a afrontar las adversidades sin perder nunca la dignidad ni desfallecer en el intento.

A mi familia quienes por ellos soy lo que soy. Para mis padres por su apoyo, consejos, comprensión, amor, en los momentos difíciles, y por la ayuda con los recursos necesarios para estudiar. Me han dado todo lo que soy como persona, mis valores, principios, carácter, empeño, perseverancia, coraje para así conseguir mis objetivos.

Nicolás Fernando moreno arciniegas

AGRADECIMIENTOS

Agradecer primero que todo a Dios por permitirnos adquirir los conocimientos necesarios para llevar a cabo este semillero de investigación.

A nuestros padres que nos dieron el apoyo en cada paso que avanzamos en la institución y en el proyecto.

Al Ing. Luis Edgardo García Díaz por sus conocimientos y experiencia profesional, las cuales fueron muy importantes para el desarrollo de este semillero de Investigación.

A los docentes de Ingeniería Civil por todos sus conocimientos transmitidos a lo largo de todo el proceso de formación.

Marlon José Camilo Cruz Ibagón

AGRADECIMIENTOS

Le agradezco a Dios por haberme acompañado y guiado a lo largo de mi carrera, por ser mi fortaleza en los momentos de debilidad y por brindarme una vida llena de aprendizajes, experiencias y sobre todo felicidad.

Le doy gracias a mis padres Jose Fernando Moreno y Blanca Ruby Arciniegas por apoyarme en todo momento, por los valores que me han inculcado, y por haberme dado la oportunidad de tener una excelente educación en el transcurso de mi vida. Sobre todo por ser un excelente ejemplo de vida a seguir.

A mi hermano por ser parte importante de mi vida y representar la unidad familiar.

Gracias al Ing. Luis Edgardo García Díaz por creer en Marlon José Camilo Cruz Ibagon y en mí, por habernos brindado la oportunidad de ingresar al semillero para así poder realizar nuestro trabajo de grado y por las facilidades que nos fueron otorgadas en la universidad. Por darnos la oportunidad de crecer profesionalmente y aprender cosas nuevas.

Nicolás Fernando moreno Arciniegas

RESUMEN

Esta investigación esta direccionada a realizar una cantidad determinada de muestras de concreto, las cuales estas serán diseñadas por un método de dosificación, donde se realizarán muestras de concreto convencional a diferentes resistencias, luego de esto, el material será triturado e incorporado en proporciones de un 20% y 40%, reemplazando este porcentaje de agregado convencional por agregado reciclado a la dosificación, para obtener cilindros de concreto reciclado y posteriormente fallarlos y así determinar la resistencia que estos pudiesen alcanzar, para concluir que aplicaciones son recomendables darle a este, así mismo estos ensayos podrán llegar a ofrecer un aporte donde se mejoren las características del concreto con triturado reciclado.

ABSTRACT

This research is directed to perform a certain amount of concrete samples , which these will be designed by a dosing method where samples of conventional concrete is made to different resistances , after this, the material will be crushed and incorporated in proportions of 20% and 40 % , this percentage replacing conventional recycled aggregate added per dosage, for concrete cylinders and then recycling them wrong resistance and determine that these could reach to conclude that applications are recommended give this , likewise these tests may get to offer a contribution where the characteristics of recycled crushed concrete are improved.

CONTENIDO

INT	FRODUCCIÓN	20
1	JUSTIFICACIÓN	21
2	OBJETIVOS	22
2.1	OBJETIVO GENERAL	22
2.2	OBJETIVOS ESPECÍFICOS	22
3	MARCO TEÓRICO	23
3.1	CONCRETO	24
3	s.1.1 Durabilidad del concreto	24
3	s.1.2 Estructura del concreto	26
3	3.1.3 Propiedades de un concreto	26
3.2	MATERIALES PARA LA PRODUCCIÓN DE CONCRETO	27
3	2.2.1 Cemento	27
3	2.2.2 Agregados	29
3	2.2.3 Agua	31
3.3	ENSAYOS DE LOS AGREGADOS	33
	3.3.1 Resistencia al desgaste de los agregados de tamaños menores de 37.5 mm (1½") por nedio de la máquina de los ángeles	34
3.4	ENSAYOS DE CONCRETO ENDURECIDO	35
3	.4.1 Ensayo de resistencia a la rotura por compresión	35
3.5	ESCOMBROS	37
3	5.1 Proceso de reciclaje de escombros para el diseño de concreto	38
3	5.5.2 Origen de los escombros	40
3	5.5.3 Generación de escombros	40
	5.5.4 Características de los escombros	41
_	5.5.5 Clasificación de los escombros	43
	5.5.6 Ventajas de la reutilización de los escombros	47
3	5.5.7 Desventajas de la reutilización de los escombros	47
	DISTINTAS NORMATIVAS ADOPTADAS PARA LA REUTILIZACION DE LOS	
	COMBROS.	48
3	s.6.1 Momento actual en Estados Unidos	48

;	3.6.2 Momentó actual en Japón	49
;	3.6.3 Momento actual en Australia	50
;	3.6.4 Momentó actual en la comunidad Europea	50
3.7	REGULACIÓN DE LOS ESCOMBROS EN COLOMBIA	51
3.8	PLAN DE ORDENAMIENTO TERRITORIAL	53
; ;	RECOPILACIÓN DE AUTORES LOS CUALES HAN REALIZADO GRANDES APORTES ON RESPECTO AL USO DE CONCRETO RECICLADO 3.9.1 Propiedades mecánicas y de durabilidad de concretos con agregado reciclado Ing. Nést Raúl Bojaca Castañeda 3.9.2 Diseño de una mezcla de concreto utilizando residuos industriales y escombros. Katty milena parra maya, María Alejandra bautista moros	54
4	METODOLOGÍA	57
4.1	ENSAYOS DE LABORATORIO PARA DISEÑO DE LA MEZCLA EMPLEANDO MÉTODO)
Α.(C.I 211.1	57
4	4.1.1 Especificación del concreto: F'c= 210kg/cm²= 3.000 psi	58
4	4.1.2 Especificación del concreto: F'c= 280kg/cm²= 4.000 psi	61
4	4.1.3 Especificación del concreto: F'c= 350kg/cm²= 5.000 psi	65
4.2	PRUEBAS DE LABORATORIO	68
4	4.2.1 Preparación de herramientas y materiales utilizados en el laboratorio	68
	4.2.2 Trabajos de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio para e desarrollo de las muestras de concreto natural	el 69
	ENSAYOS A COMPRESIÓN APLICADOS A LOS CILINDROS DE CONCRETO CON ATERIALES NATURALES DISEÑADOS EN EL LABORATORIO	73
	4.3.1 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 30 osi 73)00
	4.3.2 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 3000 psi 74	
	4.3.3 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 3000 psi 75	
	4.3.4 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 40 osi 76)00
4	4.3.5 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 4000 psi 77	
	4.3.6 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 4000 psi 78	
	4.3.7 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 50 osi 79)00

- 4.3.8 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 5000 psi 80
- 4.3.9 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 5000 psi 81

4.4 MODIFICACIÓN DE LA PROPORCIÓN DE AGREGADO GRUESO EN BUSQUEDA DE RESISTENCIAS DEL CONCRETO CON MATERIALES RECICLADOS SOLIDIFICADOS.

- 4.4.1 Tablas de diseños de las dosificaciones aplicando un 20 % y un 40% de material reciclado 82
- 4.4.2 Trabajos de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio para el desarrollo de las muestras de concreto con material reciclado 85

82

4.5 ENSAYOS A COMPRESIÓN APLICADOS A LOS CILINDROS DE CONCRETO CON UN 20% DE MATERIAL RECICLADO. 90

- 4.5.1 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 3000 psi 90
- 4.5.2 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 3000 psi 91
- 4.5.3 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 3000 psi 92
- 4.5.4 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 4000 psi 93
- 4.5.5 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 4000 psi 94
- 4.5.6 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 4000 psi 95
- 4.5.7 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 5000 psi 96
- 4.5.8 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 5000 psi 97
- 4.5.9 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 5000 psi 98

4.6 ENSAYOS A COMPRESION APLICADOS A LOS CILINDROS DE CONCRETO CON UN 40% DE MATERIAL RECICLADO. 99

- 4.6.1 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 3000 psi 99
- 4.6.2 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 3000 psi 100
- 4.6.3 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 3000 psi 101
- 4.6.4 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 4000 psi 102
- 4.6.5 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 4000 psi 103

- 4.6.6 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 4000 psi 104
- 4.6.7 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 5000 psi 105
- 4.6.8 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 5000 psi 106
- 4.6.9 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 5000 psi 107

1.	7 PROPIEDADES MECANICAS DE CILINDROS RECICLADOS	108
	4.7.1 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 20% de	
	agregado reciclado fallado a los 14 días.	109
	4.7.2 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 20% de	
	agregado reciclado fallado a los 14 días.	110
	4.7.3 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 20% de	
	agregado reciclado fallado a los 28 días.	111
	4.7.4 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 20% de	
	agregado reciclado fallado a los 28 días.	112
	4.7.5 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 40% de	
	agregado reciclado fallado a los 7 días.	113
	4.7.6 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 40% de	
	agregado reciclado fallado a los 7 días.	114
	4.7.7 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 40% de	
	agregado reciclado fallado a los 14 días.	115
	4.7.8 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 40% de	
	agregado reciclado fallado a los 28 días.	116
	4.7.9 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 40% de	
	agregado reciclado fallado a los 28 días.	117
	4.7.10 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 20%	
	agregado reciclado fallado a los 7 días.	118
	4.7.11 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 20%	
	agregado reciclado fallado a los 14 días.	119
	4.7.12 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 20%	
	agregado reciclado fallado a los 14 días.	120
	4.7.13 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 20% agregado reciclado fallado a los 28 días.	
		121 do
	4.7.14 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 20% agregado reciclado fallado a los 28 días.	շ ue 122
	4.7.15 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 40%	
	agregado reciclado fallado a los 7 días.	123
	4.7.16 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 40%	
	agregado reciclado fallado a los 7 días.	124
	4.7.17 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 40%	
	agregado reciclado fallado a los 14 días.	125
	agrogado rociolado rallado a roci ri aldo.	

4.7.18	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi c	on 40% de
agregado	o reciclado fallado a los 14 días.	126
4.7.19	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi c	on 40% de
0 0	o reciclado fallado a los 28 días.	127
4.7.20	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi c	on 40% de
	o reciclado fallado a los 28 días.	128
4.7.21	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 20% de
agregado	o reciclado fallado a los 7 días.	129
4.7.22	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 20% de
agregado	o reciclado fallado a los 7 días.	130
4.7.23	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 20% de
0 0	o reciclado fallado a los 14 días.	131
4.7.24	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 20% de
agregado	o reciclado fallado a los 14 días.	132
4.7.25	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 20% de
	o reciclado fallado a los 28 días.	133
4.7.26	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 20% de
agregado	o reciclado fallado a los 28 días.	134
4.7.27	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 40% de
	o reciclado fallado a los 7 días.	135
4.7.28	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 40% de
agregado	o reciclado fallado a los 7 días.	136
4.7.29	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 40% de
	o reciclado fallado a los 14 días.	137
4.7.30	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 40% de
	o reciclado fallado a los 14 días.	138
4.7.31	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 40% de
	o reciclado fallado a los 28 días.	139
4.7.32	Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi c	on 40% de
	o reciclado fallado a los 28 días.	140
4.7.33	Módulo de elasticidad	141
4.7.34	Módulo de rigidez	142
4.7.35	Resistencia obtenida de cilindros	143
4.7.36	Graficas de variación total de las resistencias entre concreto reciclado de 200	% y 40%
144		
5 CON	CLUSIONES	145
RECOME	ENDACIONES	146
BIBLIOG	RAFIA	147

LISTA DE TABLAS

Tabla 1. Dosificación de concreto de 3000 psi 62					
Tabla 2. Dosificación de concreto de 4000 psi 65					
Tabla 3. Dosificación de concreto de 5000 psi 69					
Tabla 4. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 2 de septiembre de 2015 70					
Tabla 5. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 2 de septiembre de 2015 71					
Tabla 6. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 2 de septiembre de 2015 71					
Tabla 7. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 9 de septiembre de 2015 72					
Tabla 8. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 9 de septiembre de 2015 72					
Tabla 9. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 11 de septiembre de 2015 73					
Tabla 10. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 11 de septiembre de 2015 73					
Tabla 11. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 3000 psi de 7 días 74					
Tabla 12. Descripción de Fallas 3000psi de 7 días con material natural 74					
Tabla 13. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 3000 psi de 14 días 75					
Tabla 14. Descripción de Fallas 3000psi de 14 días con material natural 75					
Tabla 15. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 3000 psi de 28 días					

Tabla 16. Descripción de Fallas 3000psi de 28 días con material natural 76
Tabla 17. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 4000 psi de 7 días 77
Tabla 18. Descripción de Fallas 4000psi de 7 días con material natural 77
Tabla 19. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 4000 psi de 14 días 78
Tabla 20. Descripción de Fallas 4000psi de 14 días con material natural 78
Tabla 21. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 4000 psi de 28 días 79
Tabla 22. Descripción de Fallas 4000psi de 28 días con material natural 79
Tabla 23. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 5000 psi de 7 días 80
Tabla 24. Descripción de Fallas 5000psi de 7 días con material natural 80
Tabla 25. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 5000 psi de 14 días 81
Tabla 26. Descripción de Fallas 5000psi de 14 días con material natural 81
Tabla 27. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 5000 psi de 28 días 82
Tabla 28. Descripción de Fallas 5000psi de 28 días con material natural 82
Tabla 29. Dosificación de un concreto de 3000 psi con un 20% de concreto reciclado 84
Tabla 30. Dosificación de un concreto de 3000 psi con un 40% de concreto reciclado 84
Tabla 31. Dosificación de un concreto de 4000 psi con un 20% de concreto reciclado 84
Tabla 32. Dosificación de un concreto de 4000 psi con un 40% de concreto reciclado 85

Tabla 33. Dosificación de un concreto de 5000 psi con un 20% de concreto reciclado 85
Tabla 34. Dosificación de un concreto de 5000 psi con un 40% de concreto reciclado 85
Tabla 35. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 14 de octubre de 2015 86
Tabla 36. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 14 de octubre de 2015 87
Tabla 37. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 15 de octubre de 2015 87
Tabla 38. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 17 de octubre de 2015 88
Tabla 39. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 17 de octubre de 2015 88
Tabla 40. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 29 de octubre de 2015 89
Tabla 41. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 04 de noviembre de 2015
Tabla 42. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 04 de noviembre de 2015 90
Tabla 43. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 14 de noviembre de 2015 90
Tabla 44. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 3000psi a 7 días 91
Tabla 45. Descripción de Fallas de 3000psi al 20% de agregado reciclado de 7 días
Tabla 46. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales

reciclados de 3000psi a 14 días

días 47. Descripción de Fallas de 3000psi al 20% de agregado reciciado de 14
Tabla 48. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 3000psi a 28 días
Tabla 49. Descripción de Fallas de 3000psi al 20% de agregado reciclado de 28 días
Tabla 50. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 4000psi a 7 días 94
Tabla 51. Descripción de Fallas de 4000psi al 20% de agregado reciclado de 7 días
Tabla 52. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 4000psi a 14 días 95
Tabla 53. Descripción de Fallas de 4000psi al 20% de agregado reciclado de 14 días
Tabla 54. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 4000psi a 28 días 96
Tabla 55. Descripción de Fallas de 4000psi al 20% de agregado reciclado de 28 días
Tabla 56. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 5000psi a 7 días 97
Tabla 57. Descripción de Fallas de 5000psi al 20% de agregado reciclado de 7 días
Tabla 58. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 5000psi a 14 días 98
Tabla 59. Descripción de Fallas de 5000psi al 20% de agregado reciclado de 14 días
Tabla 60. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales

reciclados de 5000psi a 28 días

as	99
abla 62. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con ma	iteriales
ciclados de 3000psi a 7 días	100
abla 63. Descripción de Fallas de 3000psi al 40% de agregado recicladas	do de 7 100
abla 64. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con ma	iteriales
ciclados de 3000psi a 14 días	101
abla 65. Descripción de Fallas de 3000psi al 40% de agregado reciclado	o de 14
as	101
abla 66. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con ma	iteriales
ciclados de 3000psi a 28 días	102
abla 67. Descripción de Fallas de 3000psi al 40% de agregado reciclado	o de 28
as	102
abla 68. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con ma	iteriales
ciclados de 4000psi a 7 días	103
abla 69. Descripción de Fallas de 4000psi al 40% de agregado recicladas	do de 7 103
abla 70. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con ma	ateriales
ciclados de 4000psi a 14 días	104
abla 71. Descripción de Fallas de 4000psi al 40% de agregado reciclado	o de 14
as	104
abla 72. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con ma	iteriales
ciclados de 4000psi a 28 días	105
abla 73. Descripción de Fallas de 4000psi al 40% de agregado reciclado	o de 28
as	105
abla 74. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con ma	iteriales
ciclados de 5000psi a 7 días	106

Tabla 61. Descripción de Fallas de 5000psi al 20% de agregado reciclado de 28

Tabla	75.	Descripción	de Falla	s de	5000psi	al	40%	de	agregado	reciclado	de T	7
días											106	

Tabla 76. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 5000psi a 14 días 107

Tabla 77. Descripción de Fallas de 5000psi al 40% de agregado reciclado de 14 días

Tabla 78. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 5000psi a 28 días 108

Tabla 79. Descripción de Fallas de 5000psi al 40% de agregado reciclado de 28 días

LISTA DE FIGURAS

Figura 1. Tratamiento de Residuos	38
Figura 2 Tromel	39
Figura 3 Escombro procesado	
Figura 4 Zahorra	
Figura 5 Arena	42
Figura 6 Asfalto	
Figura 7 Cerámica	43
Figura 8 Mortero	
Figura 9 Ladrillo en Barro	44
Figura 10 Madera	
Figura 11 Tierra	45
Figura 12 Papel	
Figura 13 Vidrio	
Figura 14 Plástico	

LISTA DE ANEXOS

				Colombiana				•
				Colombiana cas				•
				Colombiana				•
				biana NTC 30		•		,
Anexo E Norma Técnica Colombiana NTC 174 Especificaciones de los Agregados para Concreto								
				mbiana NTC			J	•
Anexo G	Reso	olución 54	1 del 14 de	e Diciembre de	1994.			166
Anexo F	l Plan	de ordena	miento Tei	rritorial de Gira	ardot			171
Anexo I.	Métoc	do A.C.I. 2	11 1 Proce	eso de Diseño	Eiempl	0		173

INTRODUCCIÓN

El manejo de los escombros es uno de los temas de gran impacto ambiental, así mismo en Colombia su volumen es elevado debido al crecimiento de la construcción en los últimos años, ya que no existe un centro de tratamiento específico para estos, es por esto que el manejo de estos materiales debe ser el más adecuado para que su reutilización o eliminación produzca la menor afectación ambiental posible, debido a esto la investigación se ha direccionado a la clasificación y selección de los materiales más representativos que se encuentran comúnmente en una demolición.

Estos materiales pueden representar grandes beneficios en su reutilización, al aplicarse a diferentes obras constructivas buscando que estos materiales ofrezcan un rendimiento cercano al original.

Por tal razón la investigación se direcciona en búsqueda de aprovechar los materiales reciclados de demolición, ya que los agregados pétreos naturales se explotan frecuentemente de lugares como las canteras y ríos para ser utilizados en diferentes proyectos de ingeniería, haciendo a su vez que estos con el tiempo presenten escases. Por otro lado la cantidad de residuos de material de demolición se hace más grande ya que estos no se utilizan, es por esto que se busca es aprovechar este material aplicando una proporción de un 20% y un 40% este y realizar comparaciones con las muestras de concreto natural, para así mismo determinar la calidad del concreto que ofrece este material reciclado.

1 JUSTIFICACIÓN

Uno de los inconvenientes que se han visto en el tema relacionado con la eliminación y/o disposición final de escombros en el país es el trato hacia el material de construcción, el cual no ha sido el más adecuado, se presenta constantemente que estos materiales son desechados de una manera no apropiada, por lo que no hay una clasificación de estos y terminan llegando materiales de todas las categorías. Además se presentan sitios no legalizados los cuales ocasionan daños a ecosistemas que serán muy difíciles de reparar a corto plazo, por la presencia de materiales diferentes al mencionado.

Dicho lo anterior se busca reducir dos grandes factores, el primero es reducir la cantidad de sitios prohibidos los cuales son utilizados para dejar grandes volúmenes de material que podrían ser aprovechados para diversas aplicaciones, el segundo factor es reducir la explotación que se produce a los recursos naturales existentes para aplicaciones de la Ingeniería Civil, por todo esto el tratamiento a los materiales es un concepto que busca beneficios en materia natural y económica.

Logrando realizar el tratamiento al material se daría un buen uso para algunas aplicaciones de la Ingeniería Civil, ya que este cumplirá solo con algunas de las exigencias requeridas.

2 OBJETIVOS

2.1 OBJETIVO GENERAL

Definir el comportamiento mecánico de las mezclas de concreto obtenidas mediante la inclusión de agregados recuperados de la demolición.

2.2 OBJETIVOS ESPECÍFICOS

- Diseñar mezclas de concreto natural en las cuales se realiza variación de las dosificaciones de agregado grueso, remplazándolo por materiales de demolición obtenido mediante procesos controlados.
- Analizar mediante condiciones controladas la resistencia de muestras de concreto natural frente a las de concreto reciclado, siguiendo el método de la A.C.I 211.
- Determinar la resistencia alcanzada para las dosificaciones del concreto con materiales reciclados.

3 MARCO TEÓRICO

El Concreto es el más material más utilizado en las construcciones debido a sus propiedades mecánicas a largo plazo y por los acabados que se le pueden dar. La dosificación del concreto depende del diseño de la mezcla, su composición está compuesta por arena, cemento, grava, agua y en ocasiones aditivos.

Para la fabricación del concreto es necesario explotar algunas canteras lo cual generan un gran deterioro ambiental que es muy difícil de reparar, por esta razón se pretende cambiar los áridos naturales por áridos reciclados que son extraídos de los escombros de obra. Pero para poder llevar a cabo esto, tienen que sufrir una transformación la cual se genera por medio de un sistema o un plan de manejo de residuos de obra, lo que no tendría por qué ser diferente en nuestra sociedad ya que existe una ley del 2008 en la cual se decreta el manejo de los residuos de construcción.

Luego se le dará una transformación a este material para hacerlo reutilizable a algunas aplicaciones de ingeniería civil, como por ejemplo en los bordillos y cunetas o sardineles de una vía, por lo que su uso seria limitado a algunas aplicaciones que no comprometan resistencia estructural.

3.1 CONCRETO

Mezcla de un material aglutinante (cemento), un material de relleno, agua y eventual mente aditivos, que al mezclarse y endurecerse forma un todo compacto que después de cierto tiempo es capaz de soportar grandes esfuerzos a compresión.

De igual forma el término concreto se refiere a la mezcla de mortero y agregado grueso. El concreto se produce a partir de un diseño de mezcla que consiste en la selección de los constituyentes disponibles y su dosificación en cantidades relativas para producir, tan económicamente como sea posible una mezcla con ciertas propiedades.

Factores básicos en el diseño de una mezcla de concreto:

- Economía
- Facilidad de colocación y consolidación
- Velocidad de fraguada
- Resistencia
- Durabilidad
- Permeabilidad
- Peso unitario
- Estabilidad de volumen
- Apariencia adecuada

Estos factores están determinados por el uso al que estará destinado el concreto y por las condiciones esperadas en el momento de la colocación.

3.1.1 Durabilidad del concreto

La durabilidad del concreto está enmarcada por factores determinantes en el desarrollo de una construcción civil, ya que las calidades de los materiales la mano de obra calificada y una adecuada organización de trabajo darán como resultado la creación de un concreto de buenas características, además teniendo en cuenta la protección para este ya que estará sometido a grandes variaciones del ambiente dependiendo del sitio en donde se encuentre y esta será determinante para la perdurabilidad del mismo.

Además de dosificación también es importante el mezclado, la forma de instalación en las formaletas, el curado y la compactación de este para desarrollar las características completas de un concreto, obteniendo resistencia mecánica, acabados correctos y resistencia a la compresión. Así mismo el concreto luego de completar el proceso de fraguado esta irá aumentando su resistencia día tras día, aunque este aumento irá disminuyendo durante un periodo de tiempo.

A continuación se mostrara un concepto sobre los factores de durabilidad del concreto:

Los factores determinantes de la durabilidad de una estructura de concreto están : el diseño y cálculo de la estructura (geometría y cuantía de acero de refuerzo) ; los materiales empleados (concreto, acero y productos de protección); las practicas constructivas (calificación de la mano de obra y control de calidad); y , los procedimientos de protección y curado (concisiones de humedad y temperatura), si la capacidad resistente es rebasada , hay deformaciones impuestas u otro tipo de acciones mecánicas (p.e. impactos, vibración, abrasión, etc.)¹

El texto anterior es muy acertado en los factores a tener en cuenta, ya que en muchos casos no todos son aplicados por las empresas dedicadas a la construcción. La mano de obra calificada es muy importante a la hora de desarrollar un proyecto civil, por lo que no se deben de escatimar gastos en ella ya que una mano de obra de baja calidad puede provocar gastos de más por falta de experiencia.

Además otro factor muy importante es el uso del acero de refuerzo en la estructura, este es necesario y debe usarse de buena calidad y no rehusados ya que estos tienen muy poca fiabilidad, por su reducida capacidad de resistencia además de que este ha sufrido fatiga por estructuras anteriores y es un riesgo alto, por lo cual la estructura puede presente fallas futuras, además de usar la cuantía de aceros requeridas en el diseño inicial del proyecto y no reducirla.

_

¹ Durabilidad y Patología del Concreto Diego Sánchez de Guzmán Ingeniero Civil

3.1.2 Estructura del concreto

El concreto se encuentra formado por tres componentes esenciales, entre estos tenemos el cemento portland el cual proviene de las rocas calizas y arcillas los cuales son llevados a un proceso de transformación que formara el cemento portland.

Además de este componente, se presenta también los agregados los cuales son pieza fundamental en la creación del concreto, estos agregados son extraídos de rocas y/o materiales inertes los cuales algunos pueden ser de forma granular pudiendo encontrarse como finos gruesos (gravas), estos proporcionaran resistencia mecánica al concreto haciéndolo mucho más eficiente a compresión por la adherencia del cemento

También se encuentra el agua, el cual es un componente esencial para poder dar transformación de estos dos compuestos mencionados anteriormente, esta mezcla dará como resultado una pasta que con el tiempo de secado necesario proporcionará un concreto de buena resistencia.

3.1.3 Propiedades de un concreto

Las propiedades y características de un concreto son básicamente cuatro, dentro de las cuales tenemos:

- **Trabajabilidad:** Es la facilidad con que se puede realizar la mezcla de los ingredientes, y a la vez que esta conserve sus propiedades para su respectivo manejo antes de ser aplicada.
- **Cohesividad:** Esta propiedad depende en su gran mayoría de la cantidad de aqua que sea aplicada a la mezcla.
- Resistencia: Esta propiedad debe de ser realizada con sumo cuidado ya que es una de las más importantes para supervisar la calidad del concreto terminado, por lo general se realiza una prueba de compresión a los 28 días para determinar y garantizar la resistencia de este.
- Durabilidad: El concreto debe ser protegido, previamente contra agentes químicos y/o ambientales a los cuales estará expuesto durante su tiempo de servicio.

3.2 MATERIALES PARA LA PRODUCCIÓN DE CONCRETO

3.2.1 Cemento

Es un material producto de la función química a altas temperaturas de materiales calcarios y arcillosos, este nuevo producto reacciona cuando hace contacto con el agua endureciéndose con el tiempo hasta convertirse en una piedra artificial, por lo que recibe también el nombre de cemento hidráulico *ver anexo A*..

3.2.1.1 Materiales para la elaboración del cemento.

Caliza: La cual es una piedra que su extracción de hace por explotación controlada de minas. Estas rocas son posteriormente molidas hasta llegar al tamaño requerido. Es la principal materia prima para la elaboración del cemento².

Arcilla: Producto natural que proviene de la descomposición de minerales de aluminio. Tiene una participación en los costos pequeña, pero su explotación es importante³.

Yeso: La función primordial de yeso es controlar el tiempo de fraguado, esto es un factor importante para la calidad final del cemento. Se extrae de una piedra natural, mediante deshidratación⁴.

Escoria y Puzolana: Son materiales que constituyen el principal aditivo en el proceso de fabricación, sus cualidades (hidráulicas y conglomerantes16) hacen que al mezclarse con el clinker haya una reacción física que ensancha el volumen, lo que aumenta la capacidad de producción de las plantas⁵.

Los materiales y complementos utilizados para la creación del cemento son los que proporcionan al producto elaborado la calidad y confiabilidad, las cuales son determinantes para que haya un buen desarrollo en los proyectos que se elaboran diariamente en el campo de la ingeniería civil.

El cemento portland es un material el cual está fabricado por diversos materiales como yeso, clinker, caliza, etc. además cuenta con especificaciones físicas-

² La industria del cemento en Colombia determinantes y comportamiento de la demanda (1996-2005) Pág. 12 ANDRÉS LATORRE CAÑÓN JUAN CARLOS DE LRIEU ALCARAZ NARCISO RODRIGUEZ SAN MIGUEL

³ lbíd., 12

⁴ Ibíd., 12

⁵ Ibíd., 12

mecánicas y químicas, *ver Anexo B,C*, para poder generar la resistencia que normalmente el cemento contiene para sus diferentes aplicaciones a la ingeniería civil, así mismo este se puede mezclar o combinar con diferentes aditivos para mejorar rendimientos como aceleración de fraguados.

3.2.1.2 Tipos de cemento

El cemento es un material que posee diversas características el cual lo hacen un buen elemento al momento de desarrollar proyectos de distintos grados de complejidad, es por esto que se pueden clasificar en diferentes tipos de acuerdo a la necesidad de aplicación, ya sea para empresas constructoras, sitios de alta humedad, de endurecimiento rápido, etc. Es por esto que se debe escoger el que más se acoja a nuestro proyecto *ver anexo D*.

- Cemento Portland tipo 1: el cual es el más comercializado en nuestro país, se conoce como cemento gris y es usado principalmente en estructuras y obras⁶.
- Cemento Portland tipo 1 especial (o modificado): Es considerado un cemento más resistente que el tipo 1, es utilizado generalmente por empresas constructoras⁷.
- Cemento Portland tipo 2: Es un cemento usado generalmente donde hay presencia de sulfatos (ej. zonas cercanas al mar)⁸.
- Cemento Portland tipo 3: Es usado generalmente en prefabricados, y donde se requiere un rápido endurecimiento y buena resistencia⁹.
- Cemento Portland tipo 4: se usa para estructuras grandes como presas de concreto, contiene aceptable resistencia a los sulfatos y a la humedad¹⁰.
- Cemento Portland tipo 5: Contiene una altísima resistencia a los sulfatos, es esencial para las construcciones que tienen constante contacto con el agua de mar¹¹.

⁶ La industria del cemento en Colombia determinantes y comportamiento de la demanda (1996-2005) Pág. 8 ANDRÉS LATORRE CAÑÓN JUAN CARLOS DE LRIEU ALCARAZ NARCISO RODRIGUEZ SAN MIGUEL

⁷ Ibíd., p. 8

⁸ Ibíd., p. 8

⁹ Ibíd., p. 8

¹⁰ Ibíd., p. 8

¹¹ Ibíd., p. 8

3.2.2 Agregados

Los agregados son materiales adicionales que se agregan a la mezcla, mejorando su resistencia a la compresión y a la vez la hace mucho más compacta.

A continuación citaremos la siguiente definición:

Se entiende por agregados a una colección de partículas de diversos tamaños que se pueden encontrar en la naturaleza, ya sea en forma de finos como arenas y gravas o como resultado de la trituración de rocas. Cuando el agregado proviene de la desintegración de las rocas debido a la acción de diversos agentes naturales se llama agregado natural, y cuando proviene de la desintegración provocada por la mano del hombre se le puede distinguir como agregado de trituración, pues este método es el que generalmente se aplica para obtener el tamaño adecuado...¹²

El aporte del autor Jorge Gómez Domínguez es muy acertado, ya que la mayoría de agregados son encontrados por medio de la desintegración de la roca. Pero también se encuentran agregados en los ríos, los cuales son materiales limpios que tienen muy buenos aportes en las aplicaciones de ingeniería.

3.2.2.1 Tipos de Agregados

Los agregados son materiales que proveen la facilidad de desarrollar actividades en la Ingeniería civil, ya que se utilizan comúnmente para la creación de estructuras en concreto, estos se encuentran en diferentes tamaños y formas dependiendo de las necesidades del proyecto, así mismo se emplearan los agregados más adecuados *ver Anexo E.*

A continuación se mostrara el siguiente párrafo el cual habla de la procedencia de estos agregados:

"Estos productos se obtienen extrayendo rocas y triturándolas hasta llegar al tamaño deseado. En el caso de las arenas manufacturadas, el producto se obtiene de la trituración de la roca hasta que se consigue la forma o textura deseada, asegurando que se cumplan las especificaciones del producto y del proyecto. Las fuentes de roca triturada pueden ser ígneas, sedimentarias o metamórficas".¹³

¹² Materiales de Construcción – Jorge Gómez Domínguez

¹³ http://www.cemex.com/ES/ProductosServicios/TiposAgregados.aspx

El anterior párrafo muestra que estos agregados son de gran utilidad para el desarrollo de obras civiles, de acuerdo a la necesidad del proyecto, así mismo se utilizaran los tipos de agregados adecuados para desarrollar las metas planeadas.

Agregado fino

El agregado fino es muy utilizado en el campo de la construcción esta es constituida principalmente por la arena, ayuda a mejorar las calidades de acabados y ayuda a que la mezcla se haga más compacta y duradera.

Dependiendo de la arena que se utilice para la mezcla así mismo será la calidad del mortero, porque si la arena no es de muy buena calidad hará que este sea quebradizo tiempo después de secar la mezcla.

Agregado grueso

Este material es extraído de canteras y lugares naturales, está compuesta de gravas de diversos tamaños generalmente compactas que ayudan a transmitir resistencia a la mezcla de cemento, además de reducir la cantidad del mismo y mejorando las propiedades, esta es empleada principalmente para aplicarse a las columnas, vigas y cimientos de una construcción ya que son las encargadas de soportar las cargas principales.

3.2.2.2 Propiedades de los agregados

Granulometría: la granulometría se refiere al tamaño de las partículas que puede contener un suelo, de acuerdo a la capa del suelo que se esté estudiando variara el tamaño.

A continuación se mostrara una definición para dejar más en claro este término:

"La granulometría es la medición de los granos de una formación sedimentaria y el cálculo de la abundancia de los correspondientes a cada uno de los tamaños previstos por una escala granulométrica con fines de análisis tanto de su origen como de sus propiedades mecánicas. La granulometría y el tamaño máximo de agregado afectan las proporciones relativas de los agregados así como los requisitos de agua y cemento, la trabajabilidad, capacidad de bombeo, economía, porosidad, contracción y durabilidad del concreto"¹⁴.

¹⁴ http://www.ecured.cu/Granulometr%C3%ADa

Este párrafo contiene una información muy importante y la cual debe de tenerse en cuenta, ya que no es solo escoger el agregado solo por su forma y su tamaño, si no que a su vez hay que indagar e investigar acerca de las propiedades físicas y mecánicas que este agregado contiene, ya que este puede ser aprovechado o desaprovechado dependiendo del proyecto al cual se quisiese implementar.

Forma de las partículas: El termino hace referencia a las formas que los agregados pueden obtener a lo largo del tiempo, diversos motivos hacen que estos tomen formas irregulares ya sean cuadradas, rectangulares, redondeadas, semiredondeadas.

A continuación se citara la definición de un autor acerca de este término:

"Con excepción de los granos esféricos o cúbicos, una sola dimensión no puede determinar con exactitud el tamaño de las partículas de un suelo. Por eso, la clasificación según forma adquiere tanta importancia como su tamaño. Los geólogos suelen emplear términos tales como: en forma de disco, de hojas, de varas, de esferas, etc, para describir la relación predominante de dimensiones en las partículas"¹⁵.

La identificación de estas partículas es importante realizarlas, ya que estas se podrán estudiar por grupos y dar las características más apropiadas para cada una de estas, además de las ventajas y desventajas que tienen de acuerdo a la forma que presentan estas.

3.2.3 Agua

El agua es el líquido más importante en la tierra ya que gracias a ella se elaboran todas las actividades diarias; el agua para la ingeniería civil es muy importante para desarrollar los diferentes proyectos constructivos, por esto debe de ser la más adecuada para que esta no afecte la calidad del concreto, no debe de estar contaminada por ninguna clase de químico ya que esto provocaría que el concreto fuese de mala calidad.

A continuación se citara la siguiente definición del agua:

"Liquido incoloro, inodoro e insípido formado por dos átomos de hidrogeno y otro de oxigeno se considera como el disolvente universal. Se presenta en tres estados sólido,

¹⁵ http://uningenierocivil.blogspot.com.co/2011/03/formas-de-las-particulas-de-los-suelos.html

líquido y gaseoso con propiedades físicas y químicas distintas cuyo comportamiento difiere de los que se observa en otros líquidos de peso molecular cercano, lo cual se debe al comportamiento peculiar de su molécula básica y por constituir polímeros, según la temperatura a que se encuentren". ¹⁶

3.2.3.1 Agua para la Elaboración de concretos

El agua es un líquido importantísimo ya que sin él no se podrían realizar las diferentes actividades diarias del ser humano, en la ingeniería civil ocupa un puesto muy importante ya que gracias a ella se pueden realizar los diferentes proyectos. Así mismo para fabricar concreto necesitamos que este se encuentre en optimas condiciones, por lo mismo no debe de contener agentes químicos agresivos o estar contaminada por residuos orgánicos, ya que esto afectaría considerablemente la calidad de nuestro concreto, haciendo que al endurecer pierda propiedades de resistencia y fallas continuas en el mismo *Ver anexo F.*

3.2.3.2 Tipos de agua

Agua agresiva: Agua que puede tocar químicamente los cuerpos sólidos que entran en contacto con ella¹⁷.

Agua Alcalina: Agua cuyo PH es superior a 7.0¹⁸

Agua Amoniacal: Agua que proviene de la condensación y el lavado del gas y que tiene amoniaco producido por la destilación de hulla¹⁹.

Agua Blanda: aguas que contiene cantidades menores de 50 mg por litro de sales cálcicas y magnésicas como carbonatos de disolución²⁰.

Agua Mareal: cualquier parte del mar o de agua de rio dentro de la bajamar y pleamar de mareas vivas equinocciales²¹.

¹⁶ Diccionario de Hidrología y Ciencias a fines – Guadalupe de la lanza espino- Carlos Cáceres Martínez-salvador adame Martínez – salvador Hernández pulido.

¹⁷ Ibíd., p.28

¹⁸ Ibíd., p.28

¹⁹ Ibíd., p.28

²⁰ Ibíd., p.28

²¹ Ibíd., p.28

Agua Muerta: agua que no corre y se descompone en material disuelto que contiene estancamiento²².

Agua Pesada: Constituida por un isotopo de hidrogeno con una máxima densidad a 11.6°C se puede encontrar de forma natural en proporción de 1:6900²³.

Aqua Pluvial: Aqua de lluvia que proviene de cualquier precipitación atmosférica²⁴.

Agua Potable: Aquella destinada al consumo humano, clara e inodora sin gérmenes infecciosos ni presencia de sustancias toxicas que perjudiquen la salud²⁵.

Agua salobre: agua de sales que la hacen impropia para beberla. Resulta de la mezcla de aguas fluviales con las marinas²⁶.

Agua subterránea: Agua que se almacena bajo la superficie solida de la tierra²⁷.

3.3 ENSAYOS DE LOS AGREGADOS

Los ensayos a los agregados son muy importantes, ya que determinara la resistencia que estos contienen en el momento, además de dar las aplicaciones más adecuadas a cada tipo de agregado. También se podran determinar los tamaños y distribución de las partículas de los agregados, esto por medio de diferentes tamices.

A continuación se mostraran los análisis granulométricos para agregados gruesos y finos:

"Éste método de ensayo tiene por objeto determinar la distribución de los tamaños de las partículas de agregados gruesos y finos de un material, por medio de tamices de abertura cuadrada progresivamente decreciente. En los laboratorios se aplica usando mallas de abertura redonda, y no se emplea para agregados de mezclas asfálticas. Este ensayo nos sirve para hallar el tamaño máximo nominal y el módulo de finura"²⁸.

La idea presentada por las dos autoras es buena ya que los agregados deben de pasarse por un riguroso estudio, por lo que suelen llegar de diferentes tamaños y formas, es por esto que debe de siempre emplearse el ensayo de tamizaje, para

²³ Ibíd., p.28

²² Ibíd., p.28

²⁴ Ibíd., p.28

²⁵ Ibíd., p.28

²⁶ Ibíd., p.28

²⁷ Ibíd., p.28

²⁸ Diseño de una mezcla utilizando residuos industriales y escombros KATTY MILENA PARRA MAYA Y MARIA ALEJANDRA BAUTISTA MOROS- Universidad Pontificia Bolivariana seccional Bucaramanga.

obtener el agregado deseado de acuerdo a la formulación del proyecto o necesidad que se solicite. Estos tamices se presentan en diferentes unidades y/o medidas.

3.3.1 Resistencia al desgaste de los agregados de tamaños menores de 37.5 mm ($1\frac{1}{2}$ ") por medio de la máquina de los ángeles

Este ensayo ha sido ampliamente usado como un indicador de la calidad relativa o la competencia de diferentes fuentes de agregados. Los resultados no brindan automáticamente comparaciones válidas entre fuentes marcadamente diferentes en origen, composición o estructura.

Los límites especificados deben ser asignados con mucha precaución, considerando los tipos de agregados disponibles y su comportamiento. 20 Para agregados mayores de 19 mm (3/4"), con porcentajes de pérdida entre 10 y 45%, el coeficiente de variación entre resultados de varios laboratorios, es del 4.5% .

Por lo tanto, resultados de dos ensayos bien ejecutados, por dos laboratorios diferentes, sobre muestras del mismo agregado grueso, no deberán diferir el uno del otro en más del 12.7% de su promedio.

El coeficiente de variación de operadores individuales, se encontró que es del 2.0%. Entonces, los resultados no deberán diferir, el uno del otro en más del 5.7% de su promedio.²⁹

El enfoque que presenta Katty milena parra maya y María Alejandra bautista moros es bueno, ya que los materiales están sometidos constantemente a desgastes cuando ya se han desarrollado los proyectos, y a lo largo de los años de servicio ya sea por humedad o agentes químicos, es por esto que los agregados deben de ser sometidos a diferentes ensayos para determinar sus características mecánicas, así mismo este ensayo mide el desgaste que producen las esferas sobre el material ingresado a la maquina.

A demás la fiabilidad de los porcentajes debe de ser la más alta por lo que las diferencias entre ensayos de diferentes laboratorios no debe de ser mayor una a la otra, por lo que se perdería la confiabilidad.

34

²⁹ Diseño de una mezcla utilizando residuos industriales y escombros KATTY MILENA PARRA MAYA Y MARIA ALEJANDRA BAUTISTA MOROS- Universidad Pontificia Bolivariana seccional Bucaramanga.

3.4 ENSAYOS DE CONCRETO ENDURECIDO

3.4.1 Ensayo de resistencia a la rotura por compresión

El ensayo de resistencia a la rotura por compresión encierra varios factores los cuales se deben de tener en cuenta, desde el momento en que se realiza la mezcla hasta el día en que se falla, el diseño de la mezcla es muy importante ya que se deben de contar con los ensayos de asentamientos por medio del cono de Abrahams y las dosificaciones especificadas de acuerdo a la necesidad del proyecto que se quiera realizar, dependiendo de esto se obtendrán las resistencias más adecuadas, dependiendo de la cantidad de días que se deje curando el concreto.

Completando el tiempo necesario de cura estos son sometidos a cargas por compresión, realizando este ensayo se pueden obtener resultados de deformación del concreto por medio de un deformimetro y las maquinas hoy en vienen con un sistema de discos de Neopreno los cuales reemplazan los antiguos sistemas de azufre, grafito y polvo calcáreo, las cuales hacen que el ensayo sea mucho mas practico y a la menor brevedad posible.

A continuación se citara el procedimiento más claro que aporta un autor:

Por lo general se realiza el ensayo en probetas de forma cilíndrica de esbeltez igual a 2 (altura de la probeta/diámetro de la base). Se moldean las probetas de acuerdo a las Normas IRAM 1524 y 1534, el moldeo se efectúa colocando y compactando el hormigón en forma similar a la empleada para el ensayo de asentamiento que se realiza con el tronco de cono de Abrams. Este procedimiento es válido solo para hormigones de 3cm o mas de asentamiento; para mezclas más secas la compactación deberá efectuarse por vibración , ya sea mediante vibrador de inmersión (diámetro máximo del elemento vibrante : 25mm para probetas de 15 x 30).

Curado: Las probetas se mantienen en sus moldes durante un periodo mínimo de 24 hs. En ese lapso no deberán sufrir vibraciones, sacudidas, ni golpes, se protegerá la cara superior con arpillera húmeda, lamina de polietileno o tapa mecánica y se mantendrá en ambiente protegido de inclemencias climáticas (calor, frio, lluvia, viento). Una vez transcurridas las primeras 24 hs, se procede a desmoldar e inmediatamente se acondiciona la probeta para su mantenimiento hasta el momento de ensayo. Durante este periodo (7,14 o 28 días) deben mantenerse condiciones de temperatura y humedad, según norma IRAM 1524 y 1534, la probeta debe mantenerse en un medio ambiente con no menos del 95% de humedad relativa, y en cuanto a la temperatura , en los 21 °C , con una tolerancia en

más o menos de 3 °C para la obra y de 1 °C para el laboratorio (o lo que es lo mismo, en obra la temperatura puede oscilar entre 18 °C y 24 °C.

Encabezado: Previo al ensayo de compresión, deben prepararse las superficies de las bases del cilindro de manera que resulten paralelas entre si y al mismo tiempo planas y lisas con las tolerancias de norma. Esto se consigue en forma muy sencilla, efectuando el procedimiento denominado encabezado, para el que en la actualidad se emplea habitualmente una mezcla en base a azufre, grafito y polvo calcáreo, la que calentada hasta la fusión se coloca sobre una bandeja de acero pulido endurecido; inmediatamente se apoya sobre esa mezcla fundida la probeta en posición vertical (para lo cual el dispositivo encabezador está provisto de guías).

Se utilizan prensas con capacidad de 100 a 150 toneladas. Se mide la deformación de la probeta al aplicársele cargas cada vez mayores. En algunas prensas hidráulicas debe disponerse una tabla de conversión, que permita calcular la carga aplicada. La velocidad de aplicación de la carga sobre la probeta tiene influencia importante en el resultado del ensayo; en efecto las cargas excesivamente rápidas, al no dar tiempo a la deformación de todas las partículas de la probeta, dan como consecuencia una carga de rotura artificialmente elevada; en cambio la carga excesivamente lenta provoca el efecto contrario. El ritmo de la velocidad debe mantenerse entre 250 y 600 kg por segundo para probetas de 15 cm de diámetro, a partir del 50 % de la carga de rotura. En cuanto a la 103 exactitud de las lecturas de la prensa, debe verificarse con una periodicidad de entre 6 meses y 1 año según el uso, debiendo mantenerse el error de lectura por debajo del 1%³⁰.

El anterior aporte muestra un procedimiento claro con respecto a los ensayos que se deben de realizar y como se deben de realizar para obtener concretos de optimas calidades, además de que enseña frente a la norma que se deben de tener en cuenta para realizar los ensayos, también las cargas que pueden ser aplicadas, las lecturas que deben de ser tomadas y el ritmo de la velocidad que debe de mantenerse dependiendo de las dimensiones de la muestra y/o probeta.

Uno de los temas más importantes frente a este ensayo es el tener un buen curado de la muestra, ya que este será el determinante para obtener resistencias adecuadas para el desarrollo y continuidad de un proyecto, ya que si las muestras no arrojan los datos esperados podría verse la necesidad de volverse a realizar estos por presentar falencias en dosificaciones, materiales o curados mal realizados.

_

³⁰ ENSAYOS DE HORMIGON EN ESTADO FRESCO Y ENDURECIDO LEMAC Centro de Investigación Viales Becario: Scanferla Lucas Jordán.

3.5 ESCOMBROS

Los escombros son residuos dejados luego de la construcción y/o demolición de una estructura antigua, la cual ya ha cumplido su tiempo de servicio, en los escombros se pueden encontrar diferentes materiales como bloque, concreto, varillas, vidrio, madera, cerámica, etc.

Algunos de estos materiales pueden ser aprovechados para diferentes aplicaciones.

En los escombros se podrán identificar los residuos que se producen durante una construcción, la existencia de dos tipos de residuos:

- Los residuos (fragmentos) de elementos prefabricados, como materiales de cerámica, bloques de cemento, demoliciones localizadas, etc.³¹
- Los residuos (restos) de materiales elaborados en la obra, como hormigón y argamasas, que contienen cemento, cal, arena y piedra³².

Clasificación de los escombros

Los residuos se pueden clasificar en cuatro categorías.

- **a)** Categoría I: Residuos de construcción y demolición, que contienen sustancias peligrosas³³.
- **b)** Categoría II: Residuos inertes de construcción y demolición sucio, es aquel no seleccionado en origen y que no permite, a priori, una buena valorización al presentarse en forma de mezcla heterogénea de residuos inertes³⁴.
- **c) Categoría III:** Residuos inertes de construcción y demolición limpio, es aquel seleccionado en origen y entregado de forma separada, facilitando su valorización, y correspondiente a alguno de los siguientes grupos³⁵:

Hormigones, morteros, piedras y áridos naturales mezclados.

1. 32 https://www.estrucplan.com.ar/Producciones/imprimir.asp?ldEntrega=2916

^{1. 31} https://www.estrucplan.com.ar/Producciones/imprimir.asp?ldEntrega=2916

³³ https://reciclajeverde.wordpress.com/2012/10/05/los-residuos-de-la-construccion-clasificacion-y-normativa/

³⁴ https://reciclajeverde.wordpress.com/2012/10/05/los-residuos-de-la-construccion-clasificacion-y-normativa/

³⁵ https://reciclajeverde.wordpress.com/2012/10/05/los-residuos-de-la-construccion-clasificacion-y-normativa/

Ladrillos, azulejos y otros cerámicos.

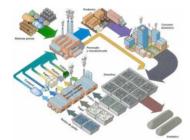
d) Categoría IV: Los residuos comprendidos en esta categoría, serán residuos inertes, adecuados para su uso en obras de restauración, acondicionamiento y relleno o con fines de construcción³⁶.

3.5.1 Proceso de reciclaje de escombros para el diseño de concreto

Cuando una carga de escombros llega a la planta de reciclaje, normalmente llega con muchos tipos de residuos mezclados: se pueden encontrar desde ladrillos, hormigón, restos de cerámica, hierros, maderas, plásticos, cartones y envases³⁷.

Las plantas de tratamiento se han desarrollado para poder reciclar todo el material producido por la sociedad, ya que estos se acumulan diariamente *ver figura 1*.

Figura 1. Tratamiento de Residuos



Tomadade:https://www.google.com.co/search?q=tratamiento+de+los+escombros&bi w=1366&bih=635&source=lnms&tbm=isch&sa=X&ved=0ahUKEwiZv-CNxK3KAhWBPiYKHZ9PC50Q_AUIBigB#imgrc=KJbLR2qoY63r1M%3A

Recepción del material

Es el primer paso. El camión con la carga del residuo llega a planta, donde es pesado, identificado y se anota su procedencia³⁸.

Separación de residuos

En una primera selección, se separan los residuos más voluminosos e impropios, como maderas, hierros, cartones y plásticos. Obviamente, los residuos de menor

³⁶ https://reciclajeverde.wordpress.com/2012/10/05/los-residuos-de-la-construccion-clasificacion-y-normativa/

³⁷ http://www.recytrans.com/blog/reciclaje-de-escombro/

³⁸ http://www.recytrans.com/blog/reciclaje-de-escombro/

tamaño no se pueden quitar en esta fase y siguen en la cadena junto a los escombros, tierras³⁹.

Tromel

Este tambor es un cilindro metálico formado por mallas o chapas perforadas que gira sobre su eje: el resultado es un cribado de material, que consigue separar los sólidos por tamaño, ver *Figura 2.* 40

Figura 2 Tromel



Foto tomada: http://www.recytrans .com/blog/wp-content/uploads/2014/07/tromel.jpg

• Separación neumática

Es un equipo que emplea chorros de aire para separar los residuos menos densos o pesados de los más densos o pesados. En una planta de reciclaje de escombros, lo que consigue esta etapa del proceso es separar los restos de plástico, cartón y papel de las tierras, piedras y escombros⁴¹.

Separación magnética

Este es un equipo que consiste es un potente imán que atrae todos los restos y materiales férricos del montón de escombros mientras avanzan a través de una cinta transportadora⁴².

³⁹ http://www.recytrans.com/blog/reciclaje-de-escombro/

⁴⁰ http://www.recytrans.com/blog/reciclaje-de-escombro/

⁴¹ http://www.recytrans.com/blog/reciclaje-de-escombro/

⁴² http://www.recytrans.com/blog/reciclaje-de-escombro/

Clasificación manual

Los residuos siguen su viaje a través de la cinta transportadora, donde pasa por la fase de clasificación manual. En esta, varios operarios se encargan de inspeccionar el material y separarlo según tipos⁴³.

Trituración

El último paso, es triturar todos los residuos a diferentes tamaños, según el objetivo de utilización que tenga la partida en cuestión⁴⁴.

3.5.2 Origen de los escombros

Los RCD por lo general siempre se originan de obras en las cuales se pretende demoler y construir nuevas edificaciones, se pueden generar en grandes obras para mega proyectos y en pequeñas obras como remodelación de viviendas.

3.5.3 Generación de escombros

Hoy por hoy la procedencia de los escombros se genera gracias al desarrollo poblacional y en materia de mejorar la calidad de vida de los seres humanos, haciendo que las construcciones en nuestro país sean cada vez más frecuentes y de mejor calidad, generando la creación de nuevos escenarios a nivel empresarial, universitarios, centros sociales, alcantarillados, acueductos, mejorándolas y creando nuevas ideas en materia constructiva.

Los residuos dejados por este desarrollo constructivo que se forja diariamente en nuestro país lo clasificaremos y seleccionaremos de la manera más adecuada.

⁴³ http://www.recytrans.com/blog/reciclaje-de-escombro/

⁴⁴ http://www.recytrans.com/blog/reciclaje-de-escombro/

3.5.4 Características de los escombros

Son residuos de construcción, se depositan regularmente en una escombrera, estos causan un daño alto al medio ambiente, su composición y propiedades lo hacen un tipo de residuo perjudicial ya que contienen agentes químicos, estos proceden de demolición de edificios viejos, viviendas, Remodelación de estructuras, construcción de nuevas estructuras, producen daños a la fauna y flora del sitio donde se alojen ya que la mayoría de lugares son ilícitos y no son los adecuados para este material, ahora bien estos materiales son dejados también cerca a fuentes hídricas, las cuales con el tiempo llegan a ríos y cauces lo que produce un daño mayor a la vida acuática.

Los RCD se pueden caracterizar por su Granulometría y procedencia

Granulometría: la granulometría son las diferentes medidas que puede tener un grano estas varían de acuerdo al tipo de suelo, así mismo también cambian sus propiedades mecánicas, son estudiadas para determinar los orígenes que estas han tenido a lo largo de los años, en la figura 3 se puede observar su variación granulométrica.

Figura 3 Escombro procesado



Foto tomada de: https://www.google .com.co/search?q=material+de+escom bro+procesado&biw=1366&bih=635&so urce=lnms&tbm=isch&sa=X&ved=0ah UKEwiQ_oGB0a3KAhVK6yYKHaF9C qIQ_AUIBigB#tbm=isch&q=+escombr o+procesado&imgrc=Pe6_inJqChz7EM %3A **Zahorra:** Estas son formadas por los áridos o los materiales granulares o a veces un poco de ambos materiales, su granulometría es muy similar o más bien de tipo continúo estas se presentan en colores marrones o naranjas en la figura 4 se aprecia su forma y color.

Figura 4 Zahorra



Fuente:https://www.google.com.co/search?q=zahorra&sa=X&biw=1366&bih=635&tbm=isch&tbo=u&source=univ&ved=0ahUKEwiBkcqWz6nKAhUBHR4KHd1jAogQsAQIHw#tbm=isch&q=zahorra+natural&imgrc=BNZpMM6TIco3vM%3A

Arena: este material es un árido formado con una granulometría muy fina, es muy utilizada como complementos con el cemento para formar pastas de mortero fino, para acabados, dependiendo del tamaño de un grano de arena se les puede denominar areniscas o limos como se observa en la figura 5.

Figura 5 Arena



Fuente: https://www.google.com.co/search?q=zahorra&sa=X&biw=1366&bih=635&tbm=isch&q=isch&q=zahorra&sa=isch&q=zaho

Asfalto: este material mineral natural de color negro ver *figura 6* es obtenido por la destilación del petróleo, es utilizado hoy día para diferentes aplicaciones, una de ellas es para los tramos de vías.

Figura 6 Asfalto



Fuente: https://www.google.com.co/search?q=asfalto &biw=1366&bih=635&source=Inms&tbm=isch&sa=X& ved=0ahUKEwj62u_21qnKAhWG6x4KHWJHBjkQ_AU IBigB#imgrc=sa2BFk545oyZTM%3A

Cerámica: es un material utilizado para amplias aplicaciones, desde el uso domestico como recipientes, vajillas, pisos, aparatos sanitarios, vasijas, etc estas se pueden encontrar en barro, loza o cerámica como se muestra en la Figura 7.

Figura 7 Cerámica



Fuente:https://www.google.com.co/search?q=asfalto&biw=1366&bih=635&source=In ms&tbm=isch&sa=X&ved=0ahUKEwj62u_21qnKAhWG6x4KHWJHBjkQ_AUIBigB#tb m=isch&q=ceramica+textura&imgdii=fWUy7_3ZQBzzTM%3A%3BfWUy7_3ZQBzzTM%3A%3BePfxXFFnNiLv7M%3A&imgrc=fWUy7_3ZQBzzTM%3A

3.5.5 Clasificación de los escombros

Los escombros encontrados en la construcción de nuevas obras, demolición de obras antiguas y excavaciones de tierras. Tienen materiales los cuales podremos dividir en tres grupos:

Grupo I: Materiales compuestos de cemento, cal, arena y piedra

Mortero: Este material es ampliamente utilizado en diversas aplicaciones de la construcción, se emplea mucho para dar acabados a las superficies de muros y pisos, está compuesto por arena, cemento, agua, lo cual arroja como resultado una pasta uniforme como se observa en la figura 8.

Figura 8 Mortero



Fuente: https://www.google.com.co/search?q= asfalto&biw=1366&bih=635&source=Inms&tbm =isch&sa=X&ved=0ahUKEwj62u_21qnKAhWG 6x4KHWJHBjkQ_AUIBigB#tbm=isch&q=morte ro+construccion&imgrc=QieJL6tXfykedM%3a

Grupo II: Materiales con compuestos Cerámicos

Estos materiales se componen de barro, loza y cerámica son muy utilizadas en muchas aplicaciones desde una vajilla, hasta una tableta para pisos, frecuentemente se utilizan para la fabricación de ladrillos *figura 9,* son muy empleados en la construcción.

Figura 9 Ladrillo en Barro



Fuente: https://www.google.com.co /search?q=asfalto&biw=1366&b ih=635&source=Inms&tbm=isch&sa =X&ved=0ahUKEwj62u_21qnKAhW G6x4KHWJHBjkQ_AUIBigB#tbm=i sch&q=mayeriales+con+compuest o+ceramico&imgrc=YXNoEI78GFd OyM%3A Grupo III: Los no reciclados para el diseño de hormigón y argamasas

Madera: La madera es un material ortropodo con elasticidades diferentes, los troncos ver figura 10, son extraídos de los arboles los cuales crecen de manera lenta, año tras año.

Figura 10 Madera



Fuente: https://www.google.com.co/search?q=madera &biw=1366&bih=635&source=lnms&tbm=isch&s a=X&ved=0ahUKEwiGiPWR3KnKAhWG9x4KHcYIA doQ_AUIBigB#imgdii=7SS1uNf-yNBGsM%3A%3B 7SS1uNf-yNBGsM%3A%3Bye2ChnH3mruhJM%3^a &imgrc=7SS1uNf-yNBGsM%3A

Tierra: Es un material que se encuentra en la corteza terrestre, está compuesta de arcilla y arena ver Figura 11, es desmenuzable y se forma naturalmente se utiliza para fabricación de ladrillos, adobes.

Figura 11 Tierra



Fuente Tomada: http://nuestrosmateriales .arq.upv.es/Materiales/Ver%20Tierra-enlucido.htm

Observación: El último grupo no es seleccionado para el diseño de hormigón y argamasas pero puede ser reutilizado para otras aplicaciones.

Papel: El papel es una lamina delgada generalmente blanqueada ver figura 12, es formada por pulpa de celulosa son fibras molidas, hoy día en china se fabrican con residuos de seda, arroz. El papel es utilizado en todas las actividades diarias desde el uso domestico, empresas pequeñas hasta empresas grandes.

Figura 12 Papel



Fuente: https://www.google.com.co/searc
https://www.google.com.co/searc
https://www.google.com.com.google.com.googl

Vidrio: sustancia transparente dura y frágil a la vez, esta se puede encontrar en la naturaleza, pero también es fabricada por el ser humano por medio de sílice. Este material es muy utilizado para las ventanas de las edificaciones, vehículos entre otras aplicaciones.

Figura 13 Vidrio



Fuente: https://www.google.com.co/search?q=asfalto&biw=1366&bih=635&source=Inms&tbm=isch&sa=X&ved=0ahUKEwj62u_21qnKAhWG6x4KHWJHBjkQ_AUIBigB#tbm=isch&q=vidrio&imgrc=aHA5hIG-VXyENM%3A

Plástico: El plástico es una sustancia de origen químico está formado por polímeros, a diferentes temperaturas este material se vuelve flexible y elástico logrando que se pueda moldear para darle diferentes formas, a la vez carece de evaporación.

Figura 14 Plástico



Fuente Tomada: https://www.google.com.co/search? q=asfalto&biw=1366&bih=635&source=lnms &tbm=isch&sa=X&ved=0ahUKEwj62u_21qn KAhWG6x4KHWJHBjkQ_AUIBigB#tbm=isch&q= plastico&imgrc=vmK1YeEJVMi wM%3A

3.5.6 Ventajas de la reutilización de los escombros

- > Pueden tener un menor precio con respecto a los materiales extraídos de cantera.
- > Beneficia el medio ambiente ya que se reduciría el uso de recursos naturales.
- > Reduciría el uso de las escombreras y mejoraría el paisaje.
- > Tendría una ganancia monetaria la obra por el reciclaje de los escombros en sitio.

3.5.7 Desventajas de la reutilización de los escombros

- ➤ La producción de mortero y hormigón pueden llegar a tener una calidad inferior con respecto a los agregados naturales, por lo tanto se debería de aplicar algún aditivo o producto para mejorar su calidad.
- ➤ El costo de la transformación de escombro a materia prima utilizada para la construcción debido al precio y mantenimiento de la maquinaria.

3.6 DISTINTAS NORMATIVAS ADOPTADAS PARA LA REUTILIZACION DE LOS ESCOMBROS.

En la actualidad es difícil encontrar países en los cuales se adopten normativas que contemplen el uso y/o aprovechamiento de los escombros, ya que muchos cuentan con grandes reservas de agregados naturales, ciertos países regulan el uso de agregado reciclado, entre los cuales se encuentran los siguientes:

3.6.1 Momento actual en Estados Unidos

Aunque no existen normas específicas al respecto si existen otras que se utilizan como base para determinar las propiedades de los áridos reciclados. Actualmente el comité 555 de ACI elabora un documento para normalizar la utilización de áridos reciclados en hormigón. Cabe reseñar que dichos áridos se clasifican según las siguientes categorías:

- a) Residuos triturados procedentes de demoliciones. Son una mezcla de hormigón y residuos cerámicos triturados, clasificados y que contienen cierto porcentaje de otros elementos contaminantes.
- b) Residuos de demolición clasificados y limpios. Son una mezcla de hormigón y residuos cerámicos triturados, clasificados y sin presencia de otros elementos contaminantes.
- c) Residuos cerámicos limpios. Son restos de ladrillos triturados y clasificados que contienen menos del 5% de hormigón, materiales pétreos u otros contaminantes.
- d) Residuos de hormigón limpios. Son restos de hormigones triturados y clasificados que contienen menos del 5% de restos de ladrillo, materiales pétreos u otros contaminantes.

A todos ellos se les exige, cuando vayan a ser utilizados en la producción de hormigón, que posean la dureza adecuada para conseguir la resistencia a compresión deseada, que no provoquen reacciones indeseables con otros componentes de la mezcla y que su granulometría y forma sean las adecuadas para obtener una buena trabajabilidad con ellos. En función de su uso se clasifican en:

- 1) Áridos para rellenos en general. Las cuatro categorías anteriores pueden utilizarse con dicho fin.
- 2) Áridos para drenajes. Las cuatro categorías son adecuadas para emplearse con esta finalidad.

- 3) Áridos para bases y sub-bases de carreteras. Las categorías b, c y d son adecuadas para esos fines.
- 4) Áridos para la fabricación de hormigón. Aunque las categorías b y c pueden emplearse en hormigones de dosificación es la categoría d la más adecuada para esta finalidad⁴⁵.

El manejo de los residuos de demolición es un tema amplio ya que se deben manejar muchos factores, como el manejo y almacenamiento adecuado, además de otros factores como su clasificación por grupos para determinar en qué campo se puede aplicar este material. ESTADOS UNIDOS (EEUU) ha hecho un gran trabajo y aporte con respecto al manejo de estos materiales de construcción, ya que se ha preocupado por dar el mejor tratamiento a los mismos, así como su respectiva clasificación y reutilización ayudando a que estos se puedan definir para un trabajo en específico, así como también es muy importante determinar las resistencias que pueden ofrecer estos materiales lo cual el autor también ha mostrado, determinando que materiales pueden tener mejores características que otros.

3.6.2 Momentó actual en Japón

En Japón los áridos reciclados se clasifican en tres categorías. El árido reciclado de mayor calidad se le denomina con la letra H, el de calidad intermedia con la letra M y el de más baja calidad con la letra L. Con el primero de ellos se consiguen las mejores prestaciones en la fabricación de hormigón. Quedan regulados, respectivamente, por las normas JIS A 5021, JIS A 5022 y JIS A 5023 puestas en circulación entre los años 2005 y 2007.

La clasificación en una u otra categoría se basa en los requisitos exigidos a sus propiedades físicas, a la reactividad álcali-árido y al contenido de impurezas que contengan⁴⁶.

La clasificación es uno de los factores determinantes al momento de reutilizar estos materiales de construcción, es por esto que JAPON realiza un buen aprovechamiento de estos materiales, ya que son muy bien utilizados en la fabricación de hormigón, además al quedar regulados bajo una norma o

⁴⁵ Tesis doctoral influencia de la variación de los parámetros de dosificación y fabricación de hormigón reciclado estructural sobre sus propiedades físicas y mecánicas por Fernando López gayarre.

⁴⁶ Tesis doctoral influencia de la variación de los parámetros de dosificación y fabricación de hormigón reciclado estructural sobre sus propiedades físicas y mecánicas por Fernando López gayarre.

parámetros los hace más confiables para utilizarse en diferentes aplicaciones de la ingeniería, ayudando a contribuir con menos uso de materiales de canteras y ríos los cuales han provocado grandes daños a nuestro ambiente, por lo que se utilizarían de una manera mucho menor.

3.6.3 Momento actual en Australia

En 2002, el Ministerio de Medio Ambiente y Patrimonio en colaboración con el CSIRO (Commonwealth Scientific and Industrial Research Organisation) elaboró una guía nacional para la utilización de hormigón reciclado en aplicaciones no estructurales. En dicha guía los áridos reciclados se clasifican en áridos reciclados de clase 1 y de clase 2. Los primeros son los que se utilizan en la fabricación de hormigón ya que las limitaciones establecidas en sus propiedades físicas son muy parecidas a las de los áridos naturales. Los áridos reciclados de segunda clase se utilizan como material de relleno y como bases y sub-bases en carreteras y pavimentación. Se les exige a ambos una absorción inferior al 6% y una densidad mínima de 2100 kg/m3⁴⁷.

El país de AUSTRALIA realiza una gran labor al reutilizar estos materiales principalmente para el uso de vías, ya que hoy días estos son las más aplicadas a la ingeniería civil, y donde se ha encontrado con mayor frecuencia el desarrollo de diferentes proyectos relacionado con vías por ser estas las que generan comunicación con los demás países y ciudades, por esto es una de las mejores aplicaciones que se le dan a estos concretos reciclados; además de que las vías necesitan de un constante mantenimiento y por ende una mayor utilización de estos materiales reciclados.

3.6.4 Momentó actual en la comunidad Europea

Al coexistir las distintas normas nacionales con las que emanan del CEN nos encontramos, dentro del grupo de países que componían la comunidad Europea antes de la última ampliación, con cierta variedad en cuanto a la clasificación de los áridos reciclados.

En Alemania la norma DIN 4226-100 clasifica los áridos reciclados en cuatro categorías diferentes:

⁴⁷ Tesis doctoral influencia de la variación de los parámetros de dosificación y fabricación de hormigón reciclado estructural sobre sus propiedades físicas y mecánicas por Fernando López gayarre.

TIPO 1: Son áridos que proceden mayoritariamente de residuos de hormigón o de áridos minerales. Presentan un contenido máximo de clinker, ladrillo y arenisca caliza del 10%.

TIPO 2: Son áridos que proceden mayoritariamente de residuos de hormigón o de áridos minerales en con un porcentaje mínimo del 70%. Presentan un contenido máximo de clinker, ladrillo y arenisca caliza del 30%.

TIPO 3: Son áridos que en su mayoría proceden de residuos cerámicos en una proporción mínima del 80%. Presentan un contenido máximo de materiales procedentes de hormigón o áridos minerales del 20%.

TIPO 4: Son áridos que en su mayoría proceden de una mezcla de RCDs con un contenido mínimo del 80% de material procedente de hormigón, áridos minerales o productos cerámicos.⁴⁸

En la anterior citación se muestra que EUROPA ha realizado una buena clasificación de los áridos reciclados, en los cuales se puede apreciar que los contenidos de hormigón en algunos de los tipos en los cuales se clasificaron, cuentan con proporciones mínimas como otros con altas proporciones de hormigón, así mismo esta clasificación ayuda a que se puedan realizar pruebas y ensayos a futuro para determinar las calidades y la aprovechabilidad de estos materiales.

3.7 REGULACIÓN DE LOS ESCOMBROS EN COLOMBIA

Por medio de la cual se regula el cargue, descargue, transporte, almacenamiento y disposición final de escombros, materiales, elementos, concretos y agregados sueltos, de construcción, de demolición y capa orgánica, suelo y subsuelo de excavación

Además se debe de tener en cuenta que para el manejo, transporte, cargue, descargue y disposición final en el sector público y privado de los escombros, hay que cumplir con ciertas normas que se aplican para el adecuado manejo de estos materiales, ya que estas no han sido acatadas en su totalidad, por lo que se encuentran vehículos en mal estado con escape de materiales cuando este es transportado, se encuentran sin un manto que recubra el material para que no haya perdida de polvo cuando este se transporta de un sitio a otro *Ver anexo G.*

⁴⁸ Tesis doctoral influencia de la variación de los parámetros de dosificación y fabricación de hormigón reciclado estructural sobre sus propiedades físicas y mecánicas por Fernando López gayarre.

La regulación de escombros es un tema de gran importancia para el manejo adecuado de estos, ya que en muchas ciudades este es inadecuado y se han afectado sitios paisajísticos de grandes magnitudes por lo que estos residuos de escombros no se degradan con tal facilidad y pueden durar muchas décadas sin ninguna afectación, es por tal motivo que estas regulaciones deben de ser implacables con el tratamiento y disposición final de estos, se deben de contar con lugares a los cuales se puedan dar tratamientos y reutilizaciones, además de crear conciencia social a las empresas encargadas de recolectar estos materiales y a las constructoras pequeñas que también aporten a dar la mejor disposición final a estos escombros.

A continuación se citara parte de la norma la cual regula la disposición final y el manejo de las escombreras:

Está prohibida la disposición final de los materiales y elementos a que se refiere esta resolución, en áreas de espacio público.

La persona natural o jurídica, pública o privada que genere tales materiales y elementos debe asegurar su disposición final de acuerdo a la legislación sobre la materia.

Está prohibido mezclar los materiales y elementos a que se refiere esta Resolución con otro tipo de residuos líquidos o peligrosos y basuras, entre otros.

Los Municipios deben seleccionar los sitios específicos para la disposición final de los materiales y elementos a que se refiere esta Resolución, que se denominarán Escombreras Municipales. Esta selección se hará teniendo en cuenta los volúmenes producidos y características de los materiales y elementos así como las distancias óptimas de acarreo.

Las escombreras municipales se localizarán prioritariamente en áreas cuyo paisaje se encuentre degradado, tales como minas y canteras abandonadas, entre otros, con la finalidad principal de que con la utilización de estos materiales se contribuya a su restauración paisajística. La definición de accesos a las escombreras municipales tendrá en cuenta la minimización de impactos ambientales sobre la población civil, a causa de la movilización de vehículos transportadores de materiales.⁴⁹

En la anterior citación muestra detenidamente que la regulación es clara frente a dejar materiales en zonas de espacio público, además de que debe de contar con los lugares apropiados como las escombreras municipales que estas deben de ser

52

⁴⁹REGULACION EN COLOMBIA PARA LOS ESCOMBROS DE CONSTRUCCION SEGÚN RESOLUCIÓN 541 DEL 14 DE DICIEMBRE DE 1994.

manejadas y custodiadas por cada municipio, así mismo estas deben de ser instaladas en sitios los cuales se encuentren con poco riesgo de daño ambiental, debe de estar lejos de cauces, ríos y cualquier otra fuente hídrica que pueda ser directamente afectada.

Se debe de tener muy presente de que todos los escombros deben de ser entregados con una clasificación, no deben de mezclarse materiales de concreto con material cerámico o materiales de residuos sólidos, ya que esto afectaría seriamente a todo el material produciendo riesgos de infección, hongos y además propagación de enfermedades, asimismo de que un material con residuos de materia solida no puede ser tratado en un futuro ya que estos estarían afectados por los diferentes agentes químicos que estos contienen haciendo que sus propiedades se afecten.

3.8 PLAN DE ORDENAMIENTO TERRITORIAL

Los planes de ordenamiento territorial son los parámetros por los cuales se deben de regir un municipio para que haya un orden de todas las acciones que realiza este, así mismo este plan da unas medidas las cuales rigen a la ciudad de Girardot, es por esto que en el siguiente acuerdo del Municipio de Girardot, se encontraron artículos en los cuales se mencionan algunos de los requisitos que se deben de tener en cuenta para el manejo de los escombros en la ciudad. *Ver anexo H.*

Además en los planes de ordenamiento territorial se deben incluir las regulaciones y normas para el funcionamiento de escombreras con todos los parámetros de ley, donde debe de priorizar el bienestar de la comunidad y del medio ambiente, por lo que hoy día algunas empresas no acatan estas regulaciones, lo cual hace que se presenten daños ambientales graves por lo que no se respetan las prohibiciones que existen frente a este tipo de materiales de construcción, así mismo la aplicación de mayores acciones sancionatorias frente a los entes que no hagan una buena disposición final de estos materiales.

Es por tal motivo que se han presentado daños a ecosistemas, sectores hídricos los cuales se encuentran contaminados porque desechan estos materiales de la peor manera, o quedan cerca a ríos y cauces los cuales reciben esta descarga cuando hay precipitación, además de que estos materiales tardan muchísimos años en poder degradarse por completo, presentándose obstrucciones en canales o sitios de captación hídrica.

3.9 RECOPILACIÓN DE AUTORES LOS CUALES HAN REALIZADO GRANDES APORTES CON RESPECTO AL USO DE CONCRETO RECICLADO

3.9.1 Propiedades mecánicas y de durabilidad de concretos con agregado reciclado Ing. Néstor Raúl Bojaca Castañeda

Los aportes que realizan otros autores frente a la problemática del reciclaje de material de escombros es de vital importancia ya que estos estudios apenas se encuentran en etapas preliminares las cuales no ha alcanzado un punto máximo de investigación , por lo cual estas experiencias ayudaran a fortalecer futuras investigaciones que se hagan sobre el tema.

Además de que el reciclaje debe de volverse una cultura que el país debe de asumir, para que el planeta tenga muchísimos años mas de expectativa de vida y este no se deteriore a pasos agigantados.

A continuación se citaran los objetivos principales de este proyecto de grado aportado por el Ing. NESTOR RAUL BOJACA CASTAÑEDA:

Estudiar el efecto en la resistencia mecánica y en la durabilidad del concreto producido por el remplazo en diferentes porcentajes del agregado grueso natural por agregado grueso reciclado, mediante ensayos en probetas y en un elemento estructural.

Comparar las propiedades físicas del agregado grueso reciclado con las propiedades físicas del agregado natural: granulometría, masa unitaria, absorción y densidad, coeficiente de forma, desgaste en máquina de los Ángeles y micro deval.

Comparar el comportamiento mecánico de la resistencia a compresión, módulo elástico, velocidad de pulso ultrasónico y resistencia a flexión del concreto con reemplazos de 20% y 40 % de agregado grueso reciclado respecto a concreto convencional.

Estudiar el efecto del reemplazo de 20 % y 40 % de agregado grueso reciclado en las siguientes propiedades relacionadas con la valoración de la durabilidad del concreto reciclado: permeabilidad a los cloruros,

carbonatación, tasa de absorción superficial inicial ISAT, sortividad, y sulfatos.

Comparar el comportamiento de losas armadas en una y dos direcciones fabricadas tanto en concreto convencional como en concreto reciclado con el 20% de remplazo de agregado grueso. ⁵⁰

En la anterior citación al autor realiza un estudio a las muestras de concreto las cuales son muy acertadas ya que el principal objetivo es poder analizar las resistencias que pueden llegar a alcanzar estas muestras y así mismo dar una posible conclusión de lo que ocurre al realizar estos cambios a la dosificación, dando así una posible aplicabilidad a este nueva muestra con proporciones de material reciclado.

Es por esto que esta investigación a futuro puede ser de mucha utilidad, por lo que podría darse reutilización no solo a pequeñas proporciones, si no a grandes proporciones, por lo que además de solo concreto reciclado podrían llegar a combinarse con diferentes aditivos, que pudiesen dar una mejor respuesta al concreto.

3.9.2 Diseño de una mezcla de concreto utilizando residuos industriales y escombros. Katty milena parra maya, María Alejandra bautista moros

El siguiente aporte es el procedimiento y objetivos que se quieren lograr frente al tema de residuos industriales y de escombros, las autoras Katty Milena parra maya y María Alejandra bautista moros la cuales realizaron su trabajo de grado en base a la problemática:

De esta manera, se dosificaron cuatro mezclas con diferentes proporciones de material y tres relaciones agua/cemento (0.4, 0.45, 0.5). La selección de las mezclas de los agregados fue determinada considerando el menor porcentaje de vacios arrojado por dichas mezclas. Un total de 144 especímenes de concreto (dimensiones 30 cm de alto y 15 cm de diámetro, en promedio) fueron preparados manteniendo constante un 10% de escombros y modificando los gruesos y/o los finos, por un 6 y/o 10% de

55

PROPIEDADES MECÁNICAS Y DE DURABILIDAD DE CONCRETOS CON AGREGADO RECICLADO Ing. NÉSTOR RAÚL BOJACÁ CASTAÑEDA ESCUELA COLOMBIANA DE INGENIERÍA JULIO GARAVITO

limalla. En el caso de este estudio, los porcentajes asumidos correspondieron a valores de porcentaje de vacíos en mezclas de agregados entre 38,7% y 42,1%. Se observó que la mezcla dosificada con 61% de agregado grueso, 23% de agregado fino, 6% limalla fina y 10% de escombro, presentó los valores más altos de resistencia promedio de los especímenes ensayados 306.74 kg/cm2 lo cual representa un 46% por encima del valor del concreto que se requería (210 kg/cm2).

De esta manera, se puede concluir que la adición de limalla y escombros permite un aumento de la resistencia del concreto y un aprovechamiento de dos residuos sólidos provenientes de actividades industriales y a su vez está reportando un ahorro del 30% con respecto a la producción de concreto con agregados convencionales. Esto demuestra, que el aprovechamiento de residuos sólidos inertes representa genera un beneficio ambiental que conlleva a ahorros para la empresa.

Diseñar una mezcla de concreto aprovechando residuos industriales y escombros.

Clasificar granulométricamente la limalla.

Dosificar una mezcla de concreto que permita el aprovechamiento de la limalla como agregado no convencional en la preparación de concreto con agregados no convencionales en su mezcla.

Realizar las pruebas de calidad al concreto en estado fresco y en estado endurecido: resistencia a compresión, elasticidad estática y dinámica, rendimiento volumétrico, peso, asentamiento, absorción.

Evaluar la viabilidad económica de la producción de concreto utilizando limalla vs el concreto convencional. ⁵¹

En la citación anterior se muestra que las autoras utilizan un porcentaje de limalla y de concreto reciclado, el porcentaje utilizado es un poco bajo, pero de igual manera utilizaron limalla la cual es una muy buena investigación, ya que arroja muy buenos resultados y es un material el cual se puede aprovechar y no se desperdiciaría.

Esta investigación es buena ya que hay materiales los cuales se pueden combinar con el concreto y así mejorar las cualidades resistentes de este, a tal fin de que se puedan utilizar en diferentes aplicativos de la ingeniería civil y estudiar los gastos y los ahorros que estos tengan.

⁵¹ DISEÑO DE UNA MEZCLA DE CONCRETO UTILIZANDO RESIDUOS INDUSTRIALES Y ESCOMBROS KATTY MILENA PARRA MAYA MARÍA ALEJANDRA BAUTISTA MOROS UNIVERSIDAD PONTIFICIA BOLIVARIANA SECCIONAL BUCARAMANGA

4 METODOLOGÍA

En esta investigación se recopilo información del libro Tecnología del concreto y el mortero por el Ingeniero diego Sánchez de Guzmán donde explica por medio del método A.C.I 211.1 dosificaciones para el diseño de concreto. Este método lo aplicamos con los datos que necesitábamos para el diseño de la mezcla de nuestro semillero aplicando las formulas de este método, el cual se enfoca en el concreto reutilizado para nuevas aplicaciones a la ingeniería civil.

4.1 ENSAYOS DE LABORATORIO PARA DISEÑO DE LA MEZCLA EMPLEANDO MÉTODO A.C.I 211.1

Se realízara el diseño de la mezcla para diesciocho (18) muestras de cilindros los cuales seran dosificados y fundidos con agregados naturales de acuerdo al metodo que ha implementado el autor del Libro de Tecnologia del concreto y el mortero de Diego Sanchez de Guzman, donde se utiliza el metodo A.C.I 211 1 Ver anexo I, para posteriormente fallarlos a compresion y asi podremos obtener los resultados deseados, las muestras a fabricar serian las siguientes:

- 1. Seis (6) cilindros de 3000 psi
- 2. Seis (6) cilindros de 4000 psi
- 3. Seis (6) cilindros de 5000 psi

Estos cilindros seran encofrados en moldes de 15cm de ancho por 30cm de largo. En este diseño de concreto no se tendran encuenta los diferentes ensayos que deberian realizarse a los agregados, por lo que se manejaran los mismos del autor, solamente se tendra encuenta el metodo A.C.I 211 1 para aplicarlo a la necesidad de la investigacion del semillero, de acuerdo a los parametros y materiales con los que se cuenten en el laboratorio, por lo anterior se diseñara concreto con agregado natural, luego de esto se fallaran y trituraran haciendo de este un agregado reciclado, asi las cosas se fabricaran nuevas muestras con la unica diferencia de que se reemplazara un porcentaje de 20% y 40% del agregado natural por el material fallado y triturado que se ha mencionado anteriormente, del cual se obtendran nuevos resultados y asi comparar con las

muestras de agregado natural y dar una conclusion de la calidad de estas muestras con respecto a su resistencia y deformaciones.

Los materiales a utilizar tienen las siguientes características:

1. Cemento portland tipo 1

2. Agua de reconocida calidad, según las características químicas, físicas y

mecánicas.

3. Agregado grueso: cumple con la norma lcontec-174 y su análisis

granulométrico.

4. Agregado fino: cumple con la norma Icontec-174 y su análisis granulométrico.

5. Aditivos: no se utilizaran

Adicionalmente, se requiere el diseño de mezcla para una planta que en condiciones y materiales similares ha producido concreto con una desviación estándar de 34 kg/cm² y un promedio de resultados de resistencia de 378 kg

/cm². Estos valores corresponden al análisis estadístico de 47 pruebas.

Diseño de mezcla empleando método A.C.I 211.1

4.1.1 Especificación del concreto: F'c= 210kg/cm²= 3.000 psi

Características de los materiales:

Cemento Portland tipo 1

Agua potable

Agregado grueso: según la norma Icontec 174

Masa unitaria suelta 1.540 kg/m³

Masa unitaria compacta 1.750 kg/m³

Densidad aparente seca 2.44g/cm³

58

Absorción 2.5% hHumedad Natural 4.0%Forma Redondeada (grava de rio)

Agregado fino: según la norma Icontec 174

Masa unitaria suelta 1.460 kg/m³
 Masa unitaria compacta 1.590 kg/m³
 Densidad aparente 2.51 g/cm³

Absorción 1.3%Contenido de arcilla 1.4%

Contenido de materia orgánica #2

Humedad natural 8%Forma Redondeada (de rio)

Desviación estándar: 34kg/cm² con un resultado promedio de 378 kg/cm²

Paso 1: Consistencia media = 5cm – 10cm de asentamiento con una colocación Manual.

Pasó 2: tamaño máximo del agregado

De acuerdo con la mínima dimensión de la estructura (15 cm), el tamaño máximo recomendado para este debe estar entre 12 mm ($\frac{1}{2}$ ") y 19 mm ($\frac{3}{4}$ "), para nuestro diseño se opto por trabajar con agregado de ($\frac{3}{4}$ ").

Paso 3: Estimación del contenido de aire

Como no habrá condiciones severas de exposición, se deberá usar concreto sin aire incluido. Pero se estima que para un tamaño máximo nominal de 19mm (¾") el contenido de aire naturalmente atrapado es de 2% del volumen.

Pasó 4: estimación del contenido de agua de mezclado.

Sabiendo que se trata de agregados de forma redondeada y textura lisa (por ser de rio), que el concreto tendrá aire incluido, que el tamaño máximo del agregado grueso es de 19mm, y que el asentamiento previsto será 7,5cm, al consultar la tabla correspondiente se observa que para el contenido de aire incluido con un tamaño de agregado de (¾") la cantidad de agua requerida es de 200 litros de agua.

Paso 5: Determinación de la resistencia de diseño.

$$V = \frac{34}{378} 100 = 8.99 \approx 9\% \text{ (Excelente concreto)}$$

Resistencia de Diseño:

f'cr = f'c - 35 +
$$(2.33*\cancel{0})$$
 =
f'cr = 210 - 35 + (2.33) 34 = 254,22 kg/cm²

$$f'cr = f'c + (1.34* Ø) =$$

 $f'cr = 210 + (1.34) 34 = 255,56 \text{ kg/cm}^2$

Se observa entonces que para una resistencia estructural de f'c = 210 kg/cm², la resistencia de diseño de la mezcla f'cr = 255,56 kg/cm².

Paso 6: Selección de la relación agua – cemento

Teniendo en cuenta las características del cemento disponible, se asume que se trata de un cemento ubicado dentro del promedio de los cementos colombianos. Por ello, para la resistencia de diseño f'cr = 255,56 kg/cm², corresponde una relación agua cemento A/C = 0.50

Paso 7: Calculo del contenido del cemento.

$$C = \frac{200}{0.50} = 400 \text{ kg/m}^3$$

Paso 8: Estimación de las proporciones de agregados.

Método A.C.I 211 1

$$p^g = 0.60 (1.750) = 1.050 \text{ kg/m}$$

Y su volumen absoluto será, Pg dividido por el valor de su densidad aparente seca:

$$V^{g} = \frac{1.050}{2.44} = 430 \text{ l/m}^{3}$$

Tabla 1. Dosificación de concreto de 3000 psi

INGREDIENTES	PESO SECO KG/M3	PESO	VOLUMEN
		ESPECIFICO	ABSOLUTO
		g/cm3	L/M3
CEMENTO	400	3,1	129
AGUA	200	1	200
CONT AIRE	2	0,00095	1,9
AGRE GRUESO	1050	2,44	430
AGRE FINO	599	2,51	239
TOTAL	2251		1.000

Fuente Propia

Diseño de mezcla empleando método A.C.I 211.1

4.1.2 Especificación del concreto: F'c= 280kg/cm²= 4.000 psi

Características de los materiales:

- Cemento Portland tipo 1
- Agua potable

- Agregado grueso: según la norma Icontec 174
- Masa unitaria suelta 1.540 kg/m³
- Masa unitaria compacta 1.750 kg/m³
- Densidad aparente seca 2.44g/cm³
- Absorción2.5% h
- Humedad Natural 4.0%
- Forma Redondeada (grava de rio)
- Agregado fino: según la norma Icontec 174
- Masa unitaria suelta 1.460 kg/m³
- Masa unitaria compacta 1.590 kg/m³
- Densidad aparente
 2.51 g/cm³
- Absorción 1.3%
- Contenido de arcilla 1.4%
- Contenido de materia orgánica #2
- Humedad natural8%
- Forma Redondeada (de rio)
- Desviación estándar: 34kg/cm² con un resultado promedio de 378 kg/cm²

Paso 1: Consistencia media = 5cm – 10cm de asentamiento con una colocación Manual.

Pasó 2: tamaño máximo del agregado

De acuerdo con la mínima dimensión de la estructura (15 cm), el tamaño máximo recomendado para este debe estar entre 12 mm ($\frac{1}{2}$ ") y 19 mm ($\frac{3}{4}$ "), para nuestro diseño se opto por trabajar con agregado de ($\frac{3}{4}$ ").

Paso 3: Estimación del contenido de aire

Como no habrá condiciones severas de exposición, se deberá usar concreto sin aire incluido. Pero se estima que para un tamaño máximo nominal de 19mm (¾") el contenido de aire naturalmente atrapado es de 2% del volumen.

Pasó 4: estimación del contenido de agua de mezclado.

Sabiendo que se trata de agregados de forma redondeada y textura lisa (por ser de rio), que el concreto tendrá aire incluido, que el tamaño máximo del agregado grueso es de 19mm, y que el asentamiento previsto será 7,5cm, al consultar la tabla correspondiente se observa que para el contenido de aire incluido con un tamaño de agregado de (¾") la cantidad de agua requerida es de 200 litros de agua.

Paso 5: Determinación de la resistencia de diseño.

$$V = \frac{34}{378} 100 = 8.99 \approx 9\% \text{ (Excelente concreto)}$$

Resistencia de Diseño:

f'cr = f'c - 35 + (2.33*
$$\cancel{\emptyset}$$
) =
f'cr = 280 - 35 + (2.33) 34 = 324 kg/cm²
f'cr = f'c + (1.34* $\cancel{\emptyset}$) =

 $f'cr = 280 + (1.34) 34 = 325,56 \text{ kg/cm}^2$

Se observa entonces que para una resistencia estructural de f'c = 280 kg/cm², la resistencia de diseño de la mezcla f'cr = 325,56 kg/cm².

Paso 6: Selección de la relación agua - cemento

Teniendo en cuenta las características del cemento disponible, se asume que se trata de un cemento ubicado dentro del promedio de los cementos colombianos.

Por ello, para la resistencia de diseño f'cr = 325,56 kg/cm², corresponde una relación agua cemento A/C = 0.41

Paso 7: Calculo del contenido del cemento.

$$C = \frac{200}{0.41} = 487.8 \text{ kg/m}^3$$

Paso 8: Estimación de las proporciones de agregados.

Método A.C.I 211.1

$$p^g = 0.60 (1.750) = 1.050 \text{ kg/m}$$

Y su volumen absoluto será, Pg dividido por el valor de su densidad aparente seca:

$$V^{g} = \frac{1.050}{2.44} = 430 \text{ l/m}^{3}$$

Tabla 2. Dosificación de concreto de 4000 psi

INGREDIENTES	PESO SECO KG/M3	PESO	VOLUMEN
		ESPECIFICO	ABSOLUTO
		g/cm3	L/M3
CEMENTO	487	3,1	157
AGUA	200	1	200
CONT AIRE	2	0,00095	1,9
AGRE GRUESO	1050	2,44	430
AGRE FINO	529	2,51	211
TOTAL	2268		1.000

Fuente[:] Propia

Diseño de mezcla empleando método A.C.I 211.1

4.1.3 Especificación del concreto: F'c= 350kg/cm²= 5.000 psi

Características de los materiales:

- Cemento Portland tipo 1
- Agua potable
- Agregado grueso: según la norma Icontec 174
- Masa unitaria suelta 1.540 kg/m³
- Masa unitaria compacta 1.750 kg/m³
- Densidad aparente seca 2.44g/cm³
- Absorción2.5% h
- Humedad Natural 4.0%
- Forma Redondeada (grava de rio)
- Agregado fino: según la norma lcontec 174
- Masa unitaria suelta 1.460 kg/m³
- Masa unitaria compacta 1.590 kg/m³
- Densidad aparente
 2.51 g/cm³
- Absorción 1.3%
- Contenido de arcilla 1.4%
- Contenido de materia orgánica #2
- Humedad natural8%
- Forma Redondeada (de rio)
- Desviación estándar: 34kg/cm² con un resultado promedio de 378 kg/cm²

Paso 1: Consistencia media = 5cm – 10cm de asentamiento con una colocación Manual.

Pasó 2: tamaño máximo del agregado

De acuerdo con la mínima dimensión de la estructura (15 cm), el tamaño máximo recomendado para este debe estar entre 12 mm ($\frac{1}{2}$ ") y 19 mm ($\frac{3}{4}$ "), para nuestro diseño se opto por trabajar con agregado de ($\frac{3}{4}$ ").

Paso 3: Estimación del contenido de aire

Como no habrá condiciones severas de exposición, se deberá usar concreto sin aire incluido. Pero se estima que para un tamaño máximo nominal de 19mm (¾") el contenido de aire naturalmente atrapado es de 2% del volumen.

Pasó 4: estimación del contenido de agua de mezclado.

Sabiendo que se trata de agregados de forma redondeada y textura lisa (por ser de rio), que el concreto tendrá aire incluido, que el tamaño máximo del agregado grueso es de 19mm, y que el asentamiento previsto será 7,5cm, al consultar la tabla correspondiente se observa que para el contenido de aire incluido con un tamaño de agregado de (¾") la cantidad de agua requerida es de 200 litros de agua.

Paso 5: Determinación de la resistencia de diseño.

$$V = \frac{34}{378} 100 = 8.99 \approx 9\%$$
 (Excelente concreto)

Resistencia de Diseño:

f'cr = f'c + (1.34* Ø) =

f'cr = f'c - 35 + (2.33*
$$\cancel{\emptyset}$$
) =
f'cr = 350 - 35 + (2.33) 34 = 394,22 kg/cm²

$$f'cr = 350 + (1.34) 34 = 395,56 \text{ kg/cm}^2$$

Se observa entonces que para una resistencia estructural de f'c = 350 kg/cm², la resistencia de diseño de la mezcla f'cr = 395,56 kg/cm².

Paso 6: Selección de la relación agua – cemento

Teniendo en cuenta las características del cemento disponible, se asume que se trata de un cemento ubicado dentro del promedio de los cementos colombianos. Por ello, para la resistencia de diseño f'cr = 395,56 kg/cm², corresponde una relación agua cemento A/C = 0.45

Paso 7: Calculo del contenido del cemento.

$$C = \frac{200}{0.37} = 540,54 \text{ kg/m}^3$$

Paso 8: Estimación de las proporciones de agregados.

Método A.C.I 211.1

$$p^g = 0.60 (1.750) = 1.050 \text{ kg/m}$$

Y su volumen absoluto será, Pg dividido por el valor de su densidad aparente seca:

$$V^g = \frac{1.050}{2.44} = 430 \text{ l/m}^3$$

Tabla 3. Dosificación de concreto de 5000 psi

INGREDIENTES	PESO SECO KG/M3	PESO ESPECIFICO g/cm3	VOLUMEN ABSOLUTO L/M3
CEMENTO	540	3,1	174
AGUA	200	1	200
CONT AIRE	2	0,00095	1,9
AGRE GRUESO	1050	2,44	430
AGRE FINO	486	2,51	194
TOTAL	2278		1.000

Fuente: Propia

4.2 PRUEBAS DE LABORATORIO

En el laboratorio se realizaron diferentes actividades para poder llegar a realizar el diseño de la mezcla, entre las siguientes se encuentra la preparación del material ya que según el diseño de la mezcla se tuvo que obtener un agregado grueso de 34, cemento portland tipo1, arena y agua.

4.2.1 Preparación de herramientas y materiales utilizados en el laboratorio

- 1. Tamiz ¾ para grava de rio
- 2. Tamiz 1 1/2"
- 3. Tamiz para arena de rio
- 4. Bascula
- 5. Biker en litros (medición de agua)
- 6. Camisas o cilindros de 15 cm 30 cm cantidad disponibles 6
- 7. Alberca para fraguado
- 8. Bogue grande
- 9. Canecas para la recolección de material
- 10. Aceite para recubrir cilindros
- 11. Batea pequeña para mezclado
- 12. Arena
- 13. Agua
- 14. Cemento portland tipo I
- 15. Grava de 3/4

16. Degormimetro

4.2.2 Trabajos de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio para el desarrollo de las muestras de concreto natural

En estas actividades se realizo la preparación de los materiales para esto se utilizaron tamiz de 1 ½" para el triturado reciclado, el agregado natural se hace pasar por un tamiz de ¾", la arena se hizo pasar por un tamiz fino, hasta lograr las cantidades necesarias de acuerdo al diseño de la dosificación, así mismo se pesaron todos los materiales y se procede a encofrar los cilindros.

Actividades de preparación de materiales y equipos en el laboratorio el día 2 de septiembre de 2015

Tabla 4. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 2 de septiembre de 2015



Fuente: propia

Tabla 5. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 2 de septiembre de 2015



Fuente: propia

Tabla 6. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 2 de septiembre de 2015



Fuente: propia

Actividades de preparación de materiales y equipos en el laboratorio el día 9 de septiembre de 2015

Tabla 7. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 9 de septiembre de 2015



Fuente:propia

Tabla 8. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 9 de septiembre de 2015



Fuente: propia

Actividades de preparación de materiales y equipos en el laboratorio el día 11 de septiembre de 2015

Tabla 9. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 11 de septiembre de 2015



Fuente: propia

Tabla 10. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 11 de septiembre de 2015



Fuente: Propia

4.3 ENSAYOS A COMPRESIÓN APLICADOS A LOS CILINDROS DE CONCRETO CON MATERIALES NATURALES DISEÑADOS EN EL LABORATORIO

En este ensayo a compresión se extrajeron de las albercas de la universidad dos cilindros de 7 dos de 14 y dos de 28 días, los cuales se fallaron en la maquina, utilizando dos discos de Neopreno, el cual es el encargado de dar simetría al cilindro, luego de promedian para dar un solo resultado.

4.3.1 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 3000 psi

Tabla 11. Tablas de ensavos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 3000 psi de 7 días

Tabla 11. Ta	ablas de er	isayos a c	ompresión aplicados	a los cil	indros con material	es naturales de 300	0 psi de 7 día	
		TABLAS	DE ENSAYOS A COMPRESION A MATERI	APLICADOS A ALES NATUI		ETO CON		
NOMBRE DE LA A	ACTIVIDAD:	ENSAYO DE R	ESISTENCIA A LA COMPRESION	CILINDRO	RESISTENCIA ESPERADA	RESISTENCIA OBTENIDA DE	RESISTENCIA AL	
PRACTICANTES:	MAR	LON JOSE CRUZ	- NICOLAS MORENO	CILINDRO	CILINDRO P.S.I.	CILINDRO P.S.L	62% - 68%	
FECHA DE ENCOF	RADO CILINDR	O:	9 DE SEPTIEMBRE DE 2015	1	3000 P.S.I	2572 P.S.I.		
FECHA DE FALLA	DE CILINDRO:		16 DE SEPTIEMBRE DE 2015	1	2000 1221	23/2 1.3.1.	1860 P.S.I.	
RESISTENCIAS DE	CILINDROS A F	ALLAR:	3000 P.S.I.	2	3000 P.S.I	2526 P.S.I.	1000 1-2-1	
N° DE CILINDROS	i:		2		2000 527	Z320 P.3.1.		
DIAS DE FRAGUA	DO:		7			•		
ACTIVIDADES REALIZADAS: Se retiran los cilindros de la alberca luego de esto se pesan arrojando para la primera muestra un valor de 13.256 kg y el segundo de 13.202 kg, terminada esta medicion se procede a ingresar a la maquina donde se colocan los discos de Neopreno y se verifica la posicion del cilindro, dando marcha a la maquina y luego se espera el resultado que este arroje.								





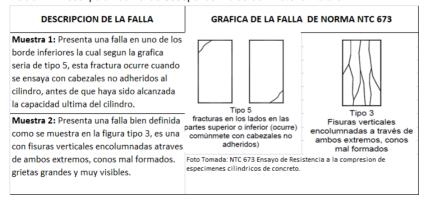




OBSERVACIONES Y NOVEDADES:

INGENIERO ENCARGADO LABORATORIO: ERBIN FERNANDO SOLORZANO

Tabla 12. Descripción de Fallas 3000psi de 7 días con material natural



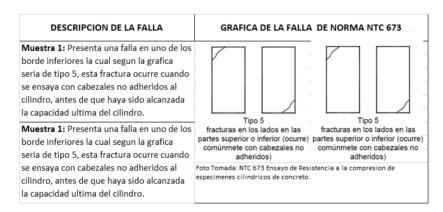
4.3.2 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 3000 psi

Tabla 13. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 3000 psi de 14 días



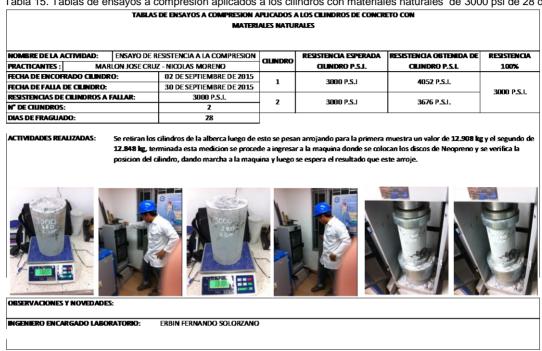
Fuente: propia

Tabla 14. Descripción de Fallas 3000psi de 14 días con material natural



4.3.3 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 3000 psi

Tabla 15. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 3000 psi de 28 días



Fuente: propia

Tabla 16. Descripción de Fallas 3000psi de 28 días con material natural

DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673			
Muestra 1: Presenta una falla en uno de los borde inferiores la cual segun la grafica seria de tipo 5, esta fractura ocurre cuando se ensaya con cabezales no adheridos al cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro.	Tipo 5 - Tipo 5			
Muestra 2: Presenta una falla en uno de los borde inferiores la cual segun la grafica seria de tipo 5, esta fractura ocurre cuando	fracturas en los lados en las partes superior o inferior (ocurre) comúnmete con cabezales no adheridos) fracturas en los lados en las partes superior o inferior (ocurre) comúnmete con cabezales no adheridos)			
se ensaya con cabezales no adheridos al cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro.	Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto.			

4.3.4 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 4000 psi

Tabla 17. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 4000 psi de 7 días

NOMBRE DE LA ACTIVIDAD: ENSAYO DE R	RESISTENCIA A LA COMPRESION		RESISTENCIA ESPERADA	RESISTENCIA OBTENIDA DE	RESISTENCIA A
PRACTICANTES: MARLON JOSE CRU	Z - NICOLAS MORENO	CILINDRO	CILINDRO P.S.J.	CILINDRO P.S.L	62% - 68%
ECHA DE ENCOFRADO CILINDRO:	9 DE SEPTIEMBRE DE 2015		4000 D.C.I	2400 0 5 1	
CHA DE FALLA DE CILINDRO:	16 DE SEPTIEMBRE DE 2015	1	4000 P.S.I	3400 P.S.I.	2480 P.S.I.
ESISTENCIAS DE CILINDROS A FALLAR:	4000 P.S.I.	2	4000 P.S.I	3517 P.S.I.	2480 1.5.1.
* DE CIUNDROS:	2	1 1	4000 P.S.I	3317 P.3.I.	
IAS DE FRAGUADO:	7	'		•	
					835

Fuente: propia

Tabla 18. Descripción de Fallas 4000psi de 7 días con material natural

con fisuras verticales encolumnadas atraves de ambos extremos, conos mal formados. de ambos extremos, conos mal formados. Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de	DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673
Muestra 2: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 3, es una con fisuras verticales encolumnadas através de ambos extremos, conos mal formados. Fisuras verticales encolumnadas a través de ambos extremos, conos mal formados mal formados Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de	como se muestra en la figura tipo 3, es una con fisuras verticales encolumnadas atraves de ambos extremos, conos mal formados. en la mitad del cilindro se concentro mas	
grietas grandes y muy visibles.	como se muestra en la figura tipo 3, es una con fisuras verticales encolumnadas atraves de ambos extremos, conos mal formados.	Fisuras verticales Fisuras verticales encolumnadas a través de ambos extremos, conos mal formados mal formados mal formados

4.3.5 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 4000 psi

Tabla 19. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 4000 psi de 14 días

	S DE ENSAYOS A COMPRESION A	ALES NATUI			
	MAIER	ALES MATU	CALES		
IOMBRE DE LA ACTIVIDAD: ENSAYO DE I	RESISTENCIA A LA COMPRESION		RESISTENCIA ESPERADA	RESISTENCIA OBTENIDA DE	RESISTENCE
	IZ - NICOLAS MORENO	CILINDRO			
ECHA DE ENCOFRADO CILINDRO:	11 DE SEPTIEMBRE DE 2015		CILINDRO P.S.J.	CILINDRO P.S.L	81%-85%
		1	4000 P.S.I	3229 P.S.I.	
ECHA DE FALLA DE CILINDRO:	25 DE SEPTIEMBRE DE 2015				3240 P.S.I.
ESISTENCIAS DE CILINDROS A FALLAR:	4000 P.S.I.	2	4000 P.S.I	3248 P.S.I.	
* DE CIUNDROS:	2				
IAS DE FRAGUADO:	14				
			0 0 2 :: 5		
	334		PARLIAN		
RESERVACIONES Y NOVEDADES:		9			

Fuente: propia

Tabla 20. Descripción de Fallas 4000psi de 14 días con material natural

DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673
Muestra 1: Presenta una falla en uno de los borde inferiores la cual segun la grafica seria de tipo 5, esta fractura ocurre cuando se ensaya con cabezales no adheridos al cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro.	Tipo 5
Muestra 1: Presenta una falla en uno de los borde inferiores la cual segun la grafica seria de tipo 5, esta fractura ocurre cuando se ensaya con cabezales no adheridos al	
cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro.	especimenes cilindricos de concreto.

4.3.6 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 4000 psi

Tabla 21. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 4000 psi de 28 días

		MATERI	ALES NATUI	RALES		
NOMBRE DE LA ACTIVIDAD:	ENSAYO DE R	ESISTENCIA A LA COMPRESION	GLINDRO	RESISTENCIA ESPERADA	RESISTENCIA OBTENIDA DE	RESISTENCIA 10
PRACTICANTES: MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO				CILINDRO P.S.I.	CILINDRO P.S.L	*
ECHA DE ENCOFRADO CILINDRO) :	02 DE SEPTIEMBRE DE 2015		#000 D.C.I		
ECHA DE FALLA DE CILINDRO:		30 DE SEPTIEMBRE DE 2015	1	4000 P.S.I	4490 P.S.I.	**************************************
ESISTENCIAS DE CILINDROS A FA	ALLAR:	4000 P.S.I.	_	**************************************		4000 P.S.I.
DE CIUNDROS:		2	2	4000 P.S.I	4977 P.S.I.	
IAS DE FRAGUADO:		28	'		•	
	_	lindro, dando marcha a la maqu	•	•	can los discos de Neopreno y ste arroje.	SE VETIRA IA
	_	•	•	•		Se veilled la
	posicion del ci	•	•	•		Se veille de

Fuente: Propia

Tabla 22. Descripción de Fallas 4000psi de 28 días con material natural

DESCRIPCION DE LA FALLA GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673 Muestra 1: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 3, es una con fisuras verticales encolumnadas atraves de ambos extremos, conos mal formados. en la mitad del cilindro se concentro mas fuerte la falla. Tipo 3 Tipo 3 Fisuras verticales encolumnadas a través de Fisuras verticales encolumnadas a través de Muestra 2: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 3, es una ambos extremos, conos mal formados mal formados con fisuras verticales encolumnadas atraves de ambos extremos, conos mal formados. Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto en la mitad del cilindro se concentro mas fuerte la falla.

4.3.7 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 5000 psi

	compresión aplicados				ou psi de 7 d
TABLAS	DE ENSAYOS A COMPRESION A			ETO CON	
	MATERI	ALES NATUI	RALES		
IOMBRE DE LA ACTIVIDAD: ENSAYO DE R	ESISTENCIA A LA COMPRESION	GLINDRO	RESISTENCIA ESPERADA	RESISTENCIA OBTENIDA DE	RESISTENCIA A
	Z - NICOLAS MORENO	CLINDIC	CILINDRO P.S.I.	CILINDRO P.S.L	62% - 68%
ECHA DE ENCOFRADO CILINDRO:	11 DE SEPTIEMBRE DE 2015	1	5000 P.S.I	2970 P.S.I.	
ECHA DE FALLA DE CILINDRO:	18 DE SEPTIEMBRE DE 2015	1	2000 1221	23/6 - 23.1.	3100 P.S.I
ESISTENCIAS DE CILINDROS A FALLAR:	5000 P.S.I.	2	5000 P.S.I	3367 P.S.I.	3236123
C DE CIUNDROS:	2		BOOD I MAI	South I walk	
NAS DE FRAGUADO:	7				
		E 18			
DESERVACIONES Y NOVEDADES:					
DESERVACIONES Y NOVEDADES: NGENIERO ENCARGADO LABORATORIO:	ERBIN FERNANDO SOLORZANO				

Fuente: Propia

Tabla 24. Descripción de Fallas 5000psi de 7 días con material natural

DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673
Muestra 1: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 3, es una con fisuras verticales encolumnadas atraves de ambos extremos, conos mal formados. grietas grandes y muy visibles.	Tipo 3
Muestra 2: Presenta una falla en uno de los borde inferiores la cual segun la grafica seria de tipo 5, esta fractura ocurre cuando	1.000
se ensaya con cabezales no adheridos al cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro.	Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto.

4.3.8 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 5000 psi

Tabla 25. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 5000 psi de 14 días

TABLAS DE ENSAYOS A COMPRESION APLICADOS A LOS CILINDROS DE CONCRETO CON **MATERIALES NATURALES** NOMBRE DE LA ACTIVIDAD: ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESION RESISTENCIA ESPERADA RESISTENCIA OBTENIDA DE RESISTENCIA CILINDRO CILINDRO P.S.I. CILINDRO P.S.I. MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO 81%-85% PRACTICANTES: FECHA DE ENCOFRADO CIUNDRO: 11 DE SEPTIEMBRE DE 2015 5000 P.S.I FECHA DE FALLA DE CILINDRO: 25 DE SEPTIEMBRE DE 2015 4052 P.S.I. 4050 P.S.I. RESISTENCIAS DE CILINDROS A FALLAR 5000 P.S.I. 5000 P.S.I 2 N° DE CILINDROS 4497 P.S.I. DIAS DE FRAGUADO: 14

ACTIVIDADES REALIZADAS:

Se retiran los cilindros de la alberca luego de esto se pesan arrojando para la primera muestra un valor de **13.088 kg** y el segundo de **13.256 kg**, terminada esta medicion se procede a ingresar a la maquina donde se colocan los discos de Neopreno y se verifica la posicion del cilindro, dando marcha a la maquina y luego se espera el resultado que este arroje.













OBSERVACIONES Y NOVEDADES:

INGENIERO ENCARGADO LABORATORIO:

ERBIN FERNANDO SOLORZANO

Fuente: Propia

Tabla 26. Descripción de Fallas 5000psi de 14 días con material natural

DESCRIPCION DE LA FALLA GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673 Muestra 1: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 4, es una fractura diagonal sin fisuras atraves de los extremos, ya que las dos partes superior e inferior quedaron intactas. Muestra 1: Presenta una falla en uno de los Fractura diagonal sin fisuras a fracturas en los lados en las través de los extremos; golpee artes superior o inferior (ocurre) suavemente con un martillo comúnmete con cabezales no borde inferiores la cual segun la grafica seria de tipo 5, esta fractura ocurre cuando para distinguirla del Tipo 1 se ensaya con cabezales no adheridos al Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto. cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro.

4.3.9 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 5000 psi

Tabla 27. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales naturales de 5000 psi de 28 días

TABLAS DE ENSAYOS A COMPRESION APLICADOS A LOS CILINDROS DE CONCRETO CON MATERIALES NATURALES ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESION NOMBRE DE LA ACTIVIDAD: RESISTENCIA ESPERADA RESISTENCIA OBTENIDA DE RESISTENCIA CILINDRO MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO PRACTICANTES: CILINDRO P.S.I. CILINDRO P.S.I. 100% FECHA DE ENCOFRADO CILINDRO: 02 DE SEPTIEMBRE DE 2015 1 5000 P.S.I FECHA DE FALLA DE CILINDRO: 30 DE SEPTIEMBRE DE 2015 5272 P.S.I. 5000 p.s.i RESISTENCIAS DE CILINDROS A FALLAR: 5000 P.S.I. 2 5000 P.S.I N° DE CILINDROS: 5085 P.S.I. DIAS DE FRAGUADO: 28

ACTIVIDADES REALIZADAS:

Se retiran los cilindros de la alberca luego de esto se pesan arrojando para la primera muestra un valor de 13.216 lg y el segundo de 13.094 lg, terminada esta medicion se procede a ingresar a la maquina donde se colocan los discos de Neopreno y se verifica la posicion del cilindro, dando marcha a la maquina y luego se espera el resultado que este arroje.













OBSERVACIONES Y NOVEDADES:

INGENIERO ENCARGADO LABORATORIO: ERBIN FERNANDO SOLORZANO

Fuente: Propia

Tabla 28. Descripción de Fallas 5000psi de 28 días con material natural

DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673
Muestra 1: Presenta una falla en uno de los borde inferiores la cual segun la grafica seria de tipo 5, esta fractura ocurre cuando se ensaya con cabezales no adheridos al cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro.	
Muestra 2: Presenta una falla en uno de los borde inferiores la cual segun la grafica seria de tipo 5, esta fractura ocurre cuando	fracturas en los lados en las fracturas en los lados en las partes superior o inferior (ocurre) comúnmete con cabezales no adheridos) Tipo 5 fracturas en los lados en las partes superior o inferior (ocurre) comúnmete con cabezales no adheridos)
se ensaya con cabezales no adheridos al cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro.	Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto.

4.4 MODIFICACIÓN DE LA PROPORCIÓN DE AGREGADO GRUESO EN BUSQUEDA DE RESISTENCIAS DEL CONCRETO CON MATERIALES RECICLADOS SOLIDIFICADOS.

Se realízo el diseño de la mezcla para treina y seis (36) muestras de cilindros los cuales seran dosificados y fundidos, para esto se baso en el metodo que ha implementado el autor de este libro donde se modifico el agregado grueso tomando proporciones de un 20 y 40% de material reciclado de demolicion aclarando que este material solo puede ser extraido de algunas secciones de la edificacion que se este demoliendo como columnas, vigas, placas, muros en concreto donde luego de pasar por un proceso de trituracion y tamizaje se incluye a la mezcla natural restandole el porcentaje de 20% y 40% respectivamente para posteriormente fallarlos a compresion y asi poder obtener los resultados deseados, acontinuacion se dara a conocer el trabajo implementado para el desarrollo de esta actividad:

El total de cilindros de estos ensayos corresponde a 36 muestras las cuales reposaran por un total de 7 , 14 y 28 dias en las albercas de la universidad para que estos fraguen de la mejor manera posible y asi mismo obtener los resultados esperados.

- 1. Seis (6) cilindros de 3000 P.S.I al 20%
- 2. Seis (6) cilindros de 4000 P.S.I al 20%
- 3. Seis (6) cilindros de 5000 P.S.I al 20%
- 4. Seis (6) cilindros de 3000 P.S.I al 40%
- 5. Seis (6) cilindros de 4000 P.S.I al 40%
- 6. Seis (6) cilindros de 5000 P.S.I al 40%

4.4.1 Tablas de diseños de las dosificaciones aplicando un 20 % y un 40% de material reciclado

Para estas muestras se reemplazo un 20% y un 40% de material natural, por material reciclado el cual está compuesto por cemento, arena, agregado grueso solidificado, el cual se ha triturado y se ha hecho pasar por un tamiz 1½, para obtener la cantidad adecuada para la dosificación de las muestras, a continuación mostraremos en las siguientes tablas los datos que se han obtenido de dicha

dosificación. A continuación podrá observase en la tabla 4 y 5, las dosificaciones para un concreto reciclado de 3000 psi al 20% y 40%, al igual que en la 6 y 7, para un concreto reciclado de 4000 psi al 20% y 40%, finalmente la tabla 8 y 9, para un concreto de 5000 psi al 20% y 40%.

Tabla 29. Dosificación de un concreto de 3000 psi con un 20% de concreto reciclado

INGREDIENTES	PESO SECO KG/M3	PESO ESPECIFICO g/cm3	VOLUMEN ABSOLUTO L/M3
CEMENTO	400	3,1	129
AGUA	200	1	200
CONT AIRE	2	0,00095	2
AGRE GRUESO	840	2,44	344
AGRE FINO	5 99	2,51	239
AGREGADO RECICLADO	210	2,4	88
TOTAL	2251		1.001

Fuente: propia

Tabla 30. Dosificación de un concreto de 3000 psi con un 40% de concreto reciclado

INGREDIENTES	PESO SECO KG/M3	PESO ESPECIFICO g/cm3	VOLUMEN ABSOLUTO L/M3
CEMENTO	400	3,1	12 9
AGUA	200	1	200
CONT AIRE	2	0,00095	2
AGRE GRUESO	630	2,44	258
AGRE FINO	599	2,51	239
AGREGADO RECICLADO	420	2,4	175
TOTAL	2251		1.003

Fuente: propia

Tabla 31. Dosificación de un concreto de 4000 psi con un 20% de concreto reciclado

INGREDIENTES	PESO SECO KG/M3	PESO ESPECIFICO g/cm3	VOLUMEN ABSOLUTO L/M3
CEMENTO	NTO 487		157
AGUA	200	1	200
CONT AIRE	2	0,00095	2
AGRE GRUESO	840	2,44	344
AGRE FINO	529	2,51	211
AGREGADO RECICLADO	210	2,4	88
TOTAL	2268		1.002

Tabla 32. Dosificación de un concreto de 4000 psi con un 40% de concreto reciclado

INGREDIENTES	PESO SECO KG/M3	PESO ESPECIFICO g/cm3	VOLUMEN ABSOLUTO L/M3
CEMENTO	487	3,1	157
AGUA	200	1	200
CONT AIRE	2	0,00095	2
AGRE GRUESO	630	2,44	258
AGRE FINO	529	2,51	211
AGREGADO RECICLADO	420	2,4	175
TOTAL	2268		1.003

Fuente: propia

Tabla 33. Dosificación de un concreto de 5000 psi con un 20% de concreto reciclado

INGREDIENTES	PESO SECO KG/M3	PESO ESPECIFICO g/cm3	VOLUMEN ABSOLUTO L/M3	
CEMENTO	540	3,1	174	
AGUA	200	1	200	
CONT AIRE	2	0,00095	2	
AGRE GRUESO	840	2,44	344	
AGRE FINO	486	2,51	194	
AGREGADO RECICLADO	210	2,4	88	
TOTAL	2278		1.001	

Fuente: propia

Tabla 34. Dosificación de un concreto de 5000 psi con un 40% de concreto reciclado

INGREDIENTES	PESO SECO KG/M3	PESO ESPECIFICO g/cm3	VOLUMEN ABSOLUTO L/M3
CEMENTO	540	3,1	174
AGUA	200	1	200
CONT AIRE	2	0,00095	2
AGRE GRUESO	630	2,44	258
AGRE FINO	486	2,51	194
AGREGADO RECICLADO	420	2,4	175
TOTAL	2278		1.003

4.4.2 Trabajos de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio para el desarrollo de las muestras de concreto con material reciclado

En estas actividades se realizo la preparación de los materiales para esto se utilizaron tamiz de 1"1/2 para el triturado reciclado, el agregado natural se hace pasar por un tamiz de ¾", la arena se hizo pasar por un tamiz fino, hasta lograr las cantidades necesarias de acuerdo al diseño de la dosificación, así mismo se pesaron todos los materiales y se procede a encofrar los cilindros.

Actividades de preparación de materiales y equipos en el laboratorio el día 14 de octubre de 2015



Tabla 35. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 14 de octubre de 2015

Tabla 36. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 14 de octubre de 2015



Fuente: Propia

Actividades de preparación de materiales y equipos en el laboratorio el día 15 de octubre de 2015

Tabla 37. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 15 de octubre de 2015



Actividades de preparación de materiales y equipos en el laboratorio el día 17 de octubre de 2015

Tabla 38. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 17 de octubre de 2015



Fuente: Propia

Tabla 39. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 17 de octubre de 2015



Actividades de preparación de materiales y equipos en el laboratorio el día 29 de octubre de 2015

TABLAS DE PREPARACION DE LOS MATERIALES Y EQUIPOS UTILIZADOS EN EL LABORATORIO NOMBRE DE LA ACTIVIDAD: PREPARACION DE MATERIALES Se procede a realizar el pesaje de los ACTIVIDADES PRACTICANTES: MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO materiales, grava, arena, cemento y REALIZADAS: 29 DE OCTUBRE DE 2015 agua de acuerdo al diseño de la dosificacion para poder dar mezclado a estos materiales y asi poder encofrarlos en las respectivas camisas, luego de esto son desencofradas e ingresadas a la alberca para continuar con el fraquado.

Tabla 40. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 29 de octubre de 2015

Fuente: Propia

OBSERVACIONES Y NOVEDADES:
INGENIERO ENCARGADO LABORATORIO:

Actividades de preparación de materiales y equipos en el laboratorio el día 04 de noviembre de 2015

ERBIN FERNANDO SOLORZANO

Tabla 41. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 04 de noviembre de 2015 Fuente: Propia



Tabla 42. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 04 de noviembre de 2015



Fuente: Propia

Actividades de preparación de materiales y equipos en el laboratorio el día 04 de noviembre de 2015

Tabla 43. Tablas de preparación de los materiales y equipos utilizados en el laboratorio 14 de noviembre de 2015



4.5 ENSAYOS A COMPRESIÓN APLICADOS A LOS CILINDROS DE CONCRETO CON UN 20% DE MATERIAL RECICLADO.

En este ensayo a compresión se extrajeron de las albercas de la universidad dos cilindros de 7 dos de 14 y dos de 28 días, los cuales se fallaron en la maquina, utilizando dos discos de Neopreno, el cual es el encargado de dar simetría al cilindro, y a la vez se instalo en posición el deformimetro el cual por medio de videos obtuvimos los datos de cada deformación que se producía en el cilindro, luego de tener estos dos datos se promedian para dar un solo resultado.

4.5.1 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 3000 psi

Tabla 44. Tablas de ensavos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 3000psi a 7 días TABLAS DE ENSAYOS A COMPRESION APLICADOS A LOS CILINDROS DE CONCRETO CON MATERIALES RECICIADOS ENSAYOS CONCRETO RECICIADO CON UN 20% DE CONCRETO RECICIADO NOMBRE DE LA ACTIVIDAD: ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESION RESISTENCIA ESPERADA | RESISTENCIA OBTENIDA DE | RESISTENCIA CILINDRO PRACTICANTES: MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO CILINDRO P.S.I. CILINDRO P.S.L 100% FECHA DE ENCOFRADO CILINDRO: 14 DE OCTUBRE DE 2015 3000 P.S.I FECHA DE FALLA DE CILINDRO: 21 DE OCTUBRE DE 2015 2374 P.S.L 3000 p.s.i RESISTENCIAS DE CILINDROS A FALLAR: 3000 P.S.I M" DE CHIMDROS: 2552 P.S.I. DIAS DE FRAGUADO: Se retiran los cilindros de la alberca luego de esto se pesan arrojando para la primera muestra un valor de 12.840 lig y el segundo de 13.006 kg, terminada esta medicion se procede a ingresar a la maquina donde se colocan los discos de Neopreno y se verifica l posicion del cilindro, dando marcha a la maquina y luego se espera el resultado que este arroje.



Fuente: Propia

INGENIERO ENCARGADO LARORATORIO

Tabla 45. Descripción de Fallas de 3000psi al 20% de agregado reciclado de 7 días

FRRIN FERNANDO SOLORZANO



4.5.2 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 3000 psi

Tabla 46. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 3000psi a 14 días



Fuente: Propia

Tabla 47. Descripción de Fallas de 3000psi al 20% de agregado reciclado de 14 días

•	, , , , , ,	
DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA	DE NORMA NTC 673
Muestra 1: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 4, es una fractura diagonal sin fisuras atraves de los extremos, ya que las dos partes superior e inferior quedaron intactas.	Tipo 4	Tipo 5
Muestra 2: Presenta una falla en uno de los borde inferiores la cual segun la grafica seria de tipo 5, esta fractura ocurre cuando		fracturas en los lados en las partes superior o inferior (ocurre) comúnmete con cabezales no adheridos)
se ensaya con cabezales no adheridos al cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro.	Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resis especimenes cilindricos de concreto.	tencia a la compresion de

4.5.3 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 3000 psi

Tabla 48. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 3000psi a 28 días



Fuente: Propia

Tabla 49. Descripción de Fallas de 3000psi al 20% de agregado reciclado de 28 días

DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673
Muestra 1: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 4, es una fractura diagonal sin fisuras atraves de los extremos, ya que las dos partes superior e inferior quedaron intactas.	Tipo 2 Conos bien formados en un
Muestra 2: Presenta perdida de material alrederor de la parte superior, llegando a la mitad del especimen, es de tipo 2 (conos	Fractura diagonal sin fisuras a extremo, fisuras verticales a
bien formados en un extremo, fisuras verticales atraves de los cabezales, cono no bien definido en el otro extremo.	Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto.

4.5.4 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 4000 psi

Tabla 50. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 4000psi a 7 días



Fuente: Propia

Tabla 51. Descripción de Fallas de 4000psi al 20% de agregado reciclado de 7 días

DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673
Muestra 1: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 4, es una fractura diagonal sin fisuras atraves de los extremos, ya que las dos partes superior e inferior quedaron intactas.	Tipo 4
Muestra 2: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 4, es una fractura diagonal sin fisuras atraves de los	Fractura diagonal sin fisuras a través de los extremos; golpee suavemente con un martillo para distinguirla del Tipo 1
extremos, ya que las dos partes superior e inferior quedaron intactas.	Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto.

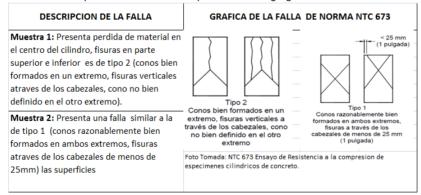
4.5.5 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 4000 psi

Tabla 52. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 4000psi a 14 días



Fuente: Propia

Tabla 53. Descripción de Fallas de 4000psi al 20% de agregado reciclado de 14 días



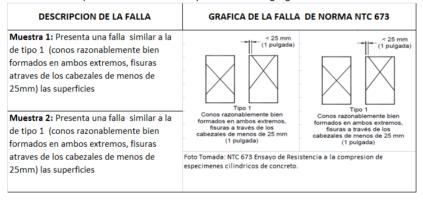
4.5.6 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 4000 psi

Tabla 54. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 4000psi a 28 días



Fuente: Propia

Tabla 55. Descripción de Fallas de 4000psi al 20% de agregado reciclado de 28 días



4.5.7 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 5000 psi

Tabla 56. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 5000psi a 7 días



Fuente: Propia

Tabla 57. Descripción de Fallas de 5000psi al 20% de agregado reciclado de 7 días

DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673
Muestra 1: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 4, es una fractura diagonal sin fisuras atraves de los extremos, hay perdida de material en el centro del cilindro.	
Muestra 2: Presenta una falla en uno de los borde superiores la cual se extiende hasta lamitad en una cara seria silimar a la de tipo	Tipo 4 Tipo 5 Fractura diagonal sin fisuras a fracturas en los lados en las través de los extremos; golpee partes superior o inferior (ocurre) suavemente con un martillo para distinguirla del Tipo 1 adheridos)
 esta fractura ocurre cuando se ensaya con cabezales no adheridos al cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro. 	Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto.

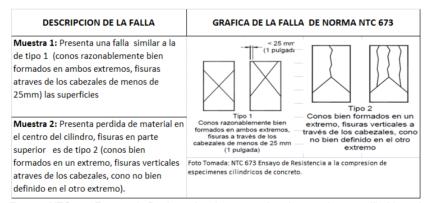
4.5.8 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 5000 psi

Tabla 58. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 5000psi a 14 días



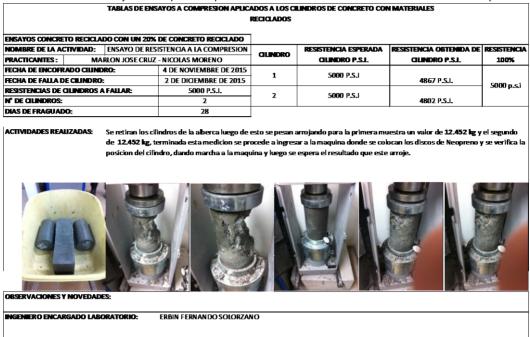
Fuente: Propia

Tabla 59. Descripción de Fallas de 5000psi al 20% de agregado reciclado de 14 días



4.5.9 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 5000 psi

Tabla 60. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 5000psi a 28 días



Fuente: Propia

Tabla 61. Descripción de Fallas de 5000psi al 20% de agregado reciclado de 28 días



4.6 ENSAYOS A COMPRESION APLICADOS A LOS CILINDROS DE CONCRETO CON UN 40% DE MATERIAL RECICLADO.

En este ensayo a compresión se extrajeron de las albercas de la universidad dos cilindros de 7 dos de 14 y dos de 28 días, los cuales se fallaron en la maquina, utilizando dos discos de Neopreno, el cual es el encargado de dar simetría al cilindro, y a la vez se instalo en posición el deformimetro el cual por medio de videos obtuvimos los datos de cada deformación que se producía en el cilindro, luego de tener estos dos datos se promedian para dar un solo resultado.

4.6.1 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 3000 psi

Tabla 62. Tablas de ensavos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 3000psi a 7 días



Fuente: Propia

Tabla 63. Descripción de Fallas de 3000psi al 40% de agregado reciclado de 7 días



4.6.2 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 3000 psi

Tabla 64. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 3000psi a 14 días



Fuente: Propia

Tabla 65. Descripción de Fallas de 3000psi al 40% de agregado reciclado de 14 días



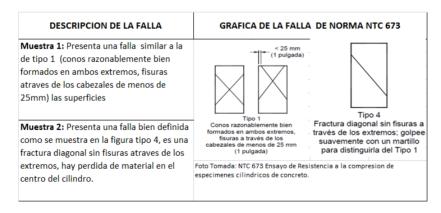
4.6.3 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 3000 psi

Tabla 66. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 3000psi a 28 días



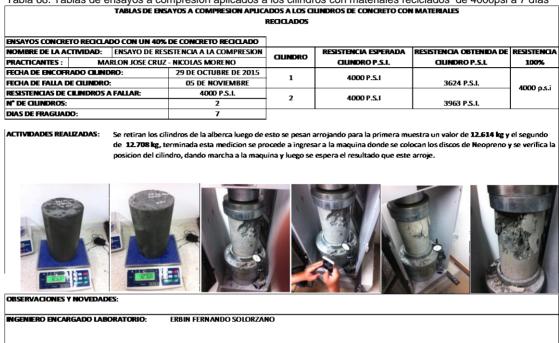
Fuente: Propia

Tabla 67. Descripción de Fallas de 3000psi al 40% de agregado reciclado de 28 días



4.6.4 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 4000 psi

Tabla 68. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 4000psi a 7 días



Fuente: propia

Tabla 69. Descripción de Fallas de 4000psi al 40% de agregado reciclado de 7 días

DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673
Muestra 1: Presenta una falla en uno de los borde superiores la cual se extiende hasta lamitad en una cara seria silimar a la de tipo 5, esta fractura ocurre cuando se ensaya con cabezales no adheridos al cilindro, antes de que haya sido alcanzada la capacidad ultima del cilindro. Muestra 2: Presenta perdida de material en el centro del cilindro, fisuras en parte superior es de tipo 2 (conos bien	Tipo 5 fracturas en los lados en las partes superior o inferior (ocurre) comúnmete con cabezales no adheridos) Tipo 2 Conos bien formados en un extremo, fisuras verticales a través de los cabezales, cono no bien definido en el otro extremo
formados en un extremo, fisuras verticales atraves de los cabezales, cono no bien definido en el otro extremo).	Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto.

4.6.5 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 4000 psi

Tabla 70. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 4000psi a 14 días

Tabla 10. Table	as ue ens	ayus a cump	resion aplicados a los	Cililia Co	ni iliatellales letitiau	33 de 4000psi a 14 di	as
		TABLAS DE ENS	AYOS A COMPRESION APLICA	ADOS A LOS CI	LINDROS DE CONCRETO CON	I MATERIALES	
			1	RECICLADOS			
				_			
ENSAYOS CONCRE	TO RECICLAI	DO CON UN 40%	DE CONCRETO RECICLADO				
NOMBRE DE LA AC	TIVIDAD:	ENSAYO DE RESI	ISTENCIA A LA COMPRESION	CILINDRO	RESISTENCIA ESPERADA	RESISTENCIA OBTENIDA DE	RESISTENCIA
PRACTICANTES:	MAI	RLON JOSE CRUZ	- NICOLAS MORENO	GUNDNO	CIUNDRO P.S.I.	CILINDRO P.S.I.	100%
FECHA DE ENCOFR	ADO CIUND	RO:	29 DE OCTUBRE DE 2015	-	4000 P.S.I		
FECHA DE FALLA D	E CIUNDRO:		12 DE NOVIEMBRE	1	4000 P.S.I	3673 P.S.I.	4000 p.s.i
RESISTENCIAS DE CILINDROS A FALLAR:		FALLAR:	4000 P.S.I.	2 4000 P.S.I			4000 p.s.i
N" DE CILINDROS:			2	Z 4000 P.S.I		3292 P.S.I.	
DIAS DE FRAGUAD	Ю:		14				

ACTIVIDADES REALIZADAS:

Se retiran los cilindros de la alberca luego de esto se pesan arrojando para la primera muestra un valor de **12.836 kg** y el segundo de **12.792 kg**, terminada esta medicion se procede a ingresar a la maquina donde se colocan los discos de Neopreno y se verifica la posicion del cilindro, dando marcha a la maquina y luego se espera el resultado que este arroje.



OBSERVACIONES Y NOVEDADES:

INGENIERO ENCARGADO LABORATORIO: ERBIN FERNA

ERBIN FERNANDO SOLORZANO

Fuente: Propia

Tabla 71. Descripción de Fallas de 4000psi al 40% de agregado reciclado de 14 días

DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673
Muestra 1: Presenta una falla en uno de los borde superiores la cual se extiende hasta casi al final del otro borde con muy pocas fisuras, con perdida de material.tiene similitudes con la foto de tipo 5.	Tipo 5
como se muestra en la figura tipo 4, es una fractura diagonal sin fisuras atraves de los extremos, hay perdida de material en el	+
	Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto.

4.6.6 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 4000 psi

Tabla 72. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 4000psi a 28 días

	TABLAS DE ENSAYOS A COMPRESION APLICADOS A LOS CILINDROS DE CONCRETO CON MATERIALES							
REGCLADOS								
ENSAYOS CONCRE	TO RECICLAD	XX CON UN 40%	DE CONCRETO RECICIADO					
NOMBRE DE LA ACTIVIDAD: ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESION		GLINDRO	RESISTENCIA ESPERADA	RESISTENCIA OBTENIDA DE	RESISTENCIA			
PRACTICANTES:	MAI	RLON JOSE CRUZ	- NICOLAS MORENO	GUNDRO	CIUNDRO P.S.I.	CIUNDRO P.S.I.	100%	
FECHA DE ENCOFR	ADO CILINDI	RO:	29 DE OCTUBRE DE 2015	1 4000 P.S.I				
FECHA DE FALLA D	E CILINDRO:		26 DE NOVIEMBRE	1	4000 F.3.1	4619 P.S.I.	4000 p.s.i	
RESISTENCIAS DE C	CIUNDROS A	FALLAR:	4000 P.S.I.	2	4000 P.S.I		4000 p.s.i	
N" DE CILINDROS:			2	Z	4000 P.3.1	4657 P.S.I.		
DIAS DE FRAGUAD	Ю:		28			•	-	

ACTIVIDADES REALIZADAS:

Se retiran los cilindros de la alberca luego de esto se pesan arrojando para la primera muestra un valor de **12.822 kg** y el segundo de **12.898 kg**, terminada esta medicion se procede a ingresar a la maquina donde se colocan los discos de Neopreno y se verifica la posicion del cilindro, dando marcha a la maquina y luego se espera el resultado que este arroje.



OBSERVACIONES Y NOVEDADES:

INGENIERO ENCARGADO LABORATORIO:

ERBIN FERNANDO SOLORZANO

Fuente: Propia

Tabla 73. Descripción de Fallas de 4000psi al 40% de agregado reciclado de 28 días

DESCRIPCION DE LA FALLA	GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673
Muestra 1: Presenta perdida de material en el centro del cilindro, fisuras en parte superior es de tipo 2 (conos bien formados en un extremo, fisuras verticales atraves de los cabezales, cono no bien definido en el otro extremo).	Tipo 2 Conce bias for a close on up.
Muestra 2: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 3, es una con fisuras verticales encolumnadas atraves	extremo, fisuras verticales a través de los cabezales, con no bien definido en el otro extremo Fisuras verticales encolumnadas a través de ambos extremos, conos mal formados
de ambos extremos, conos mal formados. grietas grandes y muy visibles.	Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto.

4.6.7 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 7 días de fraguado a cilindro de 5000 psi

Tabla 74. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 5000psi a 7 días

Tabla 14. Table	as ue ens	ayos a comp	resion aplicados a los	Cililiaros CC	n materiales reciciadi	us de souopsi a r dia	>
		TABLAS DE ENS	AYOS A COMPRESION APLICA	ADOS A LOS CI	LINDROS DE CONCRETO CON	I MATERIALES	
				RECICLADOS			
			•				
ENCAYOR CONCOR	TO DECICI AI	NO CON LIN 40%	DE CONCRETO RECICIADO				
NOMBRE DE LA ACTIVIDAD: ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESION		CILINDRO	RESISTENCIA ESPERADA	RESISTENCIA OBTENIDA DE	RESISTENCIA		
PRACTICANTES:	: MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO			GUNDKO	CIUNDRO P.S.I.	CILINDRO P.S.I.	100%
FECHA DE ENCOFR	ADO CILIND	RO:	14 DE NOVIEMBRE DE 2015		5000 P.S.I		
FECHA DE FALLA DE CILINDRO:		21 NOVIEMBRE DE 2015	1 1	5000 P.S.I	4127 P.S.I.	5000 p.s.i	
RESISTENCIAS DE CIUNDROS A FALLAR:		5000 P.S.I.	,	5000 P.S.I			
N" DE CIUNDROS:			2	1 -	3000 P.S.I	4142 P.S.I.	
DIAS DE FRAGUAC	XO:		7			•	

ACTIVIDADES REALIZADAS:

Se retiran los cilindros de la alberca luego de esto se pesan arrojando para la primera muestra un valor de **12.486 kg** y el segundo de **12.566 kg**, terminada esta medicion se procede a ingresar a la maquina donde se colocan los discos de Neopreno y se verifica la posicion del cilindro, dando marcha a la maquina y luego se espera el resultado que este arroje.



OBSERVACIONES Y NOVEDADES:

INGENIERO ENCARGADO LABORATORIO: ERBIN FERNANDO SOLORZANO

Fuente: Propia

Tabla 75. Descripción de Fallas de 5000psi al 40% de agregado reciclado de 7 días



4.6.8 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 14 días de fraguado a cilindro de 5000 psi

Tabla 76. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 5000psi a 14 días

Tabla 70. Tablas de elisayos a comp	resion aplicados a los	Cililia Co	on materiales reciciad	03 de 3000psi a 14 dia	20
TABLAS DE ENS	AYOS A COMPRESION APLICA	ADOS A LOS CI	LINDROS DE CONCRETO COM	I MATERIALES	
	I	RECICLADOS			
		1			
ENSAYOS CONCRETO RECICLADO CON UN 40%			T		
	ISTENCIA A LA COMPRESIÓN	GUNDRO	RESISTENCIA ESPERADA	RESISTENCIA OBTENIDA DE	
PRACTICANTES: MARLON JOSE CRUZ			CIUNDRO P.S.I.	CIUNDRO P.S.I.	100%
FECHA DE ENCOFRADO CILINDRO:	14 DE NOVIEMBRE DE 2015	1	5000 P.S.I		5000 p.s.i
FECHA DE FALLA DE CIUNDRO:	28 NOVIEMBRE DE 2015			4615 P.S.I.	
RESISTENCIAS DE CIUNDROS A FALLAR:	5000 P.S.I.	2	5000 P.S.I		
N" DE CILINDROS:	2	-	5555 1 1511	4559 P.S.I.	
DIAS DE FRAGUADO:	14				
OBSERVACIONES Y NOVEDADES:					
INGENIERO ENCARGADO LABORATÓRIO:	ERBIN FERNANDO SOLORZAI	un.			

Fuente: Propia

Tabla 77. Descripción de Fallas de 5000psi al 40% de agregado reciclado de 14 días



4.6.9 Seguimiento de ensayo a compresión realizado a los 28 días de fraguado a cilindro de 5000 psi

Tabla 78. Tablas de ensayos a compresión aplicados a los cilindros con materiales reciclados de 5000psi a 28 días

	TABLAS DE ENS	AYOS A COMPRESION APLICA	ADOS A LOS CI	LINDROS DE CONCRETO CON	I MATERIALES	
			RECICLADOS			
RECICIAD	O CON UN 40%	DE CONCRETO RECICLADO				
NOMBRE DE LA ACTIVIDAD: ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESION		GUNDRO	RESISTENCIA ESPERADA	RESISTENCIA OBTENIDA DE	RESISTENCIA	
RACTICANTES: MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO			CIUNDRO P.S.I.	CILINDRÓ P.S.I.	100%	
IA DE ENCOFRADO CIUNDRO: 14 DE NOVIEMBRE DE 2015		1	E000 D.C.I			
FECHA DE FALLA DE CILINDRO:		12 DICIEMBRE DE 2015	1 1	3000 P.S.I	5100 P.S.I.	5000 p.s.i
RESISTENCIAS DE CIUNDROS A FALLAR:		5000 P.S.I.	2	5000 P.S.I		3000 p.s.i
N" DE CILINDROS:		2			5005 P.S.I.	
	IDAD: MAF CILINDI LINDRO:	RECICLADO CON UN 40% IDAD: ENSAYO DE RES MARLON JOSE CRUZ D CILINDRO: LINDRO:	RECICLADO CON UN 40% DE CONCRETO RECICLADO IDAD: ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESION MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO D CIUINDRO: 14 DE NOVIEMBRE DE 2015 LINDRO: 12 DICIEMBRE DE 2015	RECICLADO CON UN 40% DE CONCRETO RECICLADO IDAD: ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESION MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO DIADRO: 14 DE NOVIEMBRE DE 2015 LINDRO: 12 DICIEMBRE DE 2015 LINDROS A FALLAR: 5000 P.S. I	RECICLADO CON UN 40% DE CONCRETO RECICLADO IDAD: ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESION MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO MINDRO: 14 DE NOVIEMBRE DE 2015 LINDRO: 12 DICIEMBRE DE 2015 LINDROS A FALLAR: SOOO P.S.I	RECICLADO CON UN 40% DE CONCRETO RECICLADO IDAD: ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESION MARLON JOSE CRUZ - NICOLAS MORENO DI CIUNDRO: 14 DE NOVIEMBRE DE 2015 LINDRO: 12 DICIEMBRE DE 2015 LIDROS A FALLAR: 5000 P.S.I. 2 5000 P.S.I.

ACTIVIDADES REALIZADAS:

Se retiran los cilindros de la alberca luego de esto se pesan arrojando para la primera muestra un valor de **12.633 kg** y el segundo de **12.630 kg**, terminada esta medicion se procede a ingresar a la maquina donde se colocan los discos de Neopreno y se verifica la posicion del cilindro, dando marcha a la maquina y luego se espera el resultado que este arroje.



OBSERVACIONES Y NOVEDADES:

INGENIERO ENCARGADO LABORATORIO: ERBIN FERNANDO SOLORZANO

Fuente: Propia

Tabla 79. Descripción de Fallas de 5000psi al 40% de agregado reciclado de 28 días

Muestra 1: Presenta perdida de material en el centro del cilindro, fisuras en parte superior es de tipo 2 (conos bien formados en un extremo, fisuras verticales atraves de los cabezales, cono no bien definido en el otro extremo). Muestra 2: Presenta una falla bien definida como se muestra en la figura tipo 3, es una con fisuras verticales encolumnadas atraves de ambos extremos, conos mal formados. grietas grandes y muy visibles. GRAFICA DE LA FALLA DE NORMA NTC 673 Tipo 2 Conos bien formados en un extremo, fisuras verticales a través de los cabezales, cono no bien definido en el otro extremo Foto Tomada: NTC 673 Ensayo de Resistencia a la compresion de especimenes cilindricos de concreto.

4.7 PROPIEDADES MECANICAS DE CILINDROS RECICLADOS

En la investigación que se realizo con las fallas de los cilindros a compresión se tomaron datos con respecto al esfuerzo (MPA) y la fuerza (KN) que arrojaba la maquina, además de esto se instalo en la maquina un deformimetro de lectura cada 10 milésimas de pulgada, luego de esto se tomaron unos videos en el laboratorio para poder grabar el tiempo exacto en que la aguja pasa de 10 en 10 y así registrar por medio de este dato el esfuerzo y la fuerza exacta cada 10, luego con estos registros se calcula la grafica de modulo de elasticidad y modulo de rigidez.

Calcular por medio de dos graficas el modulo de elasticidad y el modulo de rigidez para cada una de las muestras ce concreto reciclado del 20% y 40 %.

Formula de Esfuerzo

$$\sigma = \frac{P}{A}$$

Formula de deformación Unitaria

$$\varepsilon = \frac{\delta}{L}$$

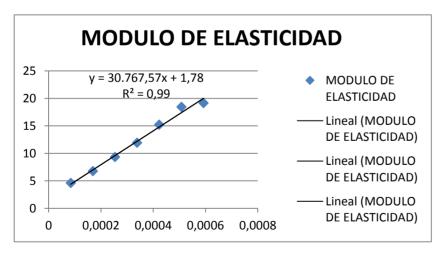
Los ensayos son realizados bajo la máquina de proveedor Pinzuar esta se encuentra en el laboratorio de materiales de la universidad Minuto de Dios, esta cuenta con discos removibles de Neopreno, la cual cumple con los requisitos de ensayos. Todos estos fueron realizados en base a las recomendaciones de la Norma NTC 673.

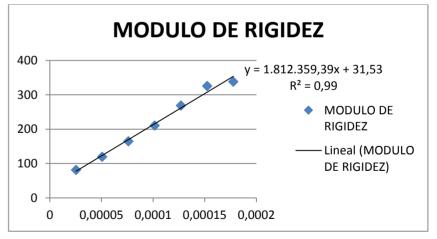
Nota: Los ensayos realizados a continuación se realizaron por medio de un deformimetro el cual es instalado a la maquina, no se pudo contar con este dispositivo para algunos ensayos ya que no se encontraba disponible en el momento de fallar más muestras, por tal motivo no se cuentan con las siguientes lecturas:

3000 al 20% a 2 muestras de 7 días (no se calculo deformación) 3000 al 40% 1 muestra de 14 días (no se calculo deformación) 4000 al 20% 1 muestra de 7 días (no se calculo deformación)

4.7.1 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 14 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMACI ON REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
3000 psi	81,2	0,15	0,0176	4,594	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
FALLADOS A LOS 14	119,6	0,15	0,0176	6,767	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
DIAS CON UN 20% DE AGREGADO RECICLADO	164,68	0,15	0,0176	9,318	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
	210,74	0,15	0,0176	11,925	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
	269	0,15	0,0176	15,222	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
	325,92	0,15	0,0176	18,443	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
Frants Propin	338,53	0,15	0,0176	19,156	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667

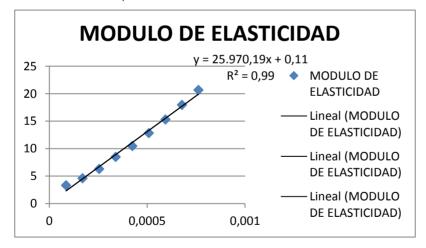


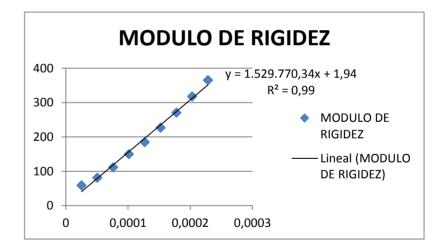


Fuente: Propia Fuente: Propia

4.7.2 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 14 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
3000 psi	58,62	0,15	0,0176	3,3172	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
FALLADOS	81,22	0,15	0,0176	4,5961	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
A LOS 14 DIAS CON	111,35	0,15	0,0176	6,3011	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
UN 20% DE	149,64	0,15	0,0176	8,4678	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
AGREGADO	184,91	0,15	0,0176	10,4637	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
RECICLADO	226,86	0,15	0,0176	12,8376	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
REGIOLADO	270,64	0,15	0,0176	15,3150	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	317,41	0,15	0,0176	17,9617	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	365,37	0,15	0,0176	20,6757	0,009	0,0002286	0,30	0,000762

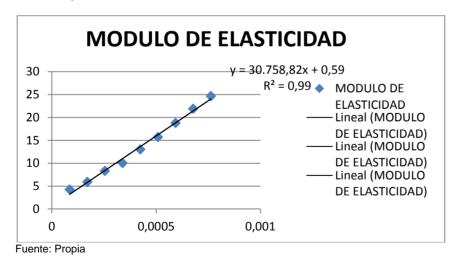


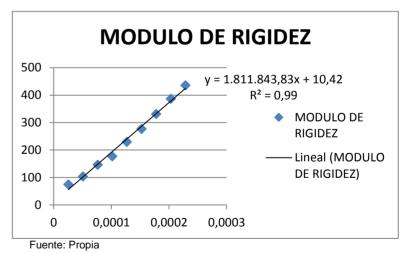


Fuente: Propia Fuente: Propia

4.7.3 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMAC ION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
3000 psi	74,84	0,15	0,01767	4,2350	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
FALLADOS	104,2	0,15	0,01767	5,8965	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
A LOS 28 DIAS CON	146,81	0,15	0,01767	8,3077	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
	177,43	0,15	0,01767	10,0404	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
UN 20% DE AGREGADO	229,77	0,15	0,01767	13,0023	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
RECICLADO	277,45	0,15	0,01767	15,7004	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
	331,63	0,15	0,01767	18,7664	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	386,73	0,15	0,01767	21,8844	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	435,84	0,15	0,01767	24,6634	0,009	0,0002286	0,30	0,000762

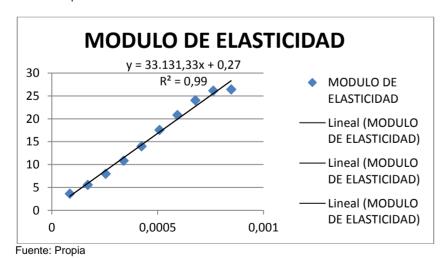


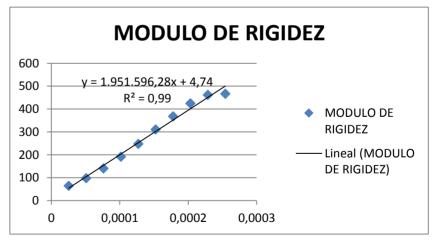


4.7.4 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	64,32	0,15	0,01767	3,6397	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
3000 psi	98,15	0,15	0,01767	5,5541	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS	140,86	0,15	0,01767	7,9710	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS 28	191,52	0,15	0,01767	10,837	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON UN 20% DE	247,5	0,15	0,01767	14,0056	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
AGREGADO	310,35	0,15	0,01767	17,5622	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
RECICLADO	367,72	0,15	0,01767	20,8086	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	424,79	0,15	0,01767	24,0381	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	461,67	0,15	0,01767	26,1251	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	466,92	0,15	0,01767	26,4222	0,01	0,000254	0,30	0,000846667

Fuente: Propia

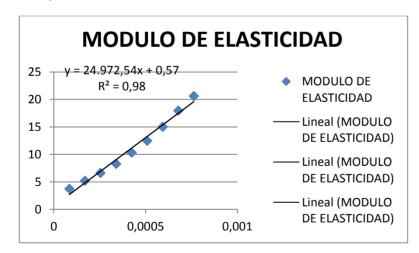


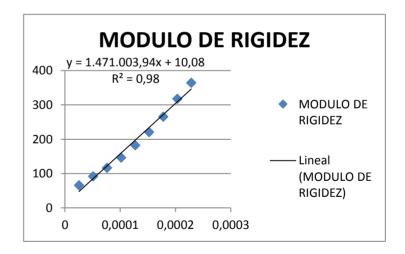


4.7.5 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 7 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMIMETRO (PULG)	DEFORMACION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
3000 psi	65,97	0,15	0,01767	3,7331	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
FALLADOS	91,88	0,15	0,01767	5,1993	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
A LOS 7	116,91	0,15	0,01767	6,6157	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
DIAS CON	146,6	0,15	0,01767	8,2958	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
UN 40% DE	182,68	0,15	0,01767	10,3375	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
AGREGADO	220,68	0,15	0,01767	12,4879	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
RECICLADO	265,35	0,15	0,01767	15,0157	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	317,67	0,15	0,01767	17,9764	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	364,34	0,15	0,01767	20,6174	0,009	0,0002286	0,30	0,000762

Fuente: Propia



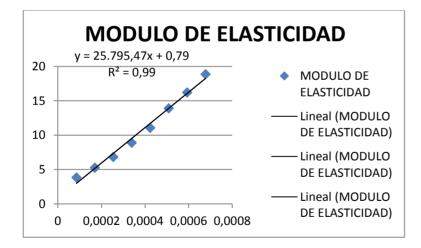


Fuente: Propia Fuente: Propia

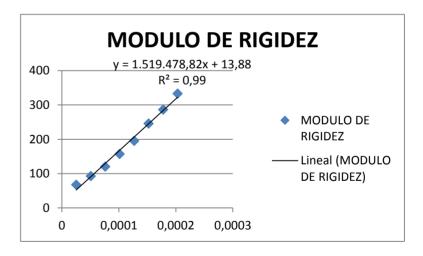
4.7.6 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 7 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMAC ION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
3000 psi	67,81	0,15	0,0176	3,8372	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
FALLADOS A LOS 7	93,15	0,15	0,0176	5,2712	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
DIAS CON	120,54	0,15	0,0176	6,8211	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
UN 40% DE	157,28	0,15	0,0176	8,9002	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
AGREGADO	195,53	0,15	0,0176	11,0647	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
RECICLADO	246,01	0,15	0,0176	13,9213	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
	286,63	0,15	0,0176	16,2199	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	333,51	0,15	0,01767	18,8728	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333

Fuente: Propia



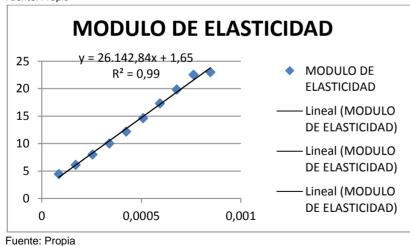
Fuente: Propia



4.7.7 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 14 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	79,07	0,15	0,0176	4,4744	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
3000 psi	108,56	0,15	0,0176	6,1432	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS A LOS 14	141,87	0,15	0,0176	8,0281	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
DIAS CON	177,2	0,15	0,0176	10,0274	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
UN 40% DE	215,61	0,15	0,0176	12,2010	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
AGREGADO	258,78	0,15	0,0176	14,6439	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
RECICLADO	306,17	0,15	0,0176	17,3256	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	351,28	0,15	0,0176	19,8783	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	398,3	0,15	0,0176	22,5391	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	406,69	0,15	0,0176	23,0139	0,01	0,000254	0,30	0,000846667

Fuente: Propia



Fuente: Propia

0

0,0001

0,0002

0,0003

MODULO DE RIGIDEZ

y = 1.539.940,35x + 29,22

 $R^2 = 0.99$ MODULO DE

RIGIDEZ

- Lineal

RIGIDEZ)

(MODULO DE

500

400

300

200

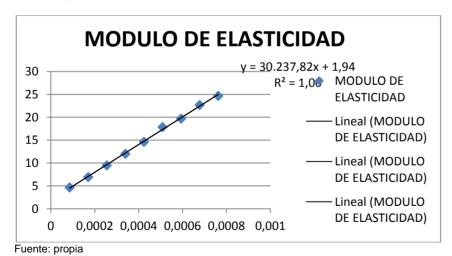
100

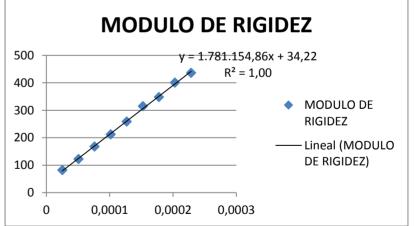
0

4.7.8 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
3000 psi	82,26	0,15	0,01767	4,6549	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
FALLADOS	122,45	0,15	0,01767	6,9292	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
A LOS 28 DIAS CON	167,68	0,15	0,01767	9,4887	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
	212,37	0,15	0,01767	12,0176	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
UN 40% DE AGREGADO	258,67	0,15	0,01767	14,6377	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
RECICLADO	315,14	0,15	0,01767	17,8332	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
	348,28	0,15	0,01767	19,7086	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	400,9	0,15	0,01767	22,6862	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	436,05	0,15	0,01767	24,6753	0,009	0,0002286	0,30	0,000762

Fuente: Propia

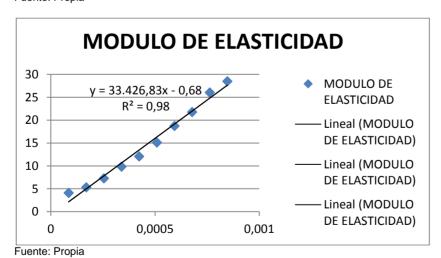


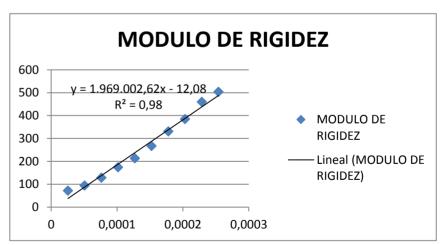


4.7.9 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 3000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	72,34	0,15	0,01767	4,0936	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
3000 psi	94,07	0,15	0,01767	5,3232	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS A LOS 28	128,71	0,15	0,01767	7,2834	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
DIAS CON	173,86	0,15	0,01767	9,8384	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
UN 40% DE	213,73	0,15	0,01767	12,0946	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
AGREGADO	267,19	0,15	0,01767	15,1198	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
RECICLADO	331,23	0,15	0,01767	18,7437	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	384,81	0,15	0,01767	21,7757	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	460,08	0,15	0,01767	26,0352	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	503,89	0,15	0,01767	28,5143	0,01	0,000254	0,30	0,000846667

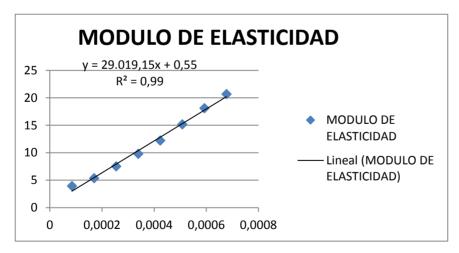
Fuente: Propia



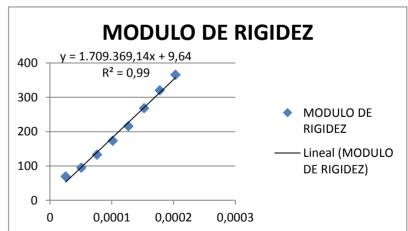


4.7.10 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 7 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
4000 psi	69,4	0,15	0,0176	3,9272	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
FALLADOS A LOS 7	94,92	0,15	0,0176	5,3713	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
DIAS CON	132,9	0,15	0,0176	7,5206	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
UN 20% DE	173,32	0,15	0,0176	9,8079	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
AGREGADO	215,78	0,15	0,0176	12,2106	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
RECICLADO	268,14	0,15	0,0176	15,1736	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
	320,18	0,15	0,0176	18,1184	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	365,49	0,15	0,0176	20,6825	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333

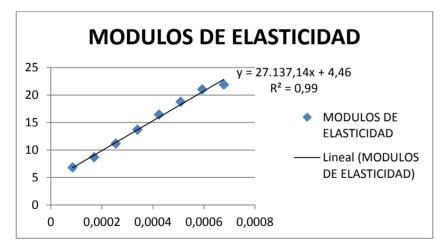


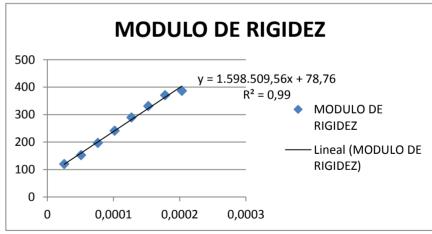
Fuente: Propia Fuente: propia



4.7.11 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 14 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
4000 psi	120,11	0,15	0,0176	6,7968	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
FALLADOS A LOS 14	153,09	0,15	0,0176	8,6631	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
DIAS CON	196,99	0,15	0,0176	11,1473	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
UN 20% DE	241,71	0,15	0,0176	13,6779	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
AGREGADO	290,3	0,15	0,0176	16,4276	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
RECICLADO	331,38	0,15	0,0176	18,7522	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
	371,18	0,15	0,0176	21,0044	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	387,02	0,15	0,0176	21,9008	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333

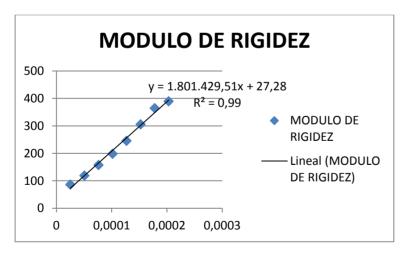


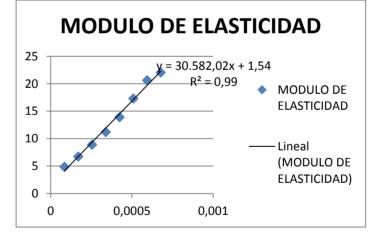


Fuente: Propia Fuente: propia

4.7.12 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 14 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
4000 psi FALLADOS	86,04	0,15	0,0176	4,868	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
A LOS 14	119,12	0,15	0,0176	6,7408	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
DIAS CON	157,26	0,15	0,0176	8,8990	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
UN 20% DE	197,95	0,15	0,0176	11,2016	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
AGREGADO RECICLADO	245,68	0,15	0,0176	13,9026	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
REGICEADO	305,49	0,15	0,0176	17,2871	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
	364,33	0,15	0,0176	20,6168	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	389,62	0,15	0,0176	22,0479	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333



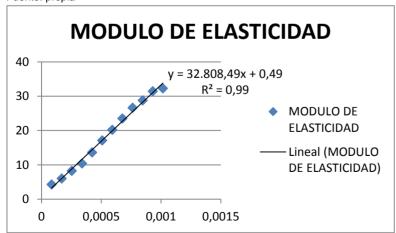


Fuente: Propia Fuente: Propia

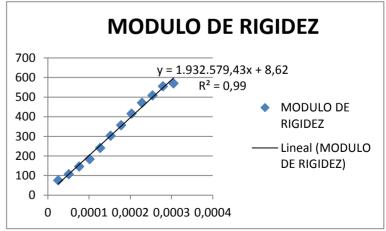
4.7.13 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMAC ION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	75,48	0,15	0,0176	4,2712	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
	106,6	0,15	0,0176	6,0323	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
4000 psi FALLADOS	145,75	0,15	0,0176	8,2477	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS 28	183,57	0,15	0,0176	10,3879	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	240,53	0,15	0,0176	13,6112	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 20% DE	302,6	0,15	0,0176	17,1236	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGADO	356,77	0,15	0,0176	20,1890	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
RECICLADO	415,61	0,15	0,0176	23,5187	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	470,9	0,15	0,0176	26,6474	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	508,61	0,15	0,0176	28,7814	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	555,53	0,15	0,0176	31,4365	0,011	0,0002794	0,30	0,000931333
	570,26	0,15	0,0176	32,2701	0,012	0,0003048	0,30	0,001016





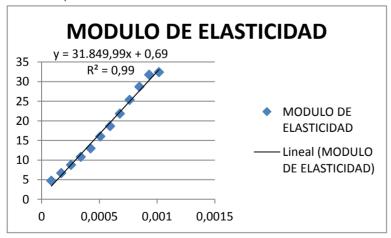




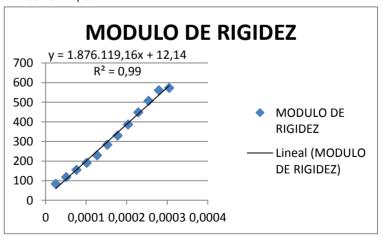
4.7.14 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	83,39	0,15	0,0176	4,7189	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
	118,25	0,15	0,0176	6,6915	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
	154,93	0,15	0,0176	8,7672	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
4000 psi	190,97	0,15	0,0176	10,8066	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
FALLADOS	228,71	0,15	0,0176	12,9423	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
A LOS 28 DIAS CON	283,32	0,15	0,0176	16,0326	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
UN 20% DE	329,48	0,15	0,0176	18,6447	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
AGREGADO	385,53	0,15	0,0176	21,8165	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
RECICLADO	447,74	0,15	0,0176	25,3369	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	506,71	0,15	0,0176	28,6739	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	560,89	0,15	0,0176	31,7398	0,011	0,0002794	0,30	0,000931333
	572,68	0,15	0,0176	32,4070	0,012	0,0003048	0,30	0,001016



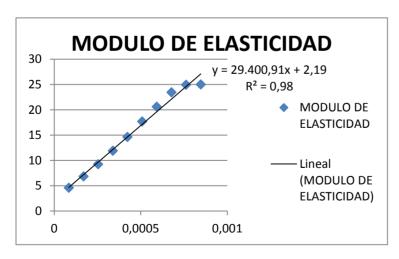


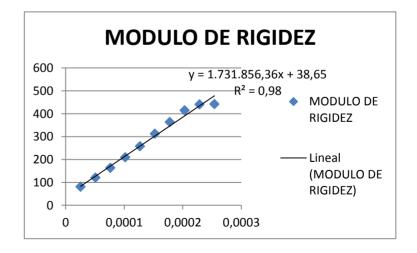
Fuente: Propia



4.7.15 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 7 días.

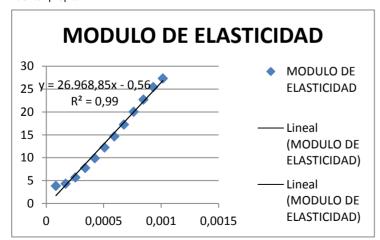
	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACI ON UNITARIA
	80,89	0,15	0,0176	4,5774	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
	120,88	0,15	0,0176	6,8404	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
4000 psi	163,26	0,15	0,0176	9,2386	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
FALLADOS	209,91	0,15	0,0176	11,8784	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
A LOS 7 DIAS CON	258,03	0,15	0,0176	14,6015	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 40% DE	312,25	0,15	0,0176	17,6697	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGADO	363,8	0,15	0,0176	20,5868	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
RECICLADO	414,59	0,15	0,0176	23,4609	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	440,61	0,15	0,0176	24,9334	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	441,73	0,15	0,0176	24,9968	0,01	0,000254	0,30	0,000846667

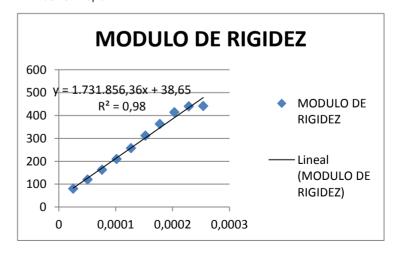




4.7.16 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 7 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMAC ION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	68,25	0,15	0,0176	3,8621	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
	76,72	0,15	0,0176	4,3414	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
4000 psi	101,2	0,15	0,0176	5,726	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
FALLADOS A LOS 7	137,41	0,15	0,0176	7,7758	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	175,12	0,15	0,0176	9,9097	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 40% DE	216,78	0,15	0,0176	12,2672	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGADO	259,4	0,15	0,0176	14,6790	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
RECICLADO	304,93	0,15	0,0176	17,2555	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	354,48	0,15	0,0176	20,0594	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	401,4	0,15	0,0176	22,7145	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	450,02	0,15	0,0176	25,4659	0,011	0,0002794	0,30	0,000931333
	482,95	0,15	0,0176	27,3293	0,012	0,0003048	0,30	0,001016

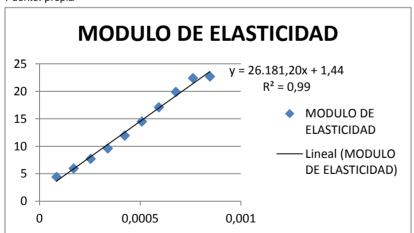




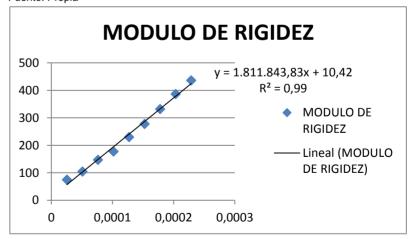
4.7.17 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 14 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	77,98	0,15	0,0176	4,4127	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
4000 psi	105,27	0,15	0,0176	5,9570	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS A LOS 14	136,5	0,15	0,0176	7,7243	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
DIAS CON	169,7	0,15	0,0176	9,6030	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
UN 40% DE	211,13	0,15	0,0176	11,9475	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
AGREGADO	256,67	0,15	0,0176	14,5245	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
RECICLADO	302,35	0,15	0,0176	17,1095	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	351,54	0,15	0,0176	19,8930	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	396,07	0,15	0,0176	22,4129	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	401,21	0,15	0,0176	22,7038	0,01	0,000254	0,30	0,000846667







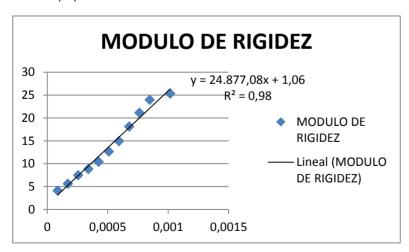


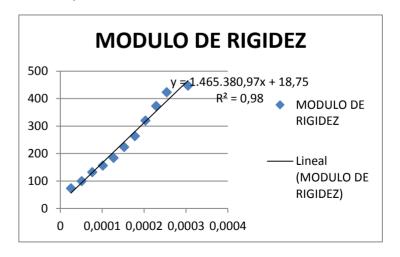
4.7.18 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 40% de agregado

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	73,41	0,15	0,0176	4,1541	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
4000 psi	99,76	0,15	0,0176	5,6452	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS	132,63	0,15	0,0176	7,5053	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS 14	156,46	0,15	0,0176	8,8538	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	184,29	0,15	0,0176	10,4286	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 40% DE AGREGADO	223,9	0,15	0,0176	12,6701	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
RECICLADO	264	0,15	0,0176	14,9393	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	320,57	0,15	0,0176	18,1405	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	373,69	0,15	0,0176	21,1465	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	423,73	0,15	0,0176	23,9782	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	447,64	0,15	0,0176	25,3312	0,012	0,0003048	0,30	0,001016

reciclado fallado a los 14 días.

Fuente: propia

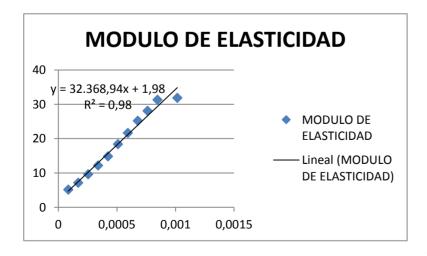


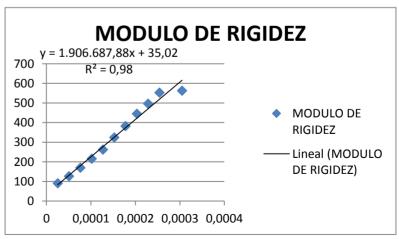


4.7.19 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	90,91	0,15	0,0176	5,1444	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
4000 psi	126,64	0,15	0,0176	7,1663	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS	170,14	0,15	0,0176	9,6279	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS 28	215,57	0,15	0,0176	12,1987	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	262,47	0,15	0,0176	14,8527	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 40% DE AGREGADO	324,71	0,15	0,0176	18,3748	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
RECICLADO	382,29	0,15	0,0176	21,6331	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	445,06	0,15	0,0176	25,1852	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	496,4	0,15	0,0176	28,0904	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	552,8	0,15	0,0176	31,2820	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	562,99	0,15	0,0176	31,8587	0,012	0,0003048	0,30	0,001016

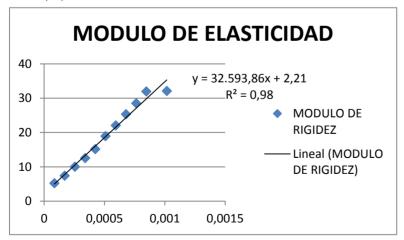
Fuente: propia Fuente: Propia

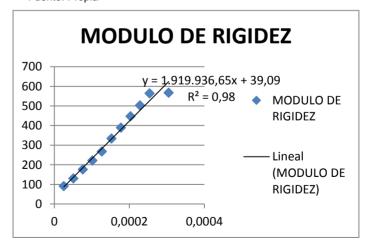




4.7.20 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 4000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

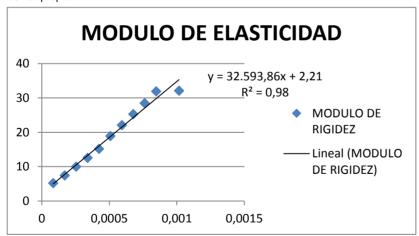
	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	91,86	0,15	0,0176	5,1982	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
4000 psi	131,17	0,15	0,0176	7,4227	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS	176,79	0,15	0,0176	10,0042	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS 28	221,98	0,15	0,0176	12,5614	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	268,07	0,15	0,0176	15,1696	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 40% DE AGREGADO	334,38	0,15	0,0176	18,9220	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
RECICLADO	390,16	0,15	0,0176	22,0785	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	447,37	0,15	0,0176	25,3159	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	503,42	0,15	0,0176	28,4877	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	564,54	0,15	0,0176	31,9464	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	567,58	0,15	0,0176	32,1184	0,012	0,0003048	0,30	0,001016

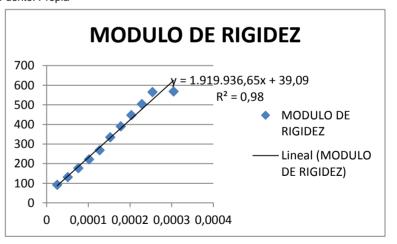




4.7.21 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 7 días.

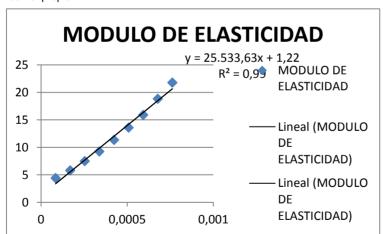
	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
5000 psi	86,2	0,15	0,0176	4,8779	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
FALLADOS	114,3	0,15	0,0176	6,4680	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
A LOS 7	151,27	0,15	0,0176	8,5601	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
DIAS CON	187,02	0,15	0,0176	10,5831	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
UN 20% DE AGREGADO	231,4	0,15	0,0176	13,0945	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
RECICLADO	272,21	0,15	0,0176	15,4039	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
	320,22	0,15	0,0176	18,1207	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	366,21	0,15	0,0176	20,7232	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	383,32	0,15	0,0176	21,6914	0,009	0,0002286	0,30	0,000762

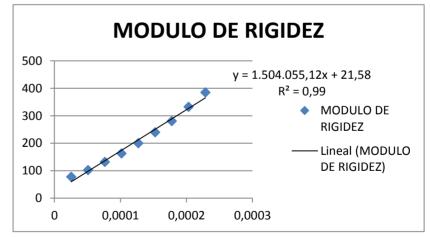




4.7.22 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 7 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
5000 psi	77,92	0,15	0,0176	4,4093	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
FALLADOS	102,26	0,15	0,0176	5,7867	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
A LOS 7	132,14	0,15	0,0176	7,4775	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
DIAS CON	163,07	0,15	0,0176	9,2278	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
UN 20% DE AGREGADO	200,16	0,15	0,0176	11,3267	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
RECICLADO	239,85	0,15	0,0176	13,5727	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
	280,49	0,15	0,0176	15,8724	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	332,64	0,15	0,0176	18,8235	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	384,81	0,15	0,0176	21,7757	0,009	0,0002286	0,30	0,000762

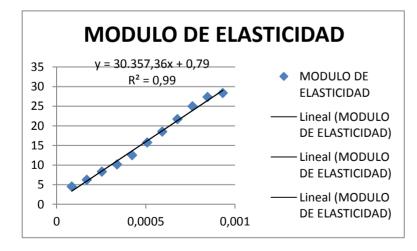


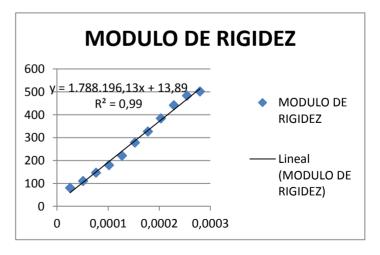


4.7.23 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 14 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	79,82	0,15	0,0176	4,5168	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
5000 psi	109,99	0,15	0,0176	6,2241	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS	146,64	0,15	0,0176	8,2981	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS 14	179,52	0,15	0,0176	10,1587	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	220,95	0,15	0,0176	12,5032	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 20% DE AGREGADO	277,89	0,15	0,0176	15,7253	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
RECICLADO	326,83	0,15	0,0176	18,4947	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	383,69	0,15	0,0176	21,7124	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	441,01	0,15	0,0176	24,9560	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	482,95	0,15	0,0176	27,3293	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	501,23	0,15	0,0176	28,3638	0,011	0,0002794	0,30	0,000931333

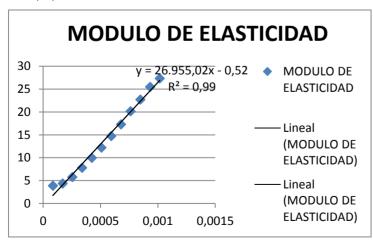
Fuente: propia Fuente: Propia

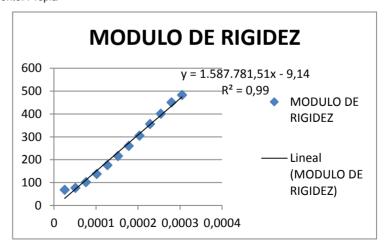




4.7.24 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 14 días.

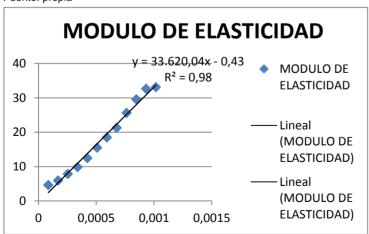
	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	68,78	0,15	0,0176	3,8921	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
	77,19	0,15	0,0176	4,3680	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
5000 psi	102,22	0,15	0,0176	5,7844	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
FALLADOS A LOS 14	137,92	0,15	0,0176	7,8046	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	176,36	0,15	0,0176	9,9799	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 20% DE	216,28	0,15	0,0176	12,2389	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGADO	260,59	0,15	0,0176	14,7463	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
RECICLADO	305,53	0,15	0,0176	17,2894	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	356,21	0,15	0,0176	20,1573	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	401,44	0,15	0,0176	22,7168	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	450,59	0,15	0,0176	25,4981	0,011	0,0002794	0,30	0,000931333
	482,95	0,15	0,0176	27,3293	0,012	0,0003048	0,30	0,001016

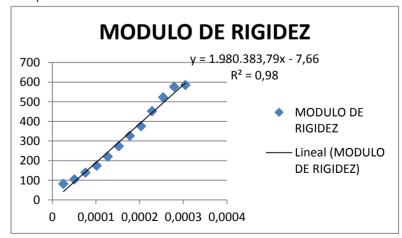




4.7.25 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

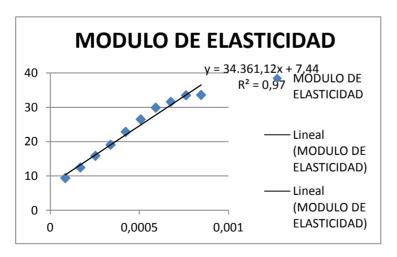
	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORM ACION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	81,84	0,15	0,0176	4,6311	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
	104,74	0,15	0,0176	5,9270	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
5000 psi	138,54	0,15	0,0176	7,8397	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
FALLADOS A LOS 28	173,54	0,15	0,0176	9,8203	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	220,20	0,15	0,0176	12,4607	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 20% DE	273,76	0,15	0,0176	15,4916	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGADO	326,44	0,15	0,0176	18,4727	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
RECICLADO	375,59	0,15	0,0176	21,2540	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	452,52	0,15	0,0176	25,6073	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	522,7	0,15	0,0176	29,5787	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	576,57	0,15	0,0176	32,6271	0,011	0,0002794	0,30	0,000931333
	585,2	0,15	0,0176	33,1155	0,012	0,0003048	0,30	0,001016

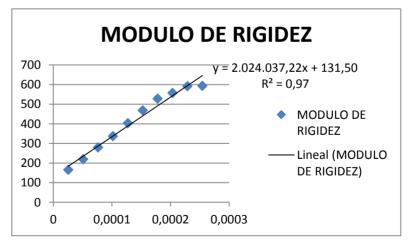




4.7.26 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 20% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

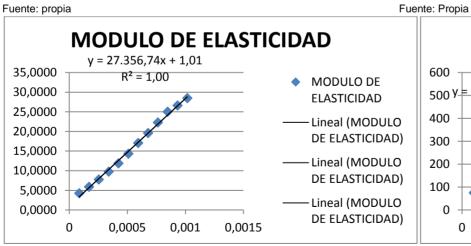
	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMA CION (PULG)	DEFORMA CION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	165,24	0,15	0,0176	9,3506	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
5000 psi	219,35	0,15	0,0176	12,4126	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS A LOS 28	279,65	0,15	0,0176	15,8249	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
DIAS CON	336,77	0,15	0,0176	19,0572	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
UN 20% DE	403,32	0,15	0,0176	22,8232	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
AGREGADO	468,22	0,15	0,0176	26,4958	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
RECICLADO	528,11	0,15	0,0176	29,8849	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
	557,52	0,15	0,0176	31,5491	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	591,26	0,15	0,0176	33,4584	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	593,14	0,15	0,0176	33,5648	0,01	0,000254	0,30	0,000846667

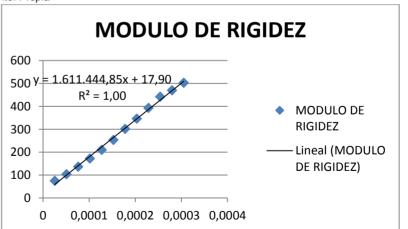




4.7.27 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 7 días.

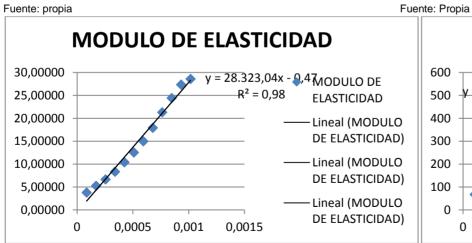
	P (FUERZA KN)	DIAMETR O	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMIMETR O (PULG)	DEFORMACIO N REAL (M)	LONGITU D (M)	DEFORMACIO N UNITARIA
	75,09	0,15	0,0177	4,2492	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
5000 psi	103,66	0,15	0,0177	5,8660	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS	136,77	0,15	0,0177	7,7396	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS 7	172,41	0,15	0,0177	9,7564	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	210,13	0,15	0,0177	11,8909	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 40% DE	252,93	0,15	0,0177	14,3129	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGAD	301,42	0,15	0,0177	17,0569	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
0	346,05	0,15	0,0177	19,5824	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
RECICLADO	393,46	0,15	0,0177	22,2653	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	442,41	0,15	0,0177	25,0353	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	470,04	0,15	0,0177	26,5988	0,011	0,0002794	0,30	0,000931333
	503,07	0,15	0,0177	28,4679	0,012	0,0003048	0,30	0,001016

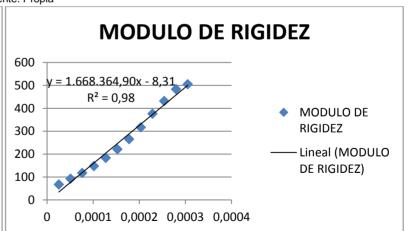




4.7.28 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 7 días.

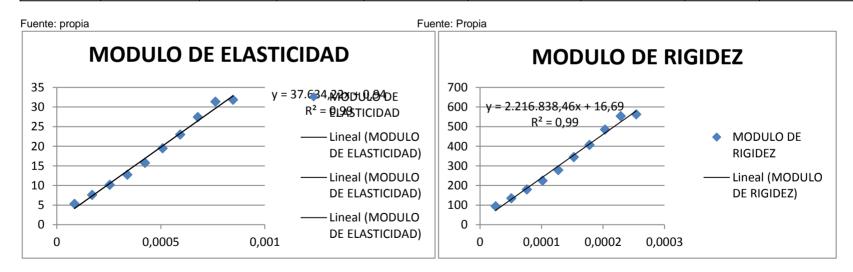
	P (FUERZA KN)	DIAMETR O	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMIMETR O (PULG)	DEFORMACIO N REAL (M)	LONGITU D (M)	DEFORMACIO N UNITARIA
	66,94	0,15	0,0177	3,7880	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
5000 psi	92,42	0,15	0,0177	5,2299	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS	117,47	0,15	0,0177	6,6474	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS 7	147,22	0,15	0,0177	8,3309	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	183,24	0,15	0,0177	10,3692	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 40% DE	221,26	0,15	0,0177	12,5207	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGAD	264,73	0,15	0,0177	14,9806	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
0	316,67	0,15	0,0177	17,9198	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
RECICLADO	376,5	0,15	0,0177	21,3055	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	431,36	0,15	0,0177	24,4099	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	483,03	0,15	0,0177	27,3339	0,011	0,0002794	0,30	0,000931333
	504,83	0,15	0,0177	28,5675	0,012	0,0003048	0,30	0,001016





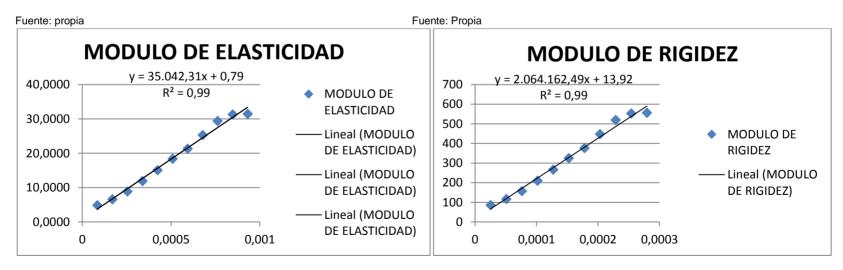
4.7.29 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 14 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETRO	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMIMETRO (PULG)	DEFORMACION REAL (M)	LONGITUD (M)	DEFORMACION UNITARIA
	93,72	0,15	0,0176	5,3034	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
	134,51	0,15	0,0176	7,6117	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
5000 psi	179,7	0,15	0,0176	10,1689	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
FALLADOS	225	0,15	0,0176	12,7323	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
A LOS 14 DIAS CON	278,8	0,15	0,0176	15,7768	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 40% DE	344,29	0,15	0,0176	19,4828	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGADO	406,4	0,15	0,0176	22,9975	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
RECICLADO	485	0,15	0,0176	27,4453	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
	553,94	0,15	0,0176	31,3465	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	562,45	0,15	0,0176	31,8281	0,01	0,000254	0,30	0,000846667



4.7.30 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 14 días.

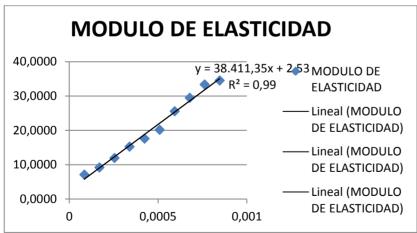
	P (FUERZA KN)	DIAMETR O	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMIMETR O (PULG)	DEFORMACIO N REAL (M)	LONGITU D (M)	DEFORMACIO N UNITARIA
	85,56	0,15	0,0177	4,8417	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
5000 psi	116,8	0,15	0,0177	6,6095	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS	157,08	0,15	0,0177	8,8889	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS 14	210,33	0,15	0,0177	11,9022	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	266,26	0,15	0,0177	15,0672	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 40% DE	325,24	0,15	0,0177	18,4048	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGAD	376,61	0,15	0,0177	21,3118	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
0	447,29	0,15	0,0177	25,3114	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
RECICLADO	519,56	0,15	0,0177	29,4011	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	553,09	0,15	0,0177	31,2985	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	555,64	0,15	0,0177	31,4428	0,011	0,0002794	0,30	0,000931333

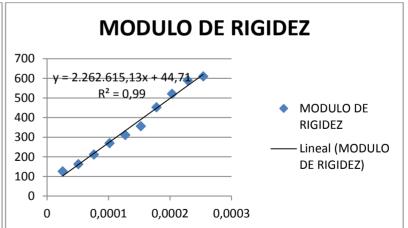


4.7.31 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETR O	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMIMETR O (PULG)	DEFORMACIO N REAL (M)	LONGITU D (M)	DEFORMACIO N UNITARIA
	125,81	0,15	0,01767	7,1194	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
5000 psi	162,69	0,15	0,01767	9,2064	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS	211,23	0,15	0,01767	11,9532	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS	269,38	0,15	0,01767	15,2438	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
28DIAS CON UN	311,01	0,15	0,01767	17,5996	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
40% DE	356,17	0,15	0,01767	20,1551	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGAD	451,98	0,15	0,01767	25,5768	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
0	520,66	0,15	0,01767	29,4633	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
RECICLADO	589,09	0,15	0,01767	33,3357	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	610	0,15	0,01767	34,5189	0,01	0,000254	0,30	0,000846667

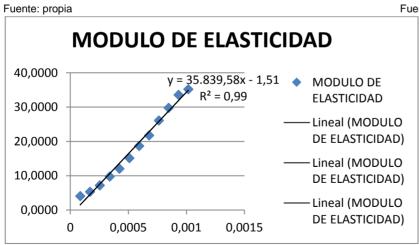
Fuente: propia Fuente: Propia

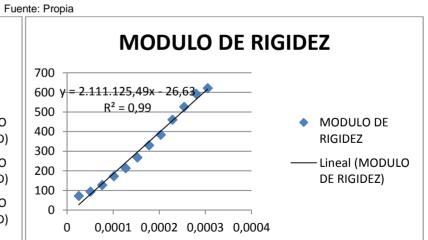




4.7.32 Tabla y Grafica de Modulo de Elasticidad y rigidez para cilindro de 5000psi con 40% de agregado reciclado fallado a los 28 días.

	P (FUERZA KN)	DIAMETR O	AREA (M2)	ESFUERZO (MPA)	DEFORMIMETR O (PULG)	DEFORMACIO N REAL (M)	LONGITU D (M)	DEFORMACIO N UNITARIA
	71,99	0,15	0,0177	4,0738	0,001	0,0000254	0,30	8,46667E-05
5000 psi	94,26	0,15	0,0177	5,3340	0,002	0,0000508	0,30	0,000169333
FALLADOS	127,61	0,15	0,0177	7,2212	0,003	0,0000762	0,30	0,000254
A LOS 28	172,82	0,15	0,0177	9,7796	0,004	0,0001016	0,30	0,000338667
DIAS CON	213,18	0,15	0,0177	12,0635	0,005	0,000127	0,30	0,000423333
UN 40% DE	267,74	0,15	0,0177	15,1510	0,006	0,0001524	0,30	0,000508
AGREGAD	329,95	0,15	0,0177	18,6714	0,007	0,0001778	0,30	0,000592667
0	384,23	0,15	0,0177	21,7430	0,008	0,0002032	0,30	0,000677333
RECICLADO	460,76	0,15	0,0177	26,0737	0,009	0,0002286	0,30	0,000762
	526,21	0,15	0,0177	29,7774	0,01	0,000254	0,30	0,000846667
	592,64	0,15	0,0177	33,5366	0,011	0,0002794	0,30	0,000931333
	621,57	0,15	0,0177	35,1737	0,012	0,0003048	0,30	0,001016





4.7.33 Módulo de elasticidad

MODULO DE ELASTICIDAD						
3000 psi	20%	40%				
7 dias		25795,47				
		24972,54				
14 dias	30767,57	26142,84				
14 ulas	25970,19					
28 dias	30758,82	30237,82				
Zo ulas	33153,33	33426,83				

Fuente: propia

MODULO DE ELASTICIDAD						
4000 psi	20%	40%				
7 dias	29019,15	29400,91				
/ dias		26968,85				
14 dias	27137,14	26181,2				
14 uias	30582,02	24877,08				
28 dias	32808,49	32368,94				
Zo ulas	31849,99	32593,86				

Fuente: propia

MODULO DE ELASTICIDAD							
5000 psi	20%	40%					
7 dias	25533,63	27356,74					
	26370,43	28323,04					
14 dias	30357,36	37634,22					
14 ulas	26955,02	35042,31					
28 dias	33620,04	38411,35					
Zo ulas	34361,12	35839,58					

4.7.34 Módulo de rigidez

MODULO DE RIGIDEZ						
3000 psi	20%	40%				
7 dias		1519478,82				
/ dias		1471003,94				
14 dias	1812359,39	1539440,35				
14 ulas	1529770,34					
28 dias	1811843,83	1781154,86				
Zo ulas	1951596,28	1969002,62				

Fuente: propia

MODULO DE RIGIDEZ					
4000 psi	20%	40%			
7 dias	1709369,14	1731856,36			
/ ulas		1588596,44			
14 dias	1598509,56	1542200,0			
14 uias	1801429,51	1465381,0			
28 dias	1932579,43	1906687,88			
Zo ulas	1876119,16	1919936,65			

Fuente: propia

MODULO DE RIGIDEZ					
5000 psi	20%	40%			
7 dias	1553346,46	1668364,9			
/ ulas	1504055,12	1611444,85			
14 dias	1788196,13	2216838,4			
14 ulas	1587781,51	2064162,49			
28 dias	1980383,79	2262615,13			
Zo ulas	22024037,2	2111125,49			

4.7.35 Resistencia obtenida de cilindros

Las tablas que se presentan a continuación es la recopilación de toda la información arrojada por la maquina donde se realizaron las fallas de los cilindros, cada una con su respectivo porcentaje de material reciclado para cada dosificación y número de días de fraguado por cada muestra.

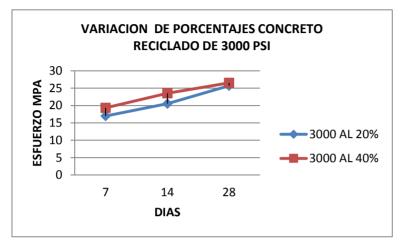
NATURAL		RECICLADO		RECICLADO		RECICLADO		
20,68 MPA	27,57 MPA	34,47 MPA	20,68 MPA (20%)	20,68 MPA (40%)	27,57 MPA (20%)	27,57 MPA (40%)	34,47 MPA (20%)	34,47 MPA (40%)
17,7	23,4	20,5	16,37	20,07	20,68	24,99	21,69	28,46
17,4	24,2	23,2	17,6	18,65	21,65	27,33	21,9	28,56
22,3	22,3	27,9	21,07	23,05	21,90	25,33	27,11	31,82
23,2	22,4	31,0	20,05	24,00	22,15	22,7	28,36	31,44
27,9	31,0	36,3	26,4	28,39	32,40	31,85	33,56	35,17
25,3	34,3	35,1	25,03	24,67	32,27	32,11	33,11	34,51

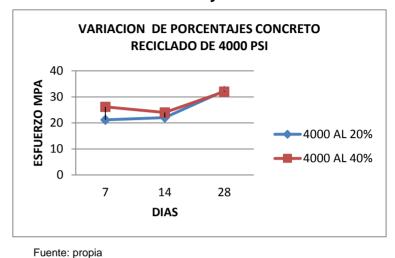
Fuente: propia

En la siguiente tabla se realizaron promedio de los dos cilindros por el dia que se fallo, para asi obtener un solo dato por día de falla.

PROMEDIOS						
DIAS	RECICLADO		RECICLADO		RECICLADO	
	20,68 MPA (20%)	20,68 MPA (40%)	27,57 MPA (20%)	27,57 MPA (40%)	34,47 MPA (20%)	34,47 MPA (40%)
7	16,985	19,36	21,165	26,16	21,795	28,51
14	20,56	23,525	22,025	24,015	27,735	31,63
28	25,715	26,53	32,335	31,98	33,335	34,84

4.7.36 Graficas de variación total de las resistencias entre concreto reciclado de 20% y 40%





Fuente: propia

VARIACION DE PORCENTAJES CONCRETO
RECICLADO DE 5000 PSI

40
30
20
10
7
14
28
DIAS

5 CONCLUSIONES

Teniendo en cuenta los resultados que se obtuvieron en la investigación, se logra concluir que la utilización de concreto triturado de buena calidad como remplazo de agregado grueso natural; cumple con las resistencias esperadas para la utilización del concreto en sus distintas aplicaciones.

Al momento de remplazar agregado grueso natural en un 40% se evidencia un leve cambio en su resistencia a la compresión, de un 4% siendo esta mayor a las que se obtuvieron con las primeras muestras, las cuales contenían agregado grueso natural en un 100%, mientras que al 20% no se evidencia grandes cambios en su resistencia.

En cuanto al módulo de elasticidad y rigidez, para los concretos de 3000 y 4000 psi se evidencia un comportamiento similar en ambos porcentajes lo cual nos indica que al 40% tiene una mayor resistencia a la compresión pero al mismo tiempo tiende a tener una mayor deformación lo cual no se aprecia en los de 20%, ya que su capacidad de carga fue menor y su deformación estuvo igual a los de 40%. Para los concretos de 5000 psi al 40% muestra una mayor resistencia a la compresión y mayor deformación, al 20% su comportamiento fue de menor resistencia a la compresión y su deformación fue también menor.

Al comparar estos datos con los de otros autores, se concluye que debido a distintos agentes externos y al utilizar un diámetro de agregado grueso de 1 1/2" se obtuvo un ligero cambio en la resistencia ya que para ellos tenía una mayor resistencia los de 20% en comparación con los de 40%.

RECOMENDACIONES

- Se recomienda para futuros semilleros el tener en cuenta las conclusiones y la investigación que se hizo en este.
- Realizar nuevos tipos de mezclas de concreto, como por ejemplo el remplazar el concreto joven y sin fatiga, por uno de mayor edad y algo de desgaste, también se podría cambiar el concreto triturado por otros materiales.
- Darle nuevas aplicaciones para estos tipos de concreto dependiendo los resultados obtenidos.

BIBLIOGRAFIA

- 1. Concreto Simple Ing. Gerardo A. Rivera
- 2. Durabilidad y Patología del Concreto Diego Sánchez de Guzmán Ingeniero Civil
- 3. NTC4109
- 4. Prefabricados concretodo, como construir con concretodo Nº2
- 5. Diccionario de Hidrología y ciencias a fines Guadalupe de la lanza espino-Carlos Cáceres Martínez-salvador adame Martínez-salvador Hernández pulido.
- 6. Materiales de Construcción Jorge Gómez Domínguez
- 7. Análisis de la resistencia a la compresión del concreto al adicionar limalla fina en un 3%, 4% y 5% respecto al peso de la mezcla- Juan Sebastián reyes bautista, yamid Alonso rodríguez pineda.
- 8. Institute for solid wastes of american public Works association Tratamiento de los residuos urbanos
- Análisis de información sobre el manejo y gestión de escombros a nivel nacional e internacional. Álvaro Chávez Porras – Ana Milena Mejía Cardona – Oscar Javier Bernal López
- 10. Resolución 541 del 14 de diciembre de 1994
- 11. https://www.estrucplan.com.ar/Producciones/imprimir.asp?IdEntrega=2916
- 12. https://reciclajeverde.wordpress.com/2012/10/05/los-residuos-de-la-construccion-clasificacion-y-normativa/
- 13. http://www.recytrans.com/blog/reciclaje-de-escombro/
- 14. Plan de acción de los escombros según PGIRS (plan de gestión integral de residuos sólidos) 2004-2019 en la ciudad de Girardot.
- 15. Norma Técnica Colombiana NTC 4109
- La industria del cemento en Colombia determinantes y comportamiento de la demanda (1996-2005) Andrés la torre cañón Juan Carlos de Irieu alcaraz
- a. NARCISO RODRIGUEZ SAN MIGUEL
- Pontificia universidad javeriana a facultad de ciencias económicas Bogotá, mayo de 2008
- 17. Método de ensayo de cementos. Determinación del tiempo de fraguado y de la estabilidad de volumen González, E. y Alloza, A.M.
- 18. Norma técnica colombiana NTC 174 concretos especificaciones de los agregados para concretos

- 19. Diseño de una mezcla de concreto utilizando residuos industriales y escombros Katty Milena Parra Maya María Alejandra Bautista Moros universidad pontificia bolivariana seccional Bucaramanga
- 20. Propiedades Mecánicas y de durabilidad de concretos con agregado reciclado Ing. Néstor Raúl Bojacá Castañeda Escuela Colombiana de Ingeniería Julio Garavito
- 21. NTC 1486 Presentación De tesis, trabajos de grado y otros trabajos de investigación
- 22. NTC 4490 Referencias documentales para fuentes de información electrónicas.
- 23. NTC 5613 Para citas bibliográficas. normas de presentación para informes. universidad metropolitana.

ANEXOS

Anexo A. NORMA TECNICA COLOMBIANA NTC 31 CEMENTO PORTLAND DEFINICIONES

DEFINICIONES

CEMENTO

Para los efectos de esta norma es un material pulverizado que además de óxido de calcio contiene sílice alúmina y óxido de hierro y que forma, por adición de una cantidad apropiada de agua, una pasta conglomerante capaz de endurecer tanto en el agua como en el aire. Se excluyen las cales hidráulicas, las cales aéreas y los yesos.

PROPIEDAD HIDRÁULICA

Aptitud de un material pulverizado de fraguar y endurecer en presencia de agua y de formar compuestos estables.

PROPIEDAD PUZOLÁNICA

Aptitud de un material pulverizado de reaccionar químicamente en presencia de agua con hidróxido de calcio a la temperatura ambiente, formando compuestos que poseen propiedades hidráulicas.

CLÍNKER PÓRTLAND

Componente del cemento en forma granulada, constituido principalmente por silicatos, aluminatos y ferroaluminatos de calcio y que se obtiene por la cocción, hasta fusión parcial (clinkerización), de una mezcla convenientemente proporcionada y homogenizada de materiales debidamente seleccionados.

CLÍNKER ALUMINOSO

Producto constituido en su mayor parte por aluminato de calcio que se obtiene por la fusión de una mezcla convenientemente proporcionada y homogeneizada de materiales seleccionados, siempre que en el clinker resultante, la cantidad de óxido de aluminio sea superior al 30 % y la de óxido de hierro inferior al 20 % expresada como porcentaje en masa de la masa total.

ESCORIA GRANULADA DE ALTO HORNO

Subproducto que se obtiene por el tratamiento de minerales de hierro en el alto horno de forma granulada por el enfriamiento brusco y además debe tener composición química conveniente.

PUZOLANA

Material silíceo o sílico-aluminoso que posee propiedad puzolánica. Puede ser en estado natural (tierra de diatomeas. rocas opalinas, esquistos, cenizas volcánicas, pumitas), de material calcinado (los nombrados anteriormente y algunos como las arcillas y esquistos más comunes) o de material artificial (óxido de silicio precipitado y cenizas volantes).

OTROS COMPONENTES DEL CEMENTO

Materiales arcillosos o calcáreo-sílico-aluminosos, calcinados o no, que poseen propiedades hidraúlicas o puzolánicas.

CEMENTO PÓRTLAND

Producto que se obtiene por la pulverización del clinker pórtland con la adición de una o más formas de sulfato de calcio. Se admite la adición de otros productos siempre que su inclusión no afecte las propiedades del cemento resultante. Todos los productos adicionales deben ser pulverizados conjuntamente con el clinker.

CEMENTO PÓRTLAND DE ESCORIA DE ALTO HORNO

Producto que se obtiene por la pulverización conjunta del clinker pórtland y escoria granulada de alto horno o de una mezcla íntima y uniforme de cemento pórtland y escoria granulada finamente dividida, con adición de una o más formas de sulfato

de calcio. El contenido de la escoria granulada de alto horno debe estar comprendido entre el 15 % y el 85 % en masa de la masa total.

CEMENTO SIDERÚRGICO SUPERSULSFATADO

Producto que se obtiene por la pulverización conjunta de escoria granulada de alto horno con pequeñas cantidades de clinker pórtland, cemento pórtland y cal hidratada o con una combinación de estos materiales y cantidades apreciables de sulfato de calcio. El contenido de escoria de alto horno debe ser superior al 70 % en masa de la masa total.

CEMENTO PÓRTLAND PUZOLÁNICO

Producto que se obtiene por la pulverización conjunta de clinker pórtland y puzolana o de una mezcla íntima y uniforme de cemento pórtland y puzolana finamente pulverizada con adición de una o más formas de sulfato de calcio. El contenido de puzolana debe estar comprendido entre el 25 % y el 50 % en masa de la masa total.

CEMENTO PÓRTLAND CON ADICIONES

Producto que se obtiene por la pulverización conjunta del clinker pórtland y otros materiales que cumplan con lo indicado en el numeral 2.8, con la adición de una o más formas de sulfato de calcio. el contenido de otros materiales debe estar comprendido entre el 15 % y el 30 % en masa de la masa total.

CEMENTO DE ALBAÑILERÍA

Producto que se obtiene por la pulverización conjunta del clinker pórtland y materiales que carezcan de propiedades hidráulicas o puzolánicas con la adición de una o más formas de sulfato de calcio. El contenido de materiales adicionales debe estar comprendido entre el 15 % y el 50 % en masa de la masa total.

CEMENTO ALUMINOSO

Producto que se obtiene por la pulverización del clinker aluminoso.

Anexo B. NORMA TECNICA COLOMBIANA NTC 121 CEMENTO PORTLAND ESPECIFACIONES FISICAS - MECANICAS

OBJETO

Esta norma establece los requisitos físicos y mecánicos que deben cumplir los siguientes tipos de cemento Pórtland: 1,1 M,2.3,4 y 5.

REQUISITOS

Todos los tipos de cemento Pórtland a que se refiere esta norma, deberá cumplir con los correspondientes requisitos de la tabla; los requisitos indicados en la Tabla 2 serian opcionales.

La resistencia del cemento tipo 3 a cualquier edad, deberá ser mayor que su resistencia a la edad inmediatamente anterior, si el comprador exige ensayos de resistencia a la comprensión para cemento tipo 3, distintos a los especificados en la Tabla 1; la resistencia a los 7 d deberá ser mayor que la obtenida a los 3 d.

Tabla 1. Requisitos físicos

	Tipo 1	Tipo 1M	Tipo 2	Tipo 3	Tipo 4	Tipo 5
Finura, superficie especifica en m²/kg						
- Ensayo por medio de permeabilidad al aire, mínimo.	280	280	280	-	280	280
Estabilidad	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8
Expansión en autoclave, máximo, %						
Tiempo de fraguado (Métodos alternativos).						
- Ensayo por agujas de Vicat: Tiempo inicial, en minutos, no debe ser menor de	45	45	45	45	45	45
Tiempo final, en horas, no debe ser mayor de	8	8	8	8	8	8
Resistencia a la comprensión en Mpa (aprox. kgf/cm²).						
La resistencia a la comprensión de cubos de mortero hechos con una parte de cemento y 2,75 partes de un arena gradada normalizada para este ensayo, preparados y probados de acuerdo con la NTC 220, no debe ser menor que , los valores indicados abajo, para cada edad.						
1 d		-	-	10,0 (100)		
3 días	8,0 (80)	12,5 (125)	10,5 (105)	21,0 (210)	-	8,5 (85)
7 días	15,0 (150)	19,5 (195)	17,5 (175)	-	7,0 (70)	15,5 (155)
28 días	24,0 (240)	-	-	-	17,5 (175)	21,0 (210)

TOMA DE MUESTRAS

Mediante acuerdo entre fabricantes y comprador, éste podrá enviar un inspector a la planta o a los depósitos del fabricante para la toma de muestras. Toda inspección y la toma de muestras del cemento, se hará conjuntamente con el fabricante de acuerdo con la NTC 108 y de tal manera que en ningún caso interfiera con el proceso normal de fabricación y despacho.

ACEPTACIÓN O RECHAZO

El cemento será rechazado si no se cumple con alguno de los requisitos físicos establecidos en la Tabla 1. Para este efecto, se muestreará conjuntamente entre las partes, utilizando tres laboratorios reconocidos; se aceptará el criterio de los dos más acordes en sus resultados.

El cemento que después de haber sido ensayado permanezca almacenado a granel por más de seis meses, o empacado por más de tres meses en las bodegas del vendedor, podrá ser ensayado nuevamente por el comprador antes de su despacho y podrá ser rechazado si no cumple con los requisitos de esta Norma.

Los bultos cuya masa varíe en más del 5% por debajo de la especificada, podrán ser rechazados.

Si al tomar el 5% de los bultos de un pedido y su masa promedio sea menor del 2% de la especificada , el pedido podrá ser rechazado.

Sí el cemento no cumple con el requisito de estabilidad, podrá aceptarse siempre que al ensayar una nueva muestra dentro de los 28 d siguientes al primer ensayo, ésta cumpla con la especificación correspondiente.

Anexo C. NORMA TECNICA COLOMBIANA NTC 321 CEMENTO PORTLAND ESPECIFACIONES QUIMICAS

OBJETO

Esta norma establece los requisitos que deben cumplir los siguientes tipos de cemento Pórtland: 1, 1M, 2, 3, 4 y 5.

REQUISITOS

Todos los tipos de cemento Pórtland a que se refiere esta norma, deberán cumplir con los correspondientes requisitos de la Tabla 1.

El siguiente requisito es opcional: el cemento cuyo contenido de álcalis sea inferior al

0,60 %, calculado como porcentaje de Na2O, más 0,658 veces el porcentaje de K2O, podrá especificarse para el uso en hormigón con agregados que probablemente produzcan reacciones dañinas de acuerdo con las especificaciones de la NTC 174.

Para los cementos en los cuales se indiquen restricciones en la composición potencial, el consumidor podrá solicitar al fabricante el suministro de una muestra de clinker o de un análisis del mismo. Debido a que la posible presencia de materiales diferentes al clinker Pórtland y el sulfato de calcio puede desvirtuar el cálculo de los compuestos potenciales en el cemento, se recomienda efectuar el análisis de clinker del cemento y calcular sus compuestos potenciales determinando, con base en estos compuestos y en el contenido de clinker en el cemento, la composición potencial del mismo. Para los efectos de este cálculo se deberán mantener tres muestras, distribuidas así: una para el consumidor, una para el fabricante y una muestra testigo debidamente sellada.

Tabla 1. Requisitos químicos del cemento Pórtland

	Tipo 1	Tipo 1M	Tipo 2	Tipo 3	Tipo 4a)	Tipo 5a)
Dióxido de silicio (S ₁ O ₂), mín %	-	-	21,0	-	-	-
Óxido de aluminio (Al ₂ O ₃), máx %	-	-	6,0	-	-	-
Óxido de hierro (Fe ₂ O ₃), máx %	-	-	6,0	-	6,5	-
Óxido de magnesio (MgO), máx %	7,0	7,0	7,0	7,0	7,0	7,0
Trióxido de azufre (SO ₃), máx %	3,5	3,5	_	4,5	-	-
Pérdida al fuego, máx %	-	5,0	4,0	4,0	3,5	4,0
Residuo insoluble, máx %	-	4,0	3,0	3,0	3,0	3,0
Silicio tricálcico (3CaO. S ₁ O ₂) ^{b)} , máx %	-	-	-	-	35,0	-
Silicato dicálcico (3CaO.S ₁ O ₂) ^{b)} , mín %	-	-	-		40,0	-
Aluminato tricálcico (3CaO. Al ₂ O ₃) ^{b)} , máx %	-	-	8,0	15,0 ^{c)}	7,0	5,0
(3CaO. S _i O ₂) + (3CaO.Al ₂ O ₃), máx %	-	-	58,0 ^{d)}	-	-	-
Ferrialuminato tetracálcico más el doble de aluminato tricálcico ^{b)} (4CaO. Al ₁ O ₃ . Fe ₂ O ₃) + 2 (3CaO. Al ₂ O ₃), o solución sólida						
(4C ₂ O. Al ₂ O ₃ . Fe ₂ O ₃) el que es aplicable, máx %	-	-	-	-	-	20,0

ACEPTACIÓN O RECHAZO

El cemento será rechazado si no se cumple con alguno de los requisitos químicos establecidos en la Tabla 1. Para este efecto, se muestreará conjuntamente entre las partes, utilizando tres laboratorios reconocidos; se aceptará el criterio de los dos más acordes en sus resultados.

El cemento que después de haber sido ensayado permanezca almacenado a granel por más de seis meses, o empacado por más de tres meses en las bodegas del vendedor, podrá ser ensayado nuevamente por el comprador antes de su despacho y podrá ser rechazado si no cumple con alguno de los requisitos de esta norma.

Los bultos cuya masa varíe en más del 5 % por debajo de la especificación, podrán ser rechazados. Si al tomar el 5 % de los bultos de un pedido y su masa promedio sea menor del 2 % de la especificada, el pedido podrá ser rechazado.

ACEPTACIÓN O RECHAZO

El cemento será rechazado si no se cumple con alguno de los requisitos químicos establecidos en la Tabla 1. Para este efecto, se muestreará conjuntamente entre las partes,utilizando tres laboratorios reconocidos; se aceptará el criterio de los dos más acordes en sus resultados.

El cemento que después de haber sido ensayado permanezca almacenado a granel por más de seis meses, o empacado por más de tres meses en las bodegas del vendedor, podrá ser ensayado nuevamente por el comprador antes de su despacho y podrá ser rechazado si no cumple con alguno de los requisitos de esta norma.

Los bultos cuya masa varíe en más del 5 % por debajo de la especificación, podrán ser rechazados. Si al tomar el 5 % de los bultos de un pedido y su masa promedio sea menor del 2 % de la especificada, el pedido podrá ser rechazado.

Anexo D. NORMA TECNICA COLOMBIANA NTC 30 CEMENTO PORTLAND CLASIFICACION Y NOMENCLATURA

DEFINICIONES Y CLASIFICACIÓN

CEMENTO PÓRTLAND TIPO 1

Es el destinado a obras de hormigón en general, al que no se le exigen propiedades especiales.

Cemento Portland Tipo 1 M

Es el destinado a obras de hormigón en general al que no se le exigen propiedades especiales pero tiene resistencias superiores a las del Tipo 1.

CEMENTO PÓRTLAND TIPO 2

Es el destinado en general a obras de hormigón expuestas a la acción moderada de sulfatos y a obras donde se requiera moderado calor de hidratación.

CEMENTO PÓRTLAND TIPO 3

Es el que desarrolla altas resistencias iníciales.

CEMENTO PÓRTLAND TIPO 4

Es el que desarrolla bajo calor de hidratación.

CEMENTO PÓRTLAND TIPO 5

Es el que ofrece alta resistencia a la acción de los sulfatos.

CEMENTO PÓRTLAND BLANCO

Es el que se obtiene con materiales debidamente seleccionados que le confieren una coloración blanca.

CEMENTO PÓRTLAND CON INCORPORADORES DE AIRE

Son aquellos a los que se les adiciona un material incorporador de aire durante la pulverización.

Cemento Pórtland Tipo 1-A

Es el cemento Pórtland Tipo 1, al cual se le adiciona un material incorporador de aire.

Cemento Pórtland Tipo 1-M - A

Es el cemento Pórtland 1-M, al cual se le adiciona un material incorporador de aire.

Cemento Pórtland Tipo 2-A

Es el cemento Pórtland Tipo 2, de moderado calor de hidratación al que se le adiciona un material incorporador de aire.

Cemento Pórtland Tipo 3-A

Es el cemento Pórtland Tipo 3, de alta resistencia inicial, al cual se le agrega un material incorporador de aire.

Anexo E. NORMA TECNICA COLOMBIANA NTC 174 ESPECIFICACIONES DE LOS AGREGADOS PARA CONCRETO

Las especificaciones de los agregados es un tema de gran importancia ya que estos deben de cumplir ciertos requisitos para poder ser aptos en el diseño del concreto, sea para la aplicación que sea que se vaya a utilizar, es por esto que los agregados deben de ser obtenidos de canteras y/o lugares que cumplan con todas las especificaciones y certificaciones de ley.

A continuación la NORMA TECNICA COLOMBIANA NTC 174 nos dará una idea clara de los requisitos que se deben de tener en cuenta al momento de elegir los agregados.

AGREGADO FINO

CARACTERÍSTICAS GENERALES

El agregado fino debe estar compuesto de arena natural, arena triturada o una combinación de éstas.

Tabla 1. Límites para sustancias dañinas en el agregado fino para concreto

Material	Máximo porcentaje del peso total de la muestra
Terrones de arcilla y partículas deleznables	3,0
Material que pasa el tamiz 75 μm (No. 200):	
Concreto sujeto a abrasión	3,0 (a)
Todos los demás concretos	5,0 (a)
Carbón o lignito:	
Donde la apariencia superficial del concreto sea de importancia.	0,5
Todos los demás concretos	1,0

En el caso de arena triturada, si el material que pasa el tamiz 75 µm (No. 200) contiene polvo de trituración libre de arcilla o esquistos, estos límites pueden incrementarse al 5 % y 7 %, respectivamente.

GRADACIÓN

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO.

El agregado fino, excepto para lo previsto en los numerales 6.2, 6.3 y 6.4, debe estar clasificado dentro de los siguientes límites:

Tamiz NTC 32 (ASTM E 11)	Porcentaje que pasa
9,5 mm	100
4,75 mm	95 a 100
2,36 mm	80 a 100
1,18 mm	50 a 85
600 μm	25 a 60
300 μm	10 a 30
150 μm	2 a 10

6.2 El mínimo porcentaje dado arriba para el material que pasa los tamices de 300 □m (No. 50) y 150 □m (No. 100) puede reducirse a 5 y a 0, respectivamente, si el agregado va a usarse en concreto con aire incorporado, con un contenido de cemento mayor de 237 kg/m3, o en concreto sin aire incorporado con un contenido de cemento mayor de 297 kg/m3, o si se usa un aditivo o adición mineral aprobado para suplir la deficiencia en el porcentaje que pasa estos tamices. El

concreto con aire incorporado es aquel en el que se ha usado un aditivo incorporador de aire cuyo contenido de aire es de más del 3 %.

- 6.3 No debe suceder que cualquier tamiz pase más del 45 % del agregado fino y quede retenido en el siguiente tamiz según lo mostrado en el numeral 6.1. Los módulos de finura no deben ser menores de 2,3 ni mayores de 3,1.
- **6.4** El agregado fino que no cumpla los requisitos de granulometría y módulos de finura, de los numerales 6.1, 6.2 o 6.3 puede ser aceptado si existen registros de comportamiento aceptables del concreto fabricado con este material. Si no se tienen dichos registros se debe ensayar el agregado fino de acuerdo con su comportamiento en el concreto, así:

Un ensayo para elaborar el concreto con el agregado fino bajo consideración y otro ensayo para elaborar el concreto con agregado de calidad demostrada. Se someten las muestras bajo las mismas condiciones de la obra de tal manera que el resultado obtenido con el agregado bajo consideración sea al menos igual al testigo de calidad demostrada.

6.5 Para despachos continuos de agregado fino de una fuente dada, el módulo de finura no debe variar en más de 0,20 del módulo de finura tomado como base. Este módulo de finura de base debe ser aquel valor que es típico de la fuente. Si es necesario, el módulo de finura de base puede ser cambiado siempre y cuando lo apruebe el comprador.

AGREGADO GRUESO

CARACTERÍSTICAS GENERALES

El agregado grueso debe estar compuesto de grava, grava triturada, roca triturada, escoria de alto horno enfriada al aire, o concreto triturado fabricado con cemento hidráulico o una combinación de ellos, conforme a los requisitos de esta norma.

GRADACIÓN

El agregado grueso debe cumplir con los requisitos establecidos en la Tabla 2 para el número de tamaño especificado.

Tabla 2. Requisitos de gradación para agregado grueso

Número del tamaño del agre- gado	Tamaño nominal (tamices de abertura cuadrada)		Material que pasa uno de los siguientes tamices (porcentaje en masa)											
		100 mm	90 mm	75 mm	63 mm	50 mm	37,5 mm	25,0 mm	19,0 mm	12,5 mm	9,5 mm	4,75 mm (No.4)	2,36 mm (No.8)	1,18 mm (No.16)
1	90 mm a 37,5 mm	100	90-100	-	25- 60	-	0-15	-	0-5	-	-	-	-	-
2	63 mm a 37,5 mm	-	-	100	90-100	35-70	0-15	-	0-5	-	-	-	-	-
3	50 mm a 25,0 mm	-	-	-	100	90-100	35-70	0-15	-	0-5	-	-	-	-
357	50 mm a 4,75 mm (No.4)	-	-	-	100	95-100	-	35-70	-	10-30	-	0 - 5	-	-
4	37,5 mm a 19,0 mm	-	-	-	-	100	90-100	20-55	0-15	-	0-5	-	-	-
467	37,5 mm a 4,75 mm (No.4)	-	-	-	-	100	95-100	-	35-70	-	10- 30	0-5	-	-
5	25,0 mm a 12,5 mm	-	-	-	-	-	100	90-100	20-55	0- 10	0 - 5	-	-	-
56	25,0 mm a 9,5 mm	-	-	-	-	-	100	90-100	40-85	10-40	0- 15	0 - 5	-	-
57	25,0 mm a 4,75 mm (No.4)	-	-	-	-	-	100	95-100	-	25-60	-	0 -10	0-5	-
6	19,0 mm a 9,5 mm	-	-	-	-	-	-	100	90-100	20 - 55	0- 15	0-5	-	-
67	19,0 mm a 4,75 mm (No.4)	-	-	-	-	-	-	100	90-100	-	20 - 55	0- 10	0-5	-
7	12,5 mm a 4,75 mm (No.4)	-	-	-	-	-	-	-	100	90 - 100	40 - 70	0- 15	0-5	-
8	9,5 mm a 2,36 mm (No.8)	-	-	-	-	-	-	-	-	100	85 - 100	10- 30	0- 10	0 -5

Anexo F. NORMA TECNICA COLOMBIANA NTC 3459 CONCRETOS AGUA PARA LA ELABORACION DE CONCRETO.

OBJETO

Esta norma tiene por objeto determinar el método para establecer por medio de ensayos, si el agua es apropiada para la elaboración de concreto.

Los ensayos a que se refiere esta norma no proporcionan información con respecto a la durabilidad del concreto a largo plazo.

REQUISITOS GENERALES

Generalidades

El agua debe ser clara y de apariencia limpia, libre de cantidades perjudiciales de aceites,

ácidos, sales, materiales orgánicos y otras sustancias que puedan ser dañinas para el concreto o el refuerzo. Si contiene sustancias que le produzcan color, olor o sabor inusuales, objetables o que causen sospecha, el agua no se debe usar a menos que existan registros de concretos elaborados con ésta, o información que indique que no perjudica la calidad del concreto.

El agua para elaborar el concreto puede tomarse de fuentes naturales y, por lo tanto puede contener elementos orgánicos indeseables o contenidos inaceptables de sales inorgánicas, Las aguas superficiales, en particular, a menudo contienen materia en suspensión, como aceite, arcilla, sedimentos, hojas y otros desechos

vegetales, y puede ser inadecuado emplearlas sintratamiento físico preliminar, como filtración o sedimentación para que dicha materia en suspensión se elimine.

Agua de lavado

El agua de lavado proveniente de la operación de limpieza de las mezcladoras o de las zonas de almacenamiento de materias primas, se puede usar para la fabricación de concreto siempre que los ensayos cumplan con las especificaciones contenidas en el numeral 3 de esta norma.

Contaminación por desechos industriales

Se debe tener cuidado cuando se empleen aguas que pueden estar contaminadas por efluentes

industriales o por drenaje de minas, depósitos de minerales entre otros; estas aguas deben

ensayarse de acuerdo con esta norma.

REQUISITOS ESPECÍFICOS

La aceptación del agua se debe basar en los requisitos químicos. En caso de que el agua

sobrepase los límites establecidos en el numeral 2.2.1 de esta norma o de no disponer de la información proveniente de los análisis químicos, se deben cumplir los requisitos físicos.

Requisitos químicos

Impurezas orgánicas. Las sustancias orgánicas contenidas en aguas naturales afectan considerablemente el tiempo de fraguado inicial del cemento y la resistencia última del concreto.

Las aguas que tengan un color oscuro, un olor pronunciado, o aquéllas donde sean visibles lamas de algas en formación de color verde o café, deben ser miradas con desconfianza y ensayarse de acuerdo con esta norma.

Debe tenerse cuidado con los altos contenidos de azúcar en el agua por que pueden ocasionar retardo en el fraguado.

Impurezas inorgánicas

Generalidades.

Los límites permisibles para contenidos inorgánicos son muy amplios, pero en algunas partes del mundo éstos pueden presentarse en cantidades suficientes para causar un deterioro gradual del concreto. La información disponible respecto al efecto de los sólidos disueltos sobre la resistencia y durabilidad del concreto es insuficiente para establecer unos límites numéricos, pero se puede proporcionar una guía para niveles permisibles de ciertas impurezas.

Los iones que se presentan con mayor frecuencia en aguas naturales son calcio, magnesio, sodio, potasio, bicarbonato, sulfato, cloruro, nitrato, y menos frecuente, carbonato.

Las aguas con un contenido total combinado de estos iones comunes hasta 2 000 mg/l, son generalmente adecuadas como agua de mezcla.

Cloruros. La presencia de cloruros en el concreto, provenientes del agua de mezcla o de otras fuentes, puede causar problemas potenciales con algunos cementos o cuando se tienen metales embebidos en el concreto. La cantidad de cloruros que puede permitirse en el agua de mezcla depende de la cantidad total de cloruros en el concreto, considerando las demás fuentes. En la Tabla C.4-5 de las Normas Colombianas de Diseño y Construcción Sismorresistente (NSR-98) se incluyen valores límites recomendados para el contenido total de cloruros como porcentaje de peso de cemento en varios tipos de concreto.

Como una guía, el contenido total de cloruros del agua no debe exceder de 500 mg/l para concreto pre-esforzado, o de 1 000 mg/l para obras de concreto reforzado en ambientes húmedos o en contacto con aluminio embebido, metales diferentes o con formaletas metálicas galvanizadas. Algunas veces es necesario aceptar concentraciones más altas en ciertas regiones áridas donde las aguas naturales son bastante salinas, siempre y cuando existan registros de concretos elaborados con estas, o información que indique que no perjudican la calidad del concreto.

El agua de mar se ha empleado para producir concreto de cemento Pórtland, pero existe una tendencia para que éste cause humedad superficial y eflorescencia. Su uso puede causar, también, una moderada reducción de la resistencia. El agua de mar no debe emplearse en concreto reforzado o preesforzado ni en concreto hecho con cemento de alto contenido de alúmina.

Sulfatos. La concentración del contenido del ión sulfato (SO4) no debe exceder de 3 000 mg/l.

Una guía general para la aceptabilidad de los sulfatos en el agua de mezcla es que no se exceda una concentración de 1 000 mg/l de SO3 (trióxido de azufre). Sin embargo, se ha empleado satisfactoriamente agua con concentraciones más altas; en este caso, la cantidad permitida en el agua de mezcla depende del contenido de sulfatos de los agregados y el cemento, ya que el factor crítico es la cantidad total de sulfatos en el concreto, que no debe exceder del 4 % de SO3 por masa de cemento, según se establece en el Anexo A de la norma BS 5328.

Álcalis. El agua que contiene carbonatos y bicarbonatos de álcalis puede afectar el tiempo de fraguado y la resistencia del concreto. Su presencia puede ser perjudicial si existe un riesgo de reacción álcali-agregado. En general, su total combinado no debe exceder 1 000 mg/l de agua.

El contenido total combinado de óxidos de sodio y potasio, expresado como Na2O + 0,658 K2O no debe exceder de 600 mg/l.

Sólidos totales. La concentración de sólidos totales en el agua para la elaboración de concreto no debe exceder los 0,05 kg/l.

Requisitos físicos

Se considera que el agua no tiene efecto significativo en las características de fraguado y de resistencia del concreto si al realizar los ensayos especificados en la NTC 118 (ASTM C 191) y NTC 220 (ASTM C 109), respectivamente, se obtienen las siguientes condiciones:

Tiempo de fraguado. Los tiempos de fraguado inicial del cemento, determinados a partir de muestras elaboradas con agua de ensayo y agua testigo, no deben diferir entre sí en más de 30 min.

Resistencia a la compresión. El promedio de la resistencia a la compresión de los cubos de mortero hechos con agua de ensayo, evaluada a 7 d, debe ser mayor o igual al 90 % de la resistencia promedio de los cubos de mortero hechos con el agua testigo, evaluada a la misma edad. Si la resistencia es menor que el 90 % pero superior al 80 % de la resistencia de los cubos de mortero elaborado con el agua testigo, se debe contemplar la modificación de las proporciones de la

mezcla. Si la resistencia es menor que el 80 % de la resistencia de los cubos de mortero elaborado con el agua testigo, se debe conseguir una fuente alternativa.

Anexo G. Resolución 541 del 14 de diciembre de 1994

En materia de transporte

- 1. Los vehículos destinados para tal fin deberán tener involucrados a su carrocería los contenedores o platones apropiados, a fin de que la carga depositada en ellos quede contenida en su totalidad, en forma tal que se evite el derrame, pérdida del material o el escurrimiento de material húmedo durante el transporte. Por lo tanto, el contenedor o platón debe estar constituido por una estructura continua que en su contorno no contenga roturas, perforaciones, ranuras o espacios. Los contenedores o platones empleados para este tipo de carga deberá estar en perfecto estado de mantenimiento. La carga deberá ser acomodada de tal manera que su volumen esté a ras del platón o contenedor, es decir, a ras de los bordes superiores más bajos del platón o contenedor. Además, las puertas de descargue de los vehículos que cuenten con ellas, deberán permanecer adecuadamente aseguradas y herméticamente cerradas durante el transporte
- 2. No se podrá modificar el diseño original de los contenedores o platones de los vehículos para aumentar su capacidad de carga en volumen o en peso en relación con la capacidad de carga del chasis
- 3. Es obligatorio cubrir la carga transportada con el fin de evitar dispersión de la misma o emisiones fugitivas. La cobertura deberá ser de material resistente para evitar que se rompa o se rasgue y deberá estar sujeta firmemente a las paredes exteriores del contenedor o platón en forma tal, que caiga sobre el mismo por lo menos 30 cm a partir del borde superior del contenedor o platón
- 4. Los vehículos mezcladores de concreto y otros elementos que tengan alto contenido de humedad deben tener los dispositivos de seguridad necesarios para evitar el derrame del material de mezcla durante el transporte. Si además de cumplir con todas las medidas a que se refieren los anteriores numerales, hubiere escape, pérdida o derrame de algún material o elemento de los vehículos en áreas

de espacio público, éste deberá ser recogido inmediatamente por el transportador, para lo cual deberá contar con el equipo necesario.

En materia de almacenamiento, cargue y descargue

1. Se prohíbe el almacenamiento temporal o permanente de los materiales y elementos a que se refiere esta Resolución, en áreas de espacio público. Exceptuase algunas áreas de espacio público que se utilicen para la realización de obras públicas, las cuales deberán cumplir con las condiciones que se definen en el presente artículo y estar circunscritas exclusivamente a su área de ejecución

Tratándose de obras se observará lo siguiente:

- a. El espacio público que vaya a utilizarse para el almacenamiento temporal de los materiales y elementos para la construcción, adecuación, transformación o mantenimiento de obras públicas, deberá ser debidamente delimitado, señalizado y optimizado al máximo se usó con el fin de reducir las áreas afectadas.
- b. Está prohibido él cargue, descargue o el almacenamiento temporal o permanente de los materiales y elementos para la realización de obras públicas sobre zonas verdes, áreas arborizadas, reservas naturales o forestales y similares, áreas de recreación y parques, ríos, quebradas, canales, caños, humedales y en general cualquier cuerpo de agua.
- c. Las áreas de espacio público destinadas a la circulación peatonal solamente se podrán utilizar para el cargue, descargue y el almacenamiento temporal de materiales y elementos, cuando se vayan a realizar obras públicas sobre estas mismas áreas u otras obras subterráneas que coincidan con ellas. Para ello, el material deberá ser acordonado, apilado y cubierto en forma tal, que no impida el paso de los peatones o dificulte la circulación vehicular, evite la erosión eólica o el arrastre del mismo por la lluvia y deberán también colocarse todos los mecanismos y elementos necesarios para garantizar la seguridad de peatones y conductores.
- d. El cargue, descargue y el almacenamiento temporal de los materiales y elementos para la realización de obras públicas destinadas para el tráfico vehicular, se llevará a cabo en las mismas áreas y, para tal efecto, el material

deberá ser acordonado y apilado adecuadamente y deberán colocarse todos los mecanismos y elementos adecuados requeridos para garantizar el tránsito vehicular y las señalizaciones necesarias para la seguridad de conductores y peatones. El tiempo máximo permitido para el almacenamiento del material no podrá exceder de veinticuatro horas después a la finalización de la obra o actividad.

- e. Para la utilización de las demás áreas de espacio público no mencionadas, en desarrollo de actividades de cargue, descargue y almacenamiento temporal de los materiales y elementos para la realización de obras públicas, deberá comunicarse la situación a la autoridad ambiental competente, indicando en detalle el tiempo requerido para culminar la obra, la delimitación del área que se va a utilizar, las condiciones de almacenamiento del material y la utilización del área cuando se retire el material.
- f. . En todos los casos, con posterioridad a la finalización de las obras se deberá recuperar el espacio público utilizado, de acuerdo con su uso garantizando la reconformación total de la infraestructura y la eliminación absoluta de los materiales, elementos y residuos, en armonía con lo dispuesto en esta Resolución.

Tratándose de obras privadas se observará lo siguiente:

- a. Está prohibido el cargue, descargue y almacenamiento temporal o permanente, de los materiales y elementos a que se refiere esta Resolución, sobre las áreas de espacio público, en desarrollo de la construcción, adecuación, mantenimiento o uso general de obras, actividades, instalaciones y fuentes de material de carácter privado.
- b. Los sitios, instalaciones, construcciones y fuentes de material deberán contar dentro de los límites del inmueble privado, con áreas o patios donde se efectúe el cargue, descargue y almacenamiento de este tipo de materiales y elementos y con sistemas de lavado para las llantas de los vehículos de carga, de tal manera que no arrastren material fuera de esos límites, con el fin de evitar el daño al espacio público. El agua utilizada deberá ser tratada y los sedimentos y lodos residuales deberán ser transportados, reutilizados o dispuestos de acuerdo con las regulaciones ambientales vigentes sobre la materia.

2. En los sitios seleccionados como lugares de almacenamiento temporal, tanto para obras públicas como privadas, no deben presentarse dispersiones o emisiones al aire de materiales; no deben mezclarse los materiales a que hace referencia esta Resolución con otro tipo de residuos sólidos, líquidos o gaseosos; y cuando los materiales almacenados sean susceptibles de producir emisiones atmosféricas, ya sean o no fugitivas, deberán cubrirse en su totalidad o almacenarse en recintos cerrados.

En materia de disposición final

- 1. Está prohibido la disposición final de los materiales y elementos a que se refiere esta resolución, en áreas de espacio público.
- 2. La persona natural o jurídica, pública o privada que genere tales materiales y elementos debe asegurar su disposición final de acuerdo a la legislación sobre la materia.
- 3. Está prohibido mezclar los materiales y elementos a que se refiere esta Resolución con otro tipo de residuos líquidos o peligrosos y basuras, entre otros.

Artículo 3: Escombreras. Los Municipios deben seleccionar los sitios específicos para la disposición final de los materiales y elementos a que se refiere esta Resolución, que se denominarán Escombreras Municipales. Esta selección se hará teniendo en cuenta los volúmenes producidos y características de los materiales y elementos así como las distancias óptimas de acarreo.

Las escombreras municipales se localizarán prioritariamente en áreas cuyo paisaje se encuentre degradado, tales como minas y canteras abandonadas, entre otros, con la finalidad principal de que con la utilización de estos materiales se contribuya a su restauración paisajística.La definición de accesos a las escombreras municipales tendrá en cuenta la minimización de impactos ambientales sobre la población civil, a causa de la movilización de vehículos transportadores de materiales.

Artículo 4: Criterios básicos de manejo ambiental de escombreras municipales. Se aplicarán a las escombreras los siguientes criterios básicos de manejo ambiental:

- 1. Se deberán definir las medidas de mitigación y manejo para disminuir los impactos paisajísticos, de ruido y calidad del aire, entre otros, conforme a las regulaciones ambientales existentes. Se deberá incluir el uso de barreras visuales ambientalmente viables para evitar el impacto visual en los alrededores de la escombrera.
- 2. Se determinarán las obras de drenaje que sean requeridas tanto al interior de la escombrera como en su perímetro para garantizar la adecuada circulación del agua en la escombrera, con el fin de evitar escurrimiento de materiales y sedimentos. Así mismo, se establecerán obras de control de sedimentos.
- 3. No se aceptarán materiales o elementos que vengan mezclados con otro tipo de residuos como basuras, residuos líquidos, tóxicos o peligrosos.
- 4. La restauración paisajística de las escombreras municipales ubicadas en áreas degradadas o la definición paisajística de las escombreras ubicadas en áreas no degradadas, se hará con base en un programa preliminar, que considere desde el principio la morfología y el paisaje final deseado, el cual debe incluir como mínimo la cobertura vegetal y la arborización de las áreas involucradas dentro de la escombrera, teniendo en cuenta, además, los usos posteriores de estos lugares. Estas áreas serán preferiblemente destinadas como zonas de espacio público para fines de conservación, de recreación, culturales o sociales.
- 5. De acuerdo con el plan de manejo se definirá en tiempo y espacio la ubicación de materiales para restauración paisajística o para reutilización de residuos para otros usos. Estos últimos podrán ser seleccionados y separados de aquellos no reutilizables y almacenados para ser transportados o reutilizados. Las escombreras cumplirán con las especificaciones de la presente Resolución en relación con el almacenamiento de aquellos materiales que no sean sujeto de disposición final y con el cargue y descargue de todos los materiales y elementos que entren y salgan de ellas

Anexo H. PLAN DE ORDENAMIENTO TERRITORIAL DEL MUNICIPIO DE GIRARDOT

ARTICULO 346. Botaderos de Escombros. El Departamento de Planeación Municipal y la Secretaría de Obras Públicas Municipales, deben seleccionar y destinar los sitios del territorio municipal en los cuales se permitirá la disposición controlada de escombros. También tendrán participación en el manejo de su disposición, la Secretaría de Gobierno y Tránsito Municipal, en cuanto a los aspectos legales y de tráfico vehicular relacionados.

ARTICULO 347. El lote para disposición controlada de escombros deberá obedecer a un diseño en el cual se defina su capacidad, vida útil, normas de operación, diseño de drenajes superficiales y subsuperficiales, taludes y terrazas. Igualmente, se deberán presentar propuestas para su destinación futura.

ARTICULO 348. No se permitirá la ubicación de lotes para disposición controlada de escombros en los siguientes tipos de terrenos.

En proximidad de los cauces de las corrientes de agua. En los casos en que se respete el retiro fijado a éstas se debe garantizar mediante estudios técnicos, debidamente realizados, que no se interactuará con ninguna condición física o hidráulica de la corriente como son sus crecientes, afectación del lecho, erosión del cauce y otros.

En zonas con riesgo geológico, por deslizamiento o inundación. En las zonas de riesgo geológico moderado donde se pueda realizar un manejo de los terrenos, se exigirá un manejo de los terrenos, se exigirá el respectivo estudio geotécnico donde se especifique el tipo de manejo a realizarse.

El terreno donde se puedan afectar estructuras hidráulicas tales como coberturas de quebradas, sistemas de drenaje de terrenos vecinos, redes de acueducto y alcantarillados.

En terrenos donde esté proyectado un trazado vial.

Se restringirá la ubicación de lotes para disposición controlada de escombros en terrenos con las siguientes características.

Proximidad de puentes, vías o intercambios viales de tráfico medio o mayor.

Zonas con pendientes mayores del diez por ciento (10%). Para zonas con pendientes mayores se deberá presentar un estudio técnico de adecuación del terreno en cuando a terráceo, movimiento de tierras, estructuras de contención, etc.

Suelos de baja capacidad portante.

Que existan vías vehiculares de acceso directo y adecuado para el tránsito de los vehículos que han de transportar los escombros.

Que las vías de acceso directo al El lote para disposición controlada de escombros no atraviesen áreas residenciales desarrollados y habitadas.

Que el área para depósito de los escombros en los terrenos seleccionados para ello no colinden, con edificaciones de cualquier tipo y uso.

Que el depósito sea periódicamente nivelado y compactado con maquinaria apropiada para impedir la obstrucción del acceso y permitir así la libre aproximación de los vehículos transportadores de escombros.

Que el lote o terreno esté debidamente cercado y con una valla de identificación que acredite la prestación del servicio.

Que se mantenga un estricto control, sobres los vehículos transportadores de escombros y materiales, para que no se derrame su carga sobre las vías públicas y cumplan con las normas vigentes sobre la materia.

Que no se acepten en el lote para disposición controlada de escombros materiales cuya descomposición afecte al vecindario.

ARTICULO 303. Queda prohibido que las tierras y escombros resultantes de los trabajos efectuados para el proceso de urbanización, y de construcción sean vertidos a los cauces de quebradas, arroyos, caños manantiales o escurrideros naturales de flujo no continuo.

Anexo I. Método A.C.I. 211.1

Este método tiene su fundamento en la expresión b/b que fue introducida por Richart y Talbot entre 1921 y 1923 en los Estados unidos de América. En esta expresión:

b = Volumen absoluto o solido del agregado grueso, por unidad de volumen de concreto.

b_. = Volumen absoluto o solido del agregado grueso, por unidad de volumen compactada de agregado grueso.

b/b_o = Volumen compactado de agregado grueso, por unidad de volumen de concreto.

Esta relación y significado se comprende fácilmente haciendo la siguiente consideración:

$$V = b + (PV)$$
 (11.7)

Donde:

V = Volumen seco y compactado del agregado grueso por volumen unitario de concreto (volumen de olas partículas de agregado mas el volumen de los espacios entre partícula y partícula).

b = Volumen absoluto o solido del agregado grueso, por unidad de volumen de concreto.

P = Porcentaje de vacios en el conjunto (espacios entre partícula y partícula).

Pero, el volumen b_o puede ser expresado como:

$$b_{\circ} = 1 - (P1)$$
 (11.8)

Luego:
$$P = 1 - b_o$$

Reemplazando este valor en la ecuación (11.7) se obtiene:

$$V = b + (1 - b_{\circ}) V$$

Luego,
$$V = b + V - (b_{\circ}V)$$

$$b = b_1V$$

Donde: $V = b/b_a$ (11.9)

El valor de b_o se puede calcular a partir de la masa unitaria seca y compactada con varilla del agregado grueso y de su densidad aparente seca, puesto que:

$$b_{\circ} = \frac{\text{Masa unitaria compacta}}{\text{Densidad aparente seca}}$$
 (11.10)

De acuerdo con A.M Neville (11.15) el método A.C.I.-211 aprovecha el hecho de que " la relación optima del volumen seco y compactado de agregado grueso al volumen total de concreto, depende únicamente del tamaño máximo del agregado y de la granulometría del agregado fino. En este caso, la forma de las partículas del agregado grueso no entra directamente en la relación, debido a que, por ejemplo, el agregado triturado tiene un volumen aparente mayor para un mismo peso (es decir, masa unitaria menor) que un agregado bien redondeado. Por lo tanto, el factor de forma es automáticamente tomado en cuenta en la determinación de la masa unitaria.

La tabla 11.15 es ampliamente conocida por los usuarios del método A.C.I.-211 y en ella se dan los valores de b/b_o en función del tamaño máximo del agregado grueso y del modulo de finura de la arena.

En este método, el peso seco del agregado grueso requerido por metro cubico de concreto, es simplemente igual al valor tomado de la tabla 11.15 multiplicado por su respectivo peso unitario compacto en kg/m³. De modo que, después de obtener el peso seco del agregado grueso, el peso de todos los demás ingredientes han sido estimados, excepto aquel del agregado fino. Su cantidad es determinada por diferencia, si el peso unitario del concreto se estima de acuerdo con la ecuación (8.3) del capítulo 8.

Pero el método más preciso y preferido es el "método de volumen absoluto", el cual requiere del conocimiento de los volúmenes absolutos desplazados por los ingredientes. Es decir, que los volúmenes absolutos de cemento, agua, contenido de aire, y agregado grueso son sustraídos del volumen total, y que la diferencia hallada será el volumen absoluto del agregado fino. El volumen absoluto ocupado en el concreto por cada ingrediente es igual a su peso dividido por su respectivo peso específico, como se indica en la siguiente expresión:

Vi = Pi/Gi

Donde:

Vi = Volumen absoluto del ingrediente, en l/m³.

Pi = Peso seco del Ingrediente, en Kg/m³.

Gi = Peso especifico del ingrediente (para los agregados debe usarse el peso especifico aparente seco), en g /cm³.

Finalmente, el peso seco del agregado fino puede entonces ser obtenido al multiplicar su volumen absoluto por su respectivo peso específico aparente. Este proceso es resumido en la tabla 11.16.

Este método es aplicable a mezclas cuyos asentamientos sean al menos de 3 cm. Para mezclas de consistencias mas rígidas se debe hacer algunas variaciones. En primer lugar, la trabajabilidad se mide por otros métodos como el aparato Vebe o la mesa de impactos que fueron descritos en el capítulo 5; y en segundo lugar, el contenido de agregado grueso usado es mucho más alto que el de mezclas de mayor consistencia.

Por último, este método es aplicado cuando los agregados están bien gradados y en concordancia con la norma Icontec-174 (ASTM C-33), la cual provee los limites granulométricos para agregado grueso y fino deducidos experimentalmente e indicados en las tablas 4.17 y 4.20, del capítulo 4. De tal manera que este método solo debe ser empleado cuando los agregados hayan sido clasificados como "agregados controlados", de acuerdo con las definiciones dadas.

Pero de acuerdo con Mindess, S., y Young, J.F. (11.13), "si un agregado no está conforme con los limites de granulometría de la norma ASTM C-33, ello no necesariamente significa que no se puede hacer concreto con este agregado. Lo que ello indica es que ese concreto puede requerir mas pasta y es más susceptible de segregarse durante su manejo y colocación".

EJEMPLO DE PROCEDIMIENTO DE DISEÑO

Se desea diseñar una mezcla de concreto, para un muro de concreto reforzado, que servirá para la contención de tierra de la banca de una vía. El muro estará medianamente reforzado y no habrá condiciones severas de exposición que comprometan la durabilidad ni la apariencia de la estructura. La especificación estructural requiere de un f'c = 280 kg/cm² (4.000 p.s.i.).

Los materiales a utilizar tienen las siguientes características:

Cemento portland tipo 1, cuyas características se indican en la tabla 11.21.

Tabla 11.21 Analisis fisicos y mecanicos del cemento portland hidraulico Norma Icontec - 121

Propiedades del cemento	Ensayo	Valores	Norma Icontec 121
ENSAYOS SOBRE EL CEMENTO PURO Peso específico (densidad) superfície específica (finura)	LE CHATELIER	3.10 g/cm ³	?
	BLAINE	3.843 cm ² /g	min 2.800
ENSAYOS SOBRE LA PASTA Agua para consistencia normal Fraguado inicial Fraguado final	VICAT	24.3 %	?
	VICAT	2H 45?	min 45?
	VICAT	3H 30?	max 8 H
3. ENSAYOS SOBRE EL MORTERO Relacion agua-cemento Fluidez	A/C MESA DE FLUJO	53 % 111%	?

	RESISTENCIA A LA COMPRESION SOBRE CUBOS DE MORTERO						
Muestra N°	Edad	Resistencia	Promedio	Observaciones	Norma Icontec		
wacstra iv	(dias)	Kg/cm²	Kg/cm²	Obscivaciones	121		
1	3	108					
1	3	112	110		min 80		
2	7	157					
2	7	163	160		min 150		
3	28	241					
3	28	247	244		min 240		

2. Agua de reconocida calidad, según las características químicas, físicas y mecánicas exigidas por las tablas 3.1 y 3.2 del capítulo 3.

Tabla 3.1 Tolerancias de concentraciones de impurezas en el agua de mezclas

Impurezas	Maxima Concentracion tolerada		
Carbonatos de sodio y potasio	1.000	ppm	
Cloruro de sodio	20.000	ppm	
Cloruro, como Cl (concreto preesforzado)	500	ppm	
Cloruro, como Cl (concreto humedo o con elementos de			
aluminio,metales similares o galvanizados)	1.000	ppm	
Sulfato de sodio	10.000	ppm	
Sulfato, como SO_4	3.000	ppm	
Carbonatos de calcio y magnesio, como ión bicarbonato	400	ppm	
Cloruro de magnesio	40.000	ppm	
Sulfato de magnesio	25.000	ppm	
Cloruro de calcio (por peso de cemento en el concreto)	2%		
Sales de hierro	40.000	ppm	
Yodato, fosfato, arsenato, y borato de sodio	500	ppm	
Sulfito de sodio	100	ppm	
Acido sulfúrico y ácido clorhídrico	10.000	ppm	
pH	6,0 a 8,0		
Hidroxido de sodio (por peso de cemento en el concreto)	0.5 %		
Hidroxido de potasio (por peso de cemento en el concreto)	1.2%		
Azúcar	500	ppm	
Particulas en suspensión	2.000	ppm	
Aceite mineral (por peso de cemento en el concreto)	2%		
Agua con algas	0		
Materia organica	20	ppm	
Agua de mar (concentración total de sales para concreto no			
reforzado)	35.000	ppm	
Agua de mar para concreto reforzado o preesforzado	No recomendable		

Tabla 3.2 Criterios de aceptacion de un agua cuestionable para concreto o mortero

Ensayo	Limites	Norma
Desviacion de los tiempos de fraguado con respecto al testigo (hr.min)	No mas temprano de 1:00 ni mas tarde de 1:30	Icontec 118
Resistencia minima a los 7 dias de edad con respecto al testigo	90%	Icontec 220

3. Agregado grueso: cumple con la norma Icontec-174 y su análisis granulométrico se muestra en la tabla 11.22.

Tabla 11.22 Análisis de agregados para concreto

		DETERI	MINACION DE L			GADOS GRUES	os
	Tamiz		Peso retenido	NORMA ICON % Retenido	% Retenido	% Pasa	% Pasa
50 8	_	pulg. 2	gramos n	0	acumulado O	100	Norma Icontec-174
38.1	-	11/2	150	3	3	97	95-100
25.4	-	1	850	17	20	80	65-85
19.0 12.7	-	3/4 1/2	1.000 15.000	20 30	40 70	60 30	35-70 25-50
9.51	_	3/8	500	10	80	20	10-30
4.76	-	N° 4	800	16	96	4	0-5
2.38 1.19	-	N* 8 N* 16					0
FONDO		N IO	200	4	100	% Aproximacion	$\frac{Ti - Tf}{Ti} \times 100$
TOTAL	f (g)		5.000	TOTAL INICIAL (g)	5.000	0%	max 0.1%
	TAMAÑO MAXIMO = 2"				TAMA	ON OMIXAM OF	MINAL = 1½

- Masa unitaria suelta 1.540 kg/m³
- Masa unitaria compacta 1.750 kg/m³
- Densidad aparente seca 2.44g/cm³
- Absorción2.5% h
- Humedad Natural 4.0%
- Forma Redondeada (grava de rio)
- 4. Agregado fino: cumple con la norma Icontec-174 y su análisis granulométrico se muestra en la tabla 11.23.

Tabla 11.23 Análisis de agregados para concreto

		DETE	RMINACION DE	LA GRANULOM NORMA ICON		REGADOS FINOS	3
Té mm	amiz	pulg.	Peso retenido gramos	% Retenido	% Retenido acumulado	% Pasa	% Pasa Norma Icontec-174
19.0 12.7		3/4 1/2				•	
9.51	-	3/8	0	0	0	100	100
4.76	-	N° 4	40	2	2	98	95-100
2.38	-	N° 8	160	8	10	90	80-100
1.19	-	N° 16	600	30	40	60	50-85
0.595	-	N° 30	600	30	70	30	25-60
0.297	-	N° 50	300	15	85	15	10-30
0.149	-	N° 100	260	13	98	2	2-10
FONDO			40	2	100	% Aproximacion	$\frac{Ti - Tf}{Ti} \times 100$
TOTAL TF	(g)		2000	TOTAL INICIAL (g)	2.000	0.0%	max 0.1%
	7	r amañ o	MAXIMO = 3.05				

- Masa unitaria suelta 1.460 kg/m³
- Masa unitaria compacta 1.590 kg/m³
- Densidad aparente 2.51 g/cm³
- Absorción 1.3%
- Contenido de arcilla 1.4%

- Contenido de materia orgánica #2
- Humedad natural 8%
- Forma Redondeada (de rio)

5. Aditivos: no se utilizaran

Adicionalmente, se requiere el diseño de mezcla para una planta que en condiciones y materiales similares ha producido concreto con una desviación estándar de 34 kg/cm² y un promedio de resultados de resistencia de 378 kg /cm². Estos valores corresponden al análisis estadístico de 47 pruebas.

Proceso de Diseño Ejemplo

Empleando el procedimiento descrito en la tabla 11.2 y partiendo de la base de que los agregados cumplen especificaciones, se pueden estimar las proporciones de los agregados bien sea por el método A.C.I.-211.1.

Tabla 11.2 Procedimiento de diseño

Paso D	Paso Descripcion					
1	Selección del asentamiento					
2	Selección del tamaño maximo del agregado					
3	Estimacion del contenido de aire					
4	Estimacion del contenido de agua de mezclado					
5	Determinacion de la resistencia de diseño					
6	Selección de la relacion agua - cemento					
7	Calculo del contenido de cemento					
8	Estimacion de las proporciones de agregados					
9	Ajuste por humedad de los agregados					
10	Ajustes a las mezclas de prueba					

Paso 1: Selección del asentamiento

En la tabla 11.3 se observa que para una estructura medianamente reforzada, debe prepararse una mezcla de consistencia media con un asentamiento entre 5 y

10 cm. Se toma el promedio, aproximadamente 7.5 cm (3"), ya que la colocación será manual.

Asentamientos recomendados para diversos tipos de construccion y Tabla 11.3 sistemas de colocacion y compactacion (11.20)

Consistencia	Asentamiento (mm)	Ejemplo de tipo de construcción	Sistema de colocacion	Sistema de compactacion
Muy seca	0-20	Prefabricados de alta resistencia, revestimiento de pantallas de cimentacion	Con vibradores de formaleta; concretos de proyeccion neumatica (lanzado)	Secciones sujetas a vibracion extrema, puede requerirse presión
Seca	20-35	Pavimentos	Pavimentadoras con terminadora vibratoria	Seeciones sujetas a vibracion intensa
Semi-seca	35-50	Pavimentos, fundaciones en concreto simple	Colocacion con maquinas operadas manualmente	Secciones simplemente reforzadas, con vibracion
Media	50-100	pavimentos compactados a mano, losas muros, vigas	Colocacion manual	Secciones medianamente reforzadas, sin vibracion.
Humeda	100-150	Elementos estructurales esbeltos	Bombeo	Secciones bastante reforzadas, sin vibracion
Muy humeda	150 o más	Elementos muy esbettos, pilotes fundidos "in situ"	Tubo-embudo Tremie	Secciones altamente reforzadas, sin vibracion. (Normalmente no adecuados para vibrarse)

Paso 2: Selección del tamaño máximo del agregado.

De acuerdo con la mínima dimensión de la estructura (35 cm), el tamaño máximo recomendado para este muro reforzado debe estar entre 38.1 mm (1 $\frac{1}{2}$ ") y 76.1 mm (3") según tabla 11.4. El agregado de que se dispone es apropiado, pues tiene un tamaño máximo nominal de 38.1 mm (1 $\frac{1}{2}$ "), y un tamaño máximo de 50.8 mm (2").

Tabla 11.4 Tamaños maximos de agregados según tipo de construccion (11.6)

Tamaños maximos de agregados según el tipo de construccion						
Dimension		Tami	año maximo en pulg. (mm)			
minima de la	Muros reforzados	Muros sin	Muros sin Lozas muy reforzadas Lozas sin re			
seccion (cm)	vigas y columnas refuerzo Lozus muy rejorzadas reforzadas					
6 - 15	1/2"(12)-3/"(19) 3/4"(19) 3/4"(19)-1"(25) 3/4"(19)-13/"(38)					
19 - 29	1 /4"(19)-11/2"(38)	1½"(38)	1½"(38)	1½"(38)-3"(76)		
30 - 74	11/2"(38)-3"(76)	3"(76)	1½"(38)-3"(76)	3"(76)		
75 o más	11/2"(38)-3"(76)	6"(152)	1½"(38)-3"(76)	3"(76)-6"(152)		

Paso 3: Estimación del contenido de aire

Como no habrá condiciones severas de exposición, se deberá usar concreto sin aire incluido. Pero se estima que para un tamaño máximo nominal de 38mm (1.5") el contenido de aire naturalmente atrapado es de 1% del volumen (tabla 11.5). Sin embargo, para efectos prácticos, se asumirá este valor como cero.

Cantidad aproximada de aire esperado en concreto sin aire incluido y niveles de aire incluido para diferentes tamaños maximos de agregado.

Tamaño max	kimo nominal del	Contenido	de aire en po	orcentaje (poi	volumen)
agı	regado	Naturalmen	Exposicion	Exposicion	Exposicion
mm	pulg.	te atrapado	Ligera	moderada	severa
9.51	3/8	3.0	4.5	6.0	7.5
12.7	1/2	2.5	4.0	5.5	7.0
19.0	3/4	2.0	3.5	5.0	6.0
25.4	1	1.5	3.0	4.5	6.0
38.1	11/2	1.0	25	4.5	5.5
50.8	2	0.5	20	4.0	5.0
76.1	3	0.3	1.5	3.5	4.5
152.0	6	0.2	1.0	3.0	4.0

Pasó 4: estimación del contenido de agua de mezclado.

Sabiendo que se trata de agregados de forma redondeada y textura lisa (por ser de rio), que el concreto no tendrá aire incluido (paso3), que el tamaño máximo del agregado grueso es de 50.8mm (paso 2), y que el asentamiento previsto será de 7.5 cm (paso 1), al consultar la tabla correspondiente (11.6), se observa que el contenido de agua de mezclado por cada metro cubico de concreto es de aproximadamente 150 litros.

Tabla 11.6

		Tamaño maximo del agregado, en mm (pulg.)							
Asentamiento		9.51	12.7	19.0	25.4	38.1	50.8	64.0	76.1
mm	pulg.	3/4"	1/2"	3/4"	1"	1½"	2"	2½"	3"
			1	Agua de m	ezclado, e	n Kg/m ³ d	e concreto)	
0	0	213	185	171	154	144	136	129	123
25	1	218	192	177	161	150	142	134	128
50	2	222	197	183	167	155	146	138	132
75	3	226	202	187	172	160	150	141	136
100	4	229	205	191	176	164	154	144	139
125	5	231	208	194	179	168	156	146	141
150	6	233	212	195	182	172	159	150	143
175	7	237	216	200	187	176	165	156	148
200	8	244	222	206	195	182	171	162	154

Paso 5: Determinación de la resistencia de diseño.

De acuerdo con la formula 10.4 (capitulo 10), se tiene que el coeficiente de variación V es:

$$V = \frac{34}{378} \ 100 = 8.99 \approx 9\% \ \ (11.26)$$

Este valor indica que el coeficiente de variación en la producción es excelente según la tabla (10.4), del mismo capítulo, y que hay un buen control.

Table 10.4 Normas para el control del concreto

	PRODUCCION GENERAL - VARIACION TOTAL							
Clase de Operación	Desviacion estandar para diferentes grados de control en kg/cm²(coeficiente de variacion para diferentes grados de control en %)							
	Exelente Muy bueno Bueno Aceptable Pobre							
Pruebas de Control en campo	Menor de 25 (menor de 10)	25-35 (-)	35-40 (10-15)	40-50 (15-20)	Mayor de 50 (Mayor de 20)			
Mezclas de								

Continuacion Tabla 10.4

PRODUCCION DE UNA SOLA MEZCLA - VARIACION EN LAS PRUEBAS								
Clase de Operación	Coeficiente de variacion para diferentes grados de control en %							
	Exelente	Muy bueno	Bueno	Aceptable	Pobre			
Pruebas de control en	Menor de 3	3 - 4	4 - 5	4 - 6	Mayor de 6			

La resistencia de diseño f'cr se determina de las ecuaciones (11.4) y (11.5) de este mismo capítulo, sin necesidad de modificar la desviación estándar, ya que el análisis estadístico se hizo sobre más de 30 datos.

$$f'cr = 280 - 35 + (2.33) 34 = 324 \text{ kg/cm}^2 (11.27)$$

 $f'cr = 280 + (1.34) 34 = 326 \text{ kg/cm}^2 (11.28)$

Se observa entonces que para una resistencia estructural de f'c = 280 kg/cm², la resistencia de diseño de la mezcla f'cr = 326 kg/cm².

Paso 6: Selección de la relación agua – cemento

Teniendo en cuenta las características del cemento disponible, se asume que se trata de un cemento ubicado dentro del promedio de los cementos colombianos. Por ello, para la resistencia de diseño f'cr = 326 kg/cm², obtenida en el paso anterior e interpolando en la línea media de la tabla 11.13 (por tratarse de concreto sin aire ocluido), corresponde una relación agua cemento A/C = 0.427.

De otra parte, debido a que la estructura no estará sujeta a condiciones severas de exposición, la relación agua – cemento será la anterior y no hay necesidad de consultar tablas 7.1, 7.2 y 7.5 del capítulo 7.

Tabla 11.13 Correspondencia entre la resistencia a la compresion a los 28 dias de edad y la relacion agua cemento para los cementos colombianos, portland tipo I, en concreto sin aire incluido

Resistencia a la	Relacion agua - cemento en peso					
compresion Kg/cm²	Limite superior	Linea media	Limite inferior			
140	-	0.72	0.65			
175	-	0.65	0.58			
210	0.70	0.58	0.53			
245	0.64	0.53	0.49			
280	0.59	0.48	0.45			
315	0.54	0.44	0.42			
350	0.49	0.40	0.38			

Paso 7: Calculo del contenido del cemento.

De la información obtenida en los pasos 4 y 6, se encuentra que el contenido de cemento requerido es:

$$C = \frac{150}{0.427} = 351 \text{ kg/m}^3$$
 (11.29)

Paso 8: Estimación de las proporciones de agregados.

Método A.C.I.211.1

Como se trata de agregados controlados, que cumplen con las especificaciones de la norma Icontec 174, las proporciones de los agregados se determinan fácilmente aplicando el método A.C.I.-211.1.

Se determina primero el volumen seco y compactado de agregado grueso por volumen unitario de concreto (b/b_a), de la tabla 11.15.

Tabla 11.15 Volumen de agregado grueso por volumen unitario de concreto

Volumen de agregado grueso, seco y compactado con varilla (a), por volumen de concreto para diferentes modulos de finura de la arena (b)								
	amaño maximo Modulo de finura de la arena							
nominal del		2.40	2.60	2.80	3.00			
mm	pulg							
9.51	3/8"	0.50	0.48	0.46	0.44			
12.7	1/2	0.59	0.57	0.55	0.53			
19.0	3/4	0.66	0.64	0.62	0.60			
25.4	1	0.71	0.69	0.67	0.65			
38.1	11/2	0.75	0.73	0.71	0.69			
50.8	2	0.78	0.76	0.74	0.72			
76.1	3	0.82	0.80	0.78	0.76			
152.0	6	0.87	0.85	0.83	0.81			

En esta tabla, para un modulo de finura de la arena de 3.05 y un tamaño máximo nominal de agregado grueso de 38.1 mm (1½"), el valor de b/b es igual a 0.69m³ de agregado grueso por metro cubico de concreto. Por lo tanto, el peso seco del agregado grueso (Pg) será:

$$p^g = 0.69 (1.750) = 1.208 \text{ kg/m}^3 (11.30)$$

y su volumen absoluto será, Pg dividido por el valor de su densidad aparente seca:

$$V^{g} = \frac{1.208}{2.44} = 495 \text{ l/m}^{3}$$
 (11.31)

Una vez determinadas las cantidades de: Agua de mezclado (paso 4), contenido de cemento (paso 7) y contenido de agregado grueso, los materiales restantes para completar un metro cubico (1.000 l) de concreto, consistirán en arena y aire que pueda quedar atrapado (aunque este último se asumió como cero).

Como se recordara, la cantidad de arena requerida se puede determinar con base en el peso o en el volumen absoluto. Pero como este caso no es una condición especial del peso unitario del concreto, la determinación del contenido de arena se hará con base en los volúmenes absolutos de los ingredientes conocidos. Para tal efecto, se tabulan los valores en la tabla 11.24, extractada de la tabla 11.16.

Ingrediente	Peso seco kg/m³	Peso especific o g/cm³	Volumen absoluto I/m³
Cemento	351	3,1	113
Agua	150	1	150
Cont. Aire	_	_	0
Agregado grueso	1.208	2,44	495
Agregado Fino	607	2,51	242
TOTAL	2316		1000

Tabla 11.24 peso seco y volumen absoluto de los ingredientes por metro cubico de concreto.